

РЕСПУБЛИКА КАЗАХСТАН
Индивидуальный предприниматель «Тюлюбаев Н.Ш.»
Государственная лицензия МООС РК №01531Р от 30.11.2007 г.

«ОТЧЕТ О ВОЗМОЖНЫХ ВОЗДЕЙСТВИЯХ»

**«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»**

**Директор
Фирмы «BIOTECHNOLOGY»
ИП «Тюлюбаев Н.Ш.»**



Тюлюбаев Н.Ш.

**Заказчик
Руководитель
ГУ «Отдел ЖКХ, ПТ, АД и ЖИ города Конаев»**



Карагонысов Д.Б.

г. Кокшетау 2022 г.



СОДЕРЖАНИЕ

Номер раздела	Наименование раздела, пункта, подпункта	стр.
	Содержание	2
	Введение	5
Глава 1	Отчет о возможных воздействиях	7
1.1	Описание предполагаемого места осуществления намечаемой деятельности, его координаты, определенные согласно геоинформационной системе, с векторными файлами	7
1.2	Описание состояния окружающей среды на предполагаемой затрагиваемой территории на момент составления отчета (базовый сценарий)	7
1.3	Описание изменений окружающей среды, которые могут произойти в случае отказа от начала намечаемой деятельности	9
1.4	Информацию о категории земель и целях использования земель в ходе строительства и эксплуатации объектов, необходимых для осуществления намечаемой деятельности	9
1.5	Информацию о показателях объектов, необходимых для осуществления намечаемой деятельности, включая их мощность, габариты (площадь занимаемых земель, высота), другие физические и технические характеристики, влияющие на воздействия на окружающую среду; сведения о производственном процессе, в том числе об ожидаемой производительности предприятия, его потребности в энергии, природных ресурсах, сырье и материалах	9
1.6	Описание планируемых к применению наилучших доступных технологий – для объектов I категории, требующих получения комплексного экологического разрешения в соответствии с пунктом 1 статьи 111 Кодексом	44
1.7	Описание работ по утилизации существующих зданий, строений, сооружений, оборудования и способов их выполнения, если эти работы необходимы для целей реализации намечаемой деятельности	45
1.8	Информацию об ожидаемых видах, характеристиках и количестве эмиссий в окружающую среду, иных вредных антропогенных воздействиях на окружающую среду, связанных со строительством и эксплуатацией объектов для осуществления рассматриваемой деятельности, включая воздействие на воды, атмосферный воздух, почвы, недра, а также вибрации, шумовые, электромагнитные, тепловые и радиационные воздействия	49
1.9	Информацию об ожидаемых видах, характеристиках и количестве отходов, которые будут образованы в ходе строительства и эксплуатации объектов в рамках намечаемой деятельности, в том числе отходов, образуемых в результате осуществления утилизации существующих зданий, строений, сооружений, оборудования	230
Глава 2	Описание затрагиваемой территории с указанием численности ее населения, участков, на которых могут быть обнаружены выбросы, сбросы и иные негативные воздействия намечаемой деятельности на окружающую среду, с учетом их характеристик и способности переноса в окружающую среду; участков извлечения природных ресурсов и захоронения отходов	244
Глава 3	Описание возможных вариантов осуществления намечаемой деятельности с учетом ее особенностей и возможного воздействия на окружающую среду, включая вариант, выбранный инициатором намечаемой деятельности для применения, обоснование его выбора, описание других возможных рациональных вариантов, в том числе рационального варианта, наиболее благоприятного с точки зрения охраны жизни и (или) здоровья людей, окружающей среды	250
Глава 4	Варианты осуществления намечаемой деятельности относятся	252
Глава 5	Под возможным рациональным вариантом осуществления намечаемой деятельности понимается вариант осуществления намечаемой деятельности, при котором соблюдаются в совокупности следующие условия	253
Глава 6	Информация о компонентах природной среды и иных объектах, которые могут быть подвержены существенным воздействиям намечаемой деятельности	253
6.1	Жизнь и (или) здоровье людей, условия их проживания и деятельности	253



6.2	Биоразнообразие (в том числе растительный и животный мир, генетические ресурсы, природные ареалы растений и диких животных, пути миграции диких животных, экосистемы)	254
6.3	Земли (в том числе изъятие земель), почвы (в том числе включая органический состав, эрозию, уплотнение, иные формы деградации)	256
6.4	Воды (в том числе гидроморфологические изменения, количество и качество вод)	257
6.5	Атмосферный воздух (в том числе риски нарушения экологических нормативов его качества, целевых показателей качества, а при их отсутствии – ориентировочно безопасных уровней воздействия на него)	257
6.6	Сопrotивляемость к изменению климата экологических и социально-экономических систем	258
6.7	Материальные активы, объекты историко-культурного наследия (в том числе архитектурные и археологические), ландшафты	258
Глава 7	Описание возможных существенных воздействий (прямых и косвенных, кумулятивных, трансграничных, краткосрочных и долгосрочных, положительных и отрицательных) намечаемой деятельности на объекты, перечисленные в пункте 6 настоящего приложения	259
7.1	Строительства и эксплуатации объектов, предназначенных для осуществления намечаемой деятельности, в том числе работ по поcтyтилизации существующих объектов в случаях необходимости их проведения	259
Глава 8	Обоснование предельных количественных и качественных показателей эмиссий, физических воздействий на окружающую среду, выбора операций по управлению отходами	259
Глава 9	Обоснование предельного количества накопления отходов по их видам	259
Глава 10	Обоснование предельных объемов захоронения отходов по их видам, если такое захоронение предусмотрено в рамках намечаемой деятельности	260
Глава 11	Информация об определении вероятности возникновения аварий и опасных природных явлений, характерных соответственно для намечаемой деятельности и предполагаемого места ее осуществления, описание возможных существенных вредных воздействий на окружающую среду, связанных с рисками возникновения аварий и опасных природных явлений, с учетом возможности проведения мероприятий по их предотвращению и ликвидации	260
11.1	Вероятность возникновения отклонений, аварий и инцидентов в ходе намечаемой деятельности	260
11.2	Вероятность возникновения стихийных бедствий в предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности и вокруг него	261
11.3	Вероятность возникновения неблагоприятных последствий в результате аварий, инцидентов, природных стихийных бедствий в предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности и вокруг него	261
11.4	Все возможные неблагоприятные последствия для окружающей среды, которые могут возникнуть в результате инцидента, аварии, стихийного природного явления	261
11.5	Примерные масштабы неблагоприятных последствий	263
11.6	Меры по предотвращению последствий инцидентов, аварий, природных стихийных бедствий, включая оповещение населения, и оценка их надежности	264
11.7	Планы ликвидации последствий инцидентов, аварий, природных стихийных бедствий, предотвращения и минимизации дальнейших негативных последствий для окружающей среды, жизни, здоровья и деятельности человека	265
11.8	Профилактика, мониторинг и ранее предупреждение инцидентов аварий, их последствий, а также последствий взаимодействия намечаемой деятельности со стихийными природными явлениями	265
Глава 12	Описание предусматриваемых для периодов строительства и эксплуатации объекта мер по предотвращению, сокращению, смягчению выявленных существенных воздействий намечаемой деятельности на окружающую среду, в том числе предлагаемых мероприятий по управлению отходами, а также при наличии неопределенности в оценке возможных существенных воздействий – предлагаемых мер по мониторингу воздействий (включая необходимость проведения послепроектного анализа фактических воздействий в ходе реализации намечаемой деятельности в сравнении с информацией, приведенной в отчете о возможных воздействиях)	265



Глава 13	Меры по сохранению и компенсации потери биоразнообразия, предусмотренные пунктом 2 статьи 240 и пунктом 2 статьи 241 Кодекса	266
Глава 14	Оценка возможных необратимых воздействий на окружающую среду и обоснование необходимости выполнения операций, влекущих такие воздействия, в том числе сравнительный анализ потерь от необратимых воздействий и выгоды от операций, вызывающих эти потери, в экологическом, культурном, экономическом и социальном контекстах	266
Глава 15	Цели, масштабы и сроки проведения послепроектного анализа, требования к его содержанию, сроки представления отчетов о послепроектном анализе уполномоченному органу	267
Глава 16	Способы и меры восстановления окружающей среды на случаи прекращения намечаемой деятельности, определенные на начальной стадии ее осуществления	267
Глава 17	Описание методологии исследований и сведения об источниках экологической информации, использованной при составлении отчета о возможных воздействиях	268
Глава 18	Описание трудностей, возникших при проведении исследований и связанных с отсутствием технических возможностей и недостаточным уровнем современных научных знаний	269
Глава 19	Краткое нетехническое резюме с обобщением информации, указанной в пунктах 1 - 17 настоящего приложения, в целях информирования заинтересованной общественности в связи с ее участием в оценке воздействия на окружающую среду	269
	Список использованной литературы	274
ПРИЛОЖЕНИЯ		
1	Материалы результатов расчета рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере и ситуационные карты-схемы с нанесенными на них изолиниями расчетных концентраций	
2	Исходные данные для разработки отчета	
3	Государственная лицензия	
4	Письмо гидрометеорологического мониторинга природной среды	
5	Письмо о начале строительства	
6	Справка по фону	
7	Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и (или) скрининга воздействия намечаемой деятельности	
8	Согласование БВИ	

ВВЕДЕНИЕ

Настоящий отчет о возможных воздействиях на окружающую среду (далее Отчет) выполнен с целью получения информации о влиянии на окружающую природную среду намечаемой деятельности «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области».

Отчет для капитального ремонта улиц 8-10 мкр г. Конаев. Корректировка разработан на основании:

1. Приложение 2 к Инструкции по организации и проведению экологической оценки на основании Приказа Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 30 июля 2021 года № 280 «Об утверждении Инструкции по организации и проведению экологической оценки»;

2. Экологического Кодекса РК от 2 января 2021 года № 400-VI ЗРК;

3. Приказа Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 13 июля 2021 года № 246. Зарегистрирован в Министерстве юстиции Республики Казахстан 15 июля 2021 года № 23538 «Об утверждении Инструкции по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду».

На этапе описания состояния компонентов окружающей среды приведена обобщенная характеристика природной среды в районе намечаемой деятельности, рассмотрены основные направления хозяйственного использования территории и определены принципиальные позиции по оценке воздействия на окружающую среду, включающие в себя:

1) виды воздействия намечаемой деятельности на окружающую среду, их взаимодействие с уже существующими видами воздействия на рассматриваемой территории (типы нарушений, наименование и количество загрязнителей);

2) характеристику ориентировочных выбросов загрязняющих веществ в атмосферу;

3) основные решения по ограничению или нейтрализации отрицательных последствий от реализации намечаемой деятельности, способствующие снижению воздействия на окружающую среду.

При выполнении Отчета о возможных воздействиях на окружающую среду определены потенциально возможные изменения в компонентах окружающей среды при реализации намечаемой деятельности.

Оценка воздействия на окружающую среду – процесс выявления, изучения, описания и оценки на основе соответствующих исследований возможных существенных воздействий на окружающую среду при реализации намечаемой деятельности, включающий в себя стадии, предусмотренные статьей 67 Кодекса.

Организация экологической оценки включает организацию процесса выявления, изучения, описания и оценки возможных прямых и косвенных существенных воздействий (далее – существенные воздействия) реализации намечаемой и осуществляемой деятельности или разрабатываемого Документа на окружающую среду.

Для организации процесса выявления возможных существенных воздействий намечаемой деятельности на окружающую среду в ходе оценки воздействия на окружающую среду инициатор намечаемой деятельности подает в уполномоченный орган в области охраны окружающей среды заявление о намечаемой деятельности.

Согласно п.п 7.2, п.7 раздела 2 приложения 2 Экологического Кодекса Республики Казахстан «Строительство автомобильных дорог протяженностью 1 км и более и (или) с пропускной способностью 1 тыс. автомобилей в час и более» было подано Заявление о намечаемой деятельности и получено Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду № KZ78VWF00080428 от 11.11.2022 г., выданное РГУ «Департамент экологии по Алматинской области» (приложение 7).

В соответствии с п. 3 п. 11 (проведение строительных операций, продолжительностью более одного года) Приказа Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики



Казахстан от 13 июля 2021 года № 246 «Об утверждении Инструкции по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду»
рассматриваемый объект относится ко
II категории.

Источники воздействия на среду обитания и здоровье человека, которые отделяются санитарно-защитной зоной и санитарным разрывом вокруг проектируемого объекта отсутствуют.

Территория проектируемого объекта не располагается в границах СЗЗ и СР объектов, являющихся источниками воздействия на среду обитания и здоровье человека.

Памятники культуры и архитектуры, особо охраняемые природные территории, природные комплексы отсутствуют, также рассматриваемый объект не попадают на земли государственного лесного фонда.

Характеристики и параметры воздействия на окружающую среду определялись в соответствии с проектными решениями и исходными данными, выданными Заказчиком.

Объем изложения достаточен для анализа принятых проектных решений и обеспечения охраны окружающей среды от негативного воздействия объекта исследования на компоненты окружающей среды в рамках действующего объекта.

Работы выполнены в соответствии с действующими нормативно-методическими и законодательными документами, принятыми в Республике Казахстан.

Рабочим проектом предусматривается капитальный ремонт улиц 8-10 мкр г. Конаев. Продолжительность строительства – 20 месяцев.

Обоснованы нормативы эмиссий в составе оценки воздействия на окружающую среду.

Прогнозируемое воздействие на атмосферный воздух. В процессе строительных работ образуются: 15 неорганизованных и 2 организованных источников выброса загрязняющих веществ в атмосферу. За весь период проводимых работ, согласно рабочего проекта, образуются 18 загрязняющих вещества: азот (II) оксид (азота оксид), углерод (сажа), керосин, Алканы C12-19, азот (IV) оксид, сера диоксид, углерод оксид, пыль неорганическая: 70- 20% двуокиси кремния, железо оксиды, марганец и его соединения, диметилбензол, метилбензол, бенз/а/пирен, бутилацетат, пропан-2-он, Уайт-спирит, взвешенные частицы, пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70.

Эффектом суммации обладают 2 группы веществ:

- 07 (0330+0301) сера диоксид (ангидрид сернистый) + азот (IV) оксид (азота диоксид);

- Пыли (2908+2902+2907) пыль неорганическая: 70- 20% двуокиси кремния+ взвешенные частицы.

Валовый выброс вредных веществ, отходящих от источников загрязнения атмосферы составляет 73.077826563 т/год (74.939758363 т/год с учетом выбросов от передвижных источников).

Выбросы от автотранспорта не нормируются и не включаются в лимит платы, так как, собственник автотранспорта ежегодно платит налог по фактически сжигаемому топливу и пробегу.

На период эксплуатации источники загрязнения отсутствуют.

В связи с особенностями используемых технологических процессов аварийные выбросы отсутствуют.

Отчет выполнен фирмой ИП «Тюлюбаев Н.Ш.» который осуществляет свою деятельность в соответствии с Государственной лицензией МОС РК №01531Р от 30.11.2007г. на выполнение работ в области охраны окружающей среды.

Адрес предприятия заказчика:

ГУ «Отдел ЖКХ, ПТ, АД и ЖИ города Конаев»
Алматинская область, г. Конаев, ул. Жамбыла, 13



Адрес предприятия разработчика:

ИП «Тюлюбаев Н.Ш.»
Акмолинская область, г. Кокшетау,
Мкрн. Центральный 54, н.п. 36
тел: 8 (716 2) 51-53-49,
didar_8989@mail.ru.

1 Отчет о возможных воздействиях

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

1.1 Описание места осуществления намечаемой деятельности, его координаты, определенные согласно геоинформационной системе, с векторными файлами

Проектируемые улицы осуществляют транспортную, пешеходную связь внутри жилого района и обеспечивают выход на связующую магистраль - автомобильную дорогу АЗ (Алматы-Усть-Каменогорск) республиканского значения.

Проектируемая улично-дорожная сеть в 8-10мкр, в соответствии СП РК 3.01-101-2013, подразделена на следующие категории:

- Магистральная улица районного значения, транспортно-пешеходная;
- Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке;
- Проезды, основные.

Зрительное восприятие проезжей части и обочин неудовлетворительное.

Асфальтобетонное покрытие присутствует не на всех улицах, ширина покрытия колеблется от 5,5 м до 6 м, состояние покрытия – в основном неудовлетворительное. Ширина земляного полотна по верху составляет от 7 до 10 м., Местность с равнинным типом рельефа.

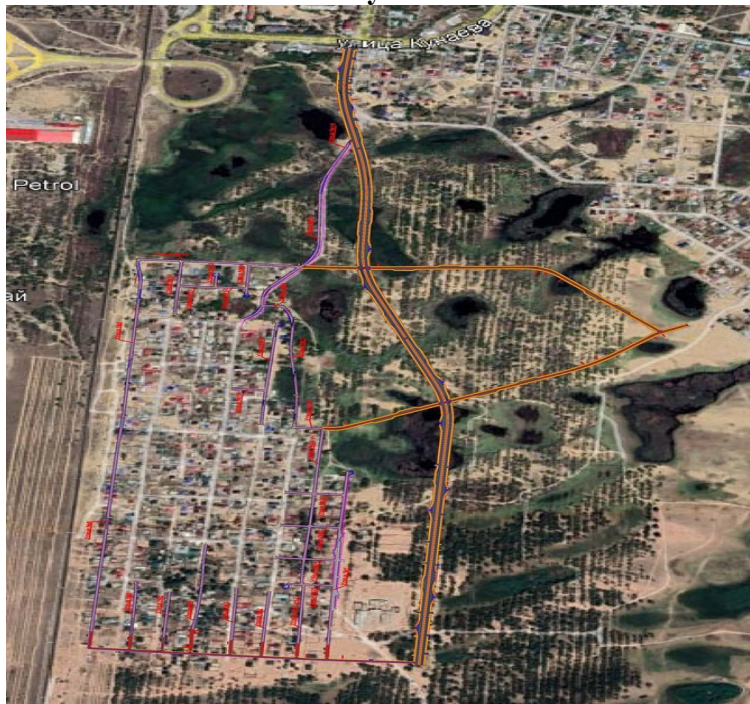
В результате обследования было выявлено, поверхность представлена грунтовым покрытием, местами присутствуют залежи гравия или щебня, а также асфальтобетона.

Профиль земляного полотна неравномерный, необходимо привести параметры к требуемым нормам.

Обочины частично разрушены, но ширина и толщина укрепления гравийно-супесчаной смесью явно недостаточны, хотя уплотнение обочин хорошее. Материал обочин, который ранее представлял собой гравийно- супесчаную смесь, полностью изношен до состояния гравелистого грунта.

Обстановка автомобильной дороги (ограждения, дорожные знаки, остановки, павильоны) находится в крайне плохом состоянии или вообще отсутствует и требуется установка новых элементов. По улице № 6 грунты рабочего слоя разведаны скважинами С-17, С-18, С-10 и представлены песками мелкозернистыми маловлажными мощностью от 5 до 6 м которые ниже местами подстилаются песками среднезернистыми. Грунт на глубину до 5,9м маловлажный, ниже влажный.

Схема участка



ОСНОВНЫЕ ПРОЕКТНЫЕ РЕШЕНИЯ.

«Отчет о возможных воздействиях»



Технические параметры улицы, принятые к проектированию

Основные параметры проектируемых улиц принятые при разработке проекта, приведены в таблице.

Основные принятые технические решения

Таблица 1

№ п.п.	Наименование показателей	Ед. изм.	Показатели	
			по СН РК 3.01-01-2013, СП РК 3.01-101-2013	принятые в рабочем проекте
Улица Абая				
1	Категория основной улицы		Магистральная улица районного значения	
2	Основное назначение улицы		транспортно–пешеходная	
3	Расчетная скорость	км/час	70	70
4	Число полос движения	шт	2-4	4
5	Ширина полосы движения	м	3,5; 4,0	3,5; 4,0
6	Ширина проезжей части	м	-	15,0
7	Ширина разделительной полосы	м	6,0	6,0
8	Ширина тротуаров	м	2,25	2,25
9	Ширина технических тротуаров	м	0,8	0,8
10	Ширина в красных линиях	м	40-80	40
11	Минимальный радиус в плане	м	250	400
12	Наибольший продольный уклон		60	13
13	Наименьший радиус закруглений по кромке:			
	- для магистральных улиц	м	8,0	10,0
Улицы Проезд №1, №2				
1	Категория основной улицы		Улицы и дороги местного значения	
2	Основное назначение улицы		улицы в жилой застройке	
3	Расчетная скорость	км/час	40	40
4	Число полос движения	шт	2	2
5	Ширина полосы движения	м	3,5	3,5
6	Ширина проезжей части	м	7,0	7,0

«Отчет о возможных воздействиях»



7	Ширина тротуаров	м	1,5	1,5
8	Ширина в красных линиях	м	15-30	30
9	Минимальный радиус в плане	м	90	100
10	Наибольший продольный уклон		70	30
11	Наименьший радиус закруглений по кромке:			
	- для местных улиц	м	5,0	6,0

Проезд Улица №7

1	Категория основной улицы		Проезды	
2	Основное назначение улицы		Основные	
3	Расчетная скорость	км/час	40	40
4	Число полос движения	шт	2	2
5	Ширина полосы движения	м	3,0	3,0
6	Ширина проезжей части	м	6,0	6,0
7	Ширина тротуаров	м	1,0	1,0
8	Ширина в красных линиях	м	8,0	8,0
9	Минимальный радиус в плане	м	50	3000
10	Наибольший продольный уклон		70	57
11	Наименьший радиус закруглений по кромке:			
	- для местных улиц	м	5,0	6,0

Улицы №1, №2, №3, №4, №5, №6, №8, №21

1	Категория основной улицы		Проезды	
2	Основное назначение улицы		Основные	
3	Расчетная скорость	км/час	40	40
4	Число полос движения	шт	2	2
5	Ширина полосы движения	м	3,0	3,0
6	Ширина проезжей части	м	6,0	6,0
7	Ширина тротуаров	м	-	-
8	Ширина в красных	м	8,0	8,0-13,0

«Отчет о возможных воздействиях»



	линиях			
9	Минимальный радиус в плане	м	50,0	100,0
10	Наибольший продольный уклон		70	64
11	Наименьший радиус закруглений по кромке:			
	- для местных улиц	м	5,0	6,0

Подготовительные работы

До начала строительных работ необходимо произвести:

- разбивочные работы по переносу проектного плана в натуру: оси, кромок проезжей части, съездов, автостоянок, тротуаров;
- очистку территории от строительного мусора;
- подготовка технологических площадок;
- установку временных дорожных знаков, ограждения мест проведения работ;
- произвести заготовку строительных материалов и железобетонных конструкций;
- вынос вертикальных отметок проезжей части, тротуаров, автостоянок;
- ремонт и наращивание люков существующих смотровых колодцев;
- устройство основания под новую дорожную одежду.

До начала земляных работ в границах строительного участка необходимо провести демонтажные работы. После завершения подготовительных работ до устройства дорожной одежды необходимо произвести выполнение всех работ по строительству новых подземных инженерных сетей согласно ТУ выданных владельцами и рабочими чертежей.

При прокладке подземных коммуникаций под покрытиями необходимо строго соблюдать требования п.4.13, п.4.14 СНиП 3.02.01-87 «Земляные сооружения, основания и фундаменты»: производить засыпку траншеи на всю глубину несжимаемым материалом (песком) с тщательным послойным уплотнением.

Строительный мусор после демонтажных работ должен быть вывезен на свалку! Не допускается временное и постоянное хранения строительного мусора на прилегающей к строительному объекту территории.

План улиц

Проектом предусмотрено строительство магистральных улиц районного значения (транспортно-пешеходная), улиц и дороги местного значения и проездов. Расположение и параметры тротуаров, газонов в плане принято в соответствии с поперечными профилями согласованным ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства, пассажирского транспорта, автомобильных дорог и жилищной инспекции города Конаев»

Магистральные улицы районного значения

Ширина проезжей части проектируемых магистральных улиц районного значения (***транспортно-пешеходная***) принята 15 м. Число полос движения 4 шириной по 2х3,5+2х4,0м. (крайние полосы по 4,0 м с учетом движения общественного транспорта).

Технические тротуары приняты шириной 0,8 м.

Пешеходные тротуары приняты шириной 2,25 м

Улица Абая:

Начало трассы ПК0+00, конец трассы ПК27+40,70. Общая протяженность улицы составляет 2,7407км

Строительная длина улицы по границам работ составляет 2737,0м.



Вдоль проезжей части всех улиц с обеих сторон предусмотрено устройство газонов и посадка зеленых насаждений.

Вдоль проезжих частей улиц предусмотрено стоянки для автомобилей глубиной 3,0м. для расположения автомобилей параллельно к оси улицы.

На пешеходных переходах проектируемых перекрестков предусмотрены пандусы для въезда колясок на бульварную часть.

Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке: Ширина проезжей части проектируемых улиц и дороги местного значения в жилой застройке принята 7,0м. число полос движения 2 шириной по 3,5 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары приняты шириной 1,0 м.

Улица Проезд №1:

Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 10+09,40. Общая протяженность улицы составляет 1,0094км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 950,01 м.

Улица Проезд №2: Начало трассы ПК0+00 принят на пересечении по кромке ул. №21, конец трассы ПК10+31,88. Общая протяженность улицы составляет 1,0319км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 984,63 м.

Проезды, основные: Ширина проезжей части проездов принята 6,0м. число полос движения 2 шириной по 3,0 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары приняты шириной 1,0 м.

Проезд Улица №7 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 8+34,36. Общая протяженность улицы составляет 0,8344км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 814,36 м.

Проезд Улица №1 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+62,90. Общая протяженность улицы составляет 0,0629км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 53,64 м.

Проезд Улица №21 уч2 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,38. Общая протяженность улицы составляет 0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,15 м.

Проезд Улица №2 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,38. Общая протяженность улицы составляет 0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,29 м.

Проезд Улица №3 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,44. Общая протяженность улицы составляет 0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,17 м.

Проезд Улица №4 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 1+03,40. Общая протяженность улицы составляет 0,1034км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 94,38 м.

Проезд Улица №5 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,54. Общая протяженность улицы составляет 0,0635км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,46 м.

Проезд Улица №6 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,54. Общая протяженность улицы составляет 0,0635км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,36 м.

Проезд Улица №8 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+72,81. Общая протяженность улицы составляет 0,0728км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 63,87 м.

Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке; (По ранее выданому заключению "РП "Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр г.Капшагай Алматинской области" №18-0049/19 от 03.04.2019г.). Ширина проезжей части проектируемых улиц и дороги местного значения в жилой застройке принята 6,0м. число полос движения 2 шириной по 3,0 м. Технические тротуары не предусмотрены.

Пешеходные тротуары не предусмотрены.

Улица №1 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 7+61,91. Общая протяженность улицы составляет 0,762км .

Улица №2 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 2+21,53. Общая протяженность улицы составляет 0,222км .

Улица №3 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 2+31,32. Общая протяженность улицы составляет 0,231км



Улица №4 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы протяженность улицы составляет 0,414км	ПК 4+13,66.	Общая
Улица №5 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,2 км	ПК 2+00,29.	Общая протяженность улицы
Улица №6 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,234 км	ПК 2+34,14.	Общая протяженность улицы
Улица №7 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,593км	ПК 5+93,00.	Общая протяженность улицы
Улица №8 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 1,631км	ПК 16+31,26.	Общая протяженность улицы
Улица №9 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,048 км	ПК 0+48,05	Общая протяженность улицы
Улица №10 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,231 км	ПК 2+30,57	Общая протяженность улицы
Улица №11 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,086 км	ПК 0+86,54	Общая протяженность улицы
Улица №12 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,071 км	ПК 0+70,75	Общая протяженность улицы
Улица №13 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,074 км	ПК 0+74,01	Общая протяженность улицы
Улица №14 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,129 км	ПК 1+28,90.	Общая протяженность улицы
Улица №15 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,405 км	ПК 4+04,74.	Общая протяженность улицы
Улица №16 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,950 км	ПК 9+49,95.	Общая протяженность улицы
Улица №17(ул.Жибек Жолы) Начало трассы ПК 0+00, конец трассы протяженность улицы составляет 0,534 км	ПК 5+34,20.	Общая протяженность улицы
Улица №18 (ул.Малайсары) Начало трассы ПК 0+00, конец трассы протяженность улицы составляет 0,450 км	ПК 4+49,82.	Общая протяженность улицы
Улица №19 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,082 км	ПК 0+82,50.	Общая протяженность улицы
Улица №20 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы составляет 0,067 км	ПК 0+67,01.	Общая протяженность улицы
Улица №21 уч 1 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы улицы составляет 0,679 км	ПК 6+79,42.	Общая протяженность улицы
Улица №21 уч 2 Начало трассы ПК 6+79,42, конец трассы ПК 9+34,61. Общая протяженность улицы составляет 0,255 км		
Улица №22 Начало трассы ПК 0+00 конец трассы составляет 0,146 км	ПК 1+45,63.	Общая протяженность улицы
Улица №23 Начало трассы ПК 0+00 конец трассы составляет 0,146 км	ПК 1+46,14.	Общая протяженность улицы
Улица №24 Начало трассы ПК 0+00 конец трассы составляет 0,148 км	ПК 1+48,26.	Общая протяженность улицы
Улица №25 Начало трассы ПК 0+00 конец трассы составляет 0,112 км.	ПК 1+11,61.	Общая протяженность улицы

Вертикальная планировка и продольный профиль

Продольный профиль улиц запроектирован в соответствии с требованиями СП РК 3.03-101-2013 «Автомобильные дороги» для II (применительно для магистральных улиц районного значения)

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»



и для III (применительно для местных улиц в жилой застройке) технических категорий с применением программного комплекса IndorCAD.

Проектная линия обеспечивает требуемую плавность дороги. Продольный профиль составлен в абсолютных отметках.

Вертикальная планировка улицы решена методом красных горизонталей с обеспечением отвода поверхностных вод с проезжей части. Проектные отметки на пересечениях улиц согласованы Заказчиком. Проектные отметки по красным линиям улиц увязаны с прилегающей территорией и с ранее запроектированными и построенными объектами:

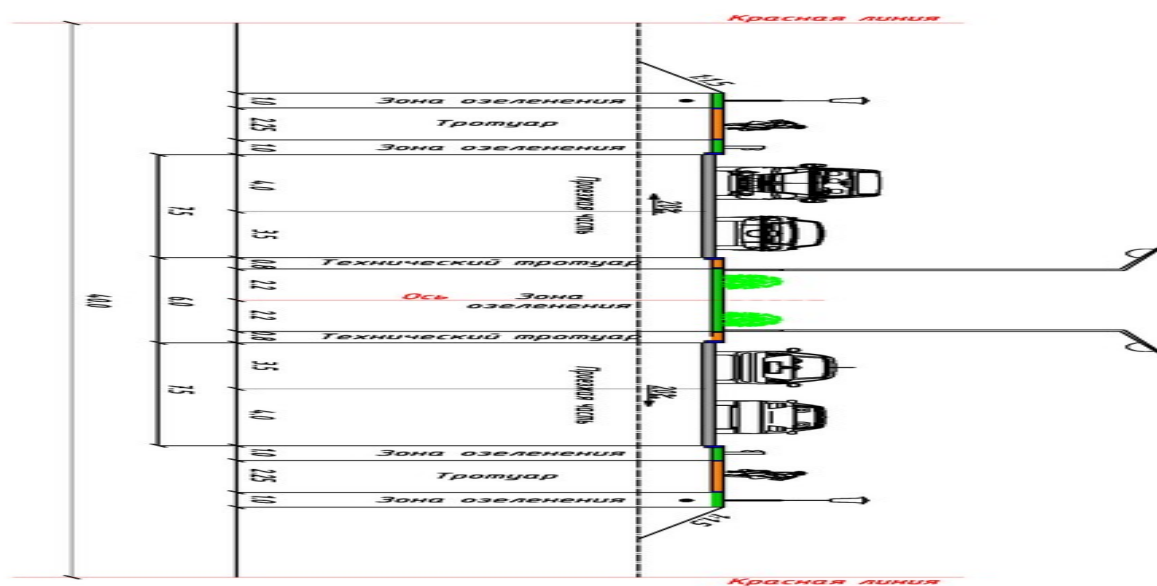
Вдоль красных линий улиц на границе бульварной части с существующей местностью разность в отметках выполняется откосами с заложением 1:1,5 (откосы насыпи и откосы выемки).

Поперечный профиль проезжей части

Проектный поперечный профиль запроектирован согласно требований СП РК 3.03-101-2013 «Автомобильные дороги» и СП РК 3.01-101-2013 «Градостроительство. Планировка и застройка городских и сельских населенных пунктов» с двускатным поперечным профилем.

Типовой поперечный профиль улицы Абая принят с параметрами для **магистральных улиц районного значения (транспортно-пешеходная)**:

- ширина улицы в красных линиях	- 40 м;
- ширина проезжей части	- 2×7,5 м;
- ширина транзитного тротуара	- 2,25 м;
- ширина технического тротуара	- 0,8 м;
- ширина разделительной полосы	- 6,0 м.



Типовой поперечный профиль улицы Проездов №1 ,№2 принят с параметрами для **улиц и дороги местного значения, улицы в жилой застройке**;

- ширина улицы в красных линиях	- 30 м;
- ширина проезжей части	- 2×3,5 м;
- ширина транзитного тротуара	- 1,5 м;



- ширина улицы в красных линиях
- ширина проезжей части
- ширина транзитного тротуара
- ширина обочины

- 8 М;
- 2×3,0 М;
- 1,0 М;
- 1,0 М.





Типовые поперечные профили согласованы с Заказчиком в лице ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства, пассажирского транспорта, автомобильных дорог и жилищной инспекции города Конаев».

Земляные работы

Объемы земляных работ определены в программе «Индоркад» методом разности проектной и существующей поверхности.

Объемы земляных работ проезжей части улицы подсчитаны с учетом толщины конструкции дорожной одежды.

Грунты рабочего слоя на всем протяжении проектируемого участка улицы представлены песками мелкими.

Недостаток грунта в насыпь возмещается привозными грунтами с карьера.

Дорожная одежда

Рабочим проектом предусмотрены 4 типа конструкции дорожной одежды.

Согласно заданию на разработку проектно-сметной документации и СП РК 3.03-104-2014 «Проектирование дорожных одежд нежесткого типа» конструкция дорожной одежды принята капитальная нежесткого типа.

Выбор конструкции дорожной одежды производился исходя из расчетного модуля упругости, инженерно-геологических характеристик местных грунтов, дорожно-климатических условий и с использованием Р РК 218-129-2016 «Альбом рациональных конструкций дорожных одежд с учетом природно-климатических условий и категорий дорог».

Тип I конструкции ДО

Принятый вариант конструкции дорожной одежды тип I состоит из 5-ти конструктивных слоев:

- Горячий плотный мелкозернистый а/б типа Б марки II на битуме БНД 70/100 по СТ РК 1225-2019 -5см
- Горячий пористый к/з асфальтобетон II марки на битуме БНД 70/100 – 7 см.
- Щебень черный для оснований уложенный методом заклинки на битуме БНД 70/100 – 10 см.
- Щебень фракционированный по способу "заклинки" по СТ РК 1284-2004 – 15 см.
- Природная песчано-гравийная смесь ГОСТ 23735 -2014 -20см
- Грунт земляного полотна

Тип II конструкции ДО

Принятый вариант конструкции дорожной одежды тип II состоит из 4-х конструктивных слоев:

- Горячий плотный мелкозернистый а/б типа Б марки II на битуме БНД 70/100 по СТ РК 1225-2019 -4см
- Горячий пористый к/з асфальтобетон II марки на битуме БНД 70/100 – 6 см
- Щебень фракционированный по способу "заклинки" по СТ РК 1284-2004 – 15 см.
- Природная песчано-гравийная смесь ГОСТ 23735 -2014 -15см
- Грунт земляного полотна

Тип III конструкции ДО

Принятый вариант конструкции дорожной одежды тип III состоит из 3-х конструктивных слоев:

- Горячий плотный мелкозернистый а/б типа Б марки II на битуме БНД 70/100 по СТ РК 1225-2019 -5см
- Щебень фракционированный по способу "заклинки" по СТ РК 1284-2004 –15 см.
- Природная песчано-гравийная смесь ГОСТ 23735 -2014 -15см

«Отчет о возможных воздействиях»



- Грунт земляного полотна

Тип IV конструкции ДО

Принятый вариант конструкции дорожной одежды тип IV состоит из 4-х конструктивных слоев:

- Горячий плотный мелкозернистый а/б типа Б марки II на битуме БНД 70/100 по СТ РК 1225-2019 -6см
- Горячий черный щебень на битуме БНД 70/100 – 9 см
- Щебень фракционированный по способу "заклинки" по СТ РК 1284-2004 – 15 см.
- Природная песчано-гравийная смесь ГОСТ 23735 -2014 -18см
- Грунт земляного полотна

На стоянках для автомобилей и остановках общественного транспорта дорожная одежда предусмотрена по типу основной дороги.

Объемы работ по устройству дорожной одежды приведены в соответствующих ведомостях.

Организация и безопасность движения

В соответствии со СН РК 3.03-01-2013 предусматриваются мероприятия по обеспечению безопасности и организации движения.

Для организации движения, обеспечения безопасности, информирования водителей, предусмотрена установка дорожных знаков в соответствии с СТ РК 1125-2002 «Знаки дорожные». Конструкция знаков принята согласно типовому проекту 3.503.9-807 «Опора дорожных знаков на автомобильных дорогах». Расстановка знаков произведена из условий обеспечения их видимости и исключения возможности повреждения транспортными средствами, в соответствии с [СТ РК 1412-2017](#) «Технические средства организации дорожного движения».

Дорожные знаки устанавливаются на металлических стойках не ближе 0.6 м от лицевой поверхности бортового камня, размеры щитков 2 типоразмера со светоотражающим материалом 3-го типа, материал из оцинкованной стали. Диаметр стоек – 70мм, цвет стойки – белый с черной юбкой, высота юбки стойки - 0.6м, высота установки от поверхности дорожного покрытия до нижнего края дорожных знаков – 2,5м. Крепление знака – накладной хомут на болтах, во избежание нарушения целостности поля знака и увеличения долговечности. Количество знаков и их типы указаны в «Ведомости дорожных знаков».

Дорожная разметка проезжей части улицы и съездов выполнена согласно СТ РК 1124-2003 «Разметка дорожная» и типового проекта серии 3.503 – 79 «Дорожная разметка». Разметка наносится эмалью (разметочная краска). Ширина основных линий разметки – 10 см. Все материалы и конструкции, применяемые для обустройства должны иметь сертификат качества и отвечать современным требованиям обеспечения безопасности движения и эстетичному оформлению улицы, а также соответствовать техническим условиям.

Вдоль проезжей части улицы согласно СН РК 3.01-01-2013 «Градостроительство. Планировка и застройка городских и сельских населенных пунктов» учтены технические тротуары и пешеходные тротуары с понижением бортового камня в местах сопряжения со съездами и пешеходными переходами, а также стоянки для автомашин открытого типа расстановкой под углом 50° относительно оси дороги.

Расстановка дорожных знаков и схема нанесения дорожной разметки показаны на чертеже АД «План организации дорожного движения», согласованы с ОАП УП г Конаев.

В проекте предусмотрено устройство пешеходного ограждения. Конструкция ограждений показана на листе АД «Пешеходное перильное ограждение». Объемы работ разбиты по участкам и представлены в «Ведомости устройства пешеходных турникетов»

Остановки общественного транспорта и МАФы.

Проектом предусматривается остановки общественного транспорта в количестве 10 ед. Длина остановки 30м, глубина 4,0м, отгоны 2х20м. Расположения и размеры автобусных остановок

«Отчет о возможных воздействиях»



показаны на чертеже АД и «Ведомость устройства остановок общественного транспорта». Конструкция дорожной одежды на остановках предусмотрена по ТИП1. Посадочные площадки на остановках шириной 5,5м длиной 30м. Дорожная одежда площадок – по типу тротуара.

Автобусные остановки общественного транспорта оборудованы:

- автопавильонами -1ед.;
- скамейками - 1 ед.;
- урнами -1 ед.;

Проектом предусматривается на всем протяжении пешеходных тротуаров установка урн для мусора.

Парковки легковых автомобилей и съезды.

Вдоль проезжей части улиц проектом предусмотрены парковки легковых автомобилей для временного размещения. Глубина парковки 5,5м. и 3,0м. Установка автомобилей предусмотрена под углом 30° и параллельно к проезжей части. Конструкция дорожной одежды предусмотрена по аналогии основного проезда. Размещение парковок показано на листе АД «План организации дорожного движения»,

Проектом предусмотрены съезды на прилегающую территорию. Конструкция дорожной одежды предусмотрена по ТИП 2 и ТИП 3

Тротуары пешеходные

Проектом предусмотрено устройство тротуаров с двух сторон проезжей части и в местах пересечения улиц, для обеспечения удобного и безопасного движения пешеходов. Ширина тротуаров в зависимости от категорий улиц от 1.0 м до 2,25м. с каждой стороны проезжей части. Покрытие тротуаров предусмотрено из асфальтобетона.

Бортовой камень, отделяющий тротуар от проезжей части запроектирован марки БР100.30.15. Бортовые камни устанавливаются на бетонном основании. Бортовой камень, отделяющий тротуар от газонов, запроектирован марки БР 100.20.8. Камни устанавливаются на бетонном основании по песчаной подготовке. Конструкция дорожной одежды тротуаров рассчитана на модуль упругости Е-85 МПа с заездом спецмашин весом 6.0 т. Проектом приняты следующие конструкции дорожной одежды.

Дорожная одежда состоит:

- Тип I:

- покрытие из горячего плотного мелкозернистого асфальтобетона тип В II марки на битуме БНД 70/100, Н=5 см;
- основание из фракционированного щебня фр 20-40 по способу заклинки, Н=12 см;
- песчано-гравийная смесь, Н=15 см.

Тип I дорожной одежды тротуара применяется на пешеходных тротуарах улицы и на технических тротуарах, расположенных вдоль кромок проезжих частей улиц.

Для проезда инвалидов колясок и велосипедов устраивается пандус. Устройство пандусов «Деталь сопряжения тротуара с проезжей частью»

Озеленение

В современном городе озеленение улиц предусматривается для создания комфортных условий для транзитного потока пешеходов, заботится о здоровье населения, а также выполняет чисто эстетические функции. Основными функциями зеленых насаждений являются: улучшение санитарно-гигиенического состояния городской среды, создание комфортных условий для жителей прилегающих к улицам районов благодаря своим пыле, ветро- и шумозащитным качествам.

Рабочим проектом предусмотрено устройство газонов с толщиной слоя почвенно-плодородного грунта 0,22м. До укладки плодородного слоя верхний слой растительного грунта в

«Отчет о возможных воздействиях»



естественном залегании (при наличии) снимается и вывозится, выполняется планировка основания со срезкой или досыпкой до проектных отметок низа газона, затем верхний слой толщиной 0.25-0.30м уплотняется. По спланированной и уплотненной поверхности устраивается газон. После укладки плодородного грунта проектом предусмотрено:

- равномерное внесение минеральных удобрений в почвенную массу по нормам;
- посев семян и прикатывание легкими катками;
- уход за газонами и насаждениями с поливом до приживаемости.

Местоположение посадки деревьев и кустарников в поперечном профиле определено размещением подземных коммуникаций, тротуаров, опор освещения.

Породы деревьев и кустарника подобраны с учетом почвенных условий района.

Объемы работ приведены в Сводной ведомости объемов работ и на чертежах (Том II).

Подготовительные работы

До начала строительных работ необходимо произвести:

—разбивочные работы по переносу проектного плана в натуру: оси, кромок проезжей части, съездов, автостоянок, тротуаров;

—очистку территории от строительного мусора;

—вынос вертикальных отметок проезжей части, тротуаров, автостоянок;

После завершения подготовительных работ до устройства дорожной одежды необходимо произвести выполнение всех работ по строительству новых подземных инженерных сетей согласно ТУ выданных владельцами и рабочих чертежей

При прокладке подземных коммуникаций под покрытиями необходимо строго соблюдать требования п.4.13, п.4.14 СНиП 3.02.01-87 "Земляные сооружения, основания и фундаменты": производить засыпку траншеи на всю глубину несжимаемым материалом (песком) с тщательным послойным уплотнением.

Земляные работы

В состав земляных работ входит:

1. Снятие ПСП:

- Снятие ПСП бульдозером 79кВт с перемещением в отвалы до 20м в валик. Грунт 1 группы.
- Прикатка снятого грунта прицепным катком весом до 3т при толщине слоя до 50см, при двух проходах по одному следу с поливом водой (мероприятие сохранности валика)

2. Разработка выемки грунта, устройство корыта под дорожную одежду:

- Разработка грунта бульдозером 180 л.с. с перемещением до 50м в насыпь.
- Разработка грунта бульдозером 180 л.с. с перемещением до 100м в насыпь.
- Разработка грунта бульдозером 180 л.с. с перемещением до 100м в штабель для временного хранения. Работа на отвале.
- Разработка грунта экскаваторами с емк. к 1.0 м³ в штабеле грунт 1 группы с погрузкой в а/самосвалы. Транспортировка до 1 км в насыпь. Грузоподъемность 15 т.
- Разработка грунта экскаваторами с емк. к 1.0 м³ в карьере грунт 1 группы с погрузкой в а/самосвалы Транспортировка до 3 км в насыпь. Грузоподъемность 15 т.
- Уплотнение грунта катками на пневмоколесном ходу, 25 т 8 проходов по одному следу при толщине слоя 30 см с поливом водой 100%.

3. Укрепительные работы:

- Планировка поверхности территории механизированным способом.
- Планировка откосов выемки и насыпи механизированным способом.
- Транспортировка растительного грунта а/самосвалами до 35 км в кучи. Грузоподъемность 15 т.



- Надвижка растительного грунта бульдозером 79 квт на откосы насыпи на расстояние до 20 м, грунт 1 группы, толщина слоя 15см.

Дну корыта проезжей части придаётся поперечный уклон 25 - 20‰ в сторону внешних кромок, на остановочных площадках устраивается встречный уклон 15‰ в сторону лотков проезжей части.

Вблизи подземных коммуникаций земляные работы выполнять вручную.

При устройстве рабочего слоя при неблагоприятных погодных условиях в корыте предусмотреть мероприятия, предохраняющее грунтовое основание от переувлажнения и обеспечивающее отвод поверхностных вод из корыта (нарезка продольных и поперечных канав и др.).

Перед началом земляных работ вызвать представителей инженерных сетей для уточнения проложения подземных и наземных коммуникаций.

Установка бортовых камней

Новые бортовые камни БР 100.30.15 устанавливаются по кромкам основной проезжей части улицы с двух сторон для каждой полосы, в пределах кривых на сопряжении с кромками внутриквартальных въездов.

Вдоль тротуаров со стороны газонов - бортовые камни БР 100.20.8. Адреса установки каждого типа указаны в соответствующей ведомости.

На закруглениях необходимо тщательно подбирать длину камней, спиливать наружные торцы для плотной стыковки смежных блоков или заказывать криволинейные блоки согласно указанных в ведомости радиусов кривизны.

Установка бортовых камней производится после устройства дополнительных и нижних слоев оснований дорожной одежды. Вдоль кромки проезжей части или тротуаров выставляют колышки, натягивают нейлоновый шнур, определяющий лицевую сторону бордюра. На колышках в точках перелома продольного профиля дают по нивелиру проектные отметки верха бордюра (на 15 см выше покрытия проезжей части). При выполнении разбивочных работ - выносе проектных вертикальных отметок в места перелома продольного профиля необходимо предусмотреть постепенное сглаживание угла перелома на протяжении 5 - 10м.

После выноса проектных отметок устраивается бетонное основание $H=0,10$ м на щебеночной подготовке не менее 0,14 м с выступами шириной 0,10 м. На свежееуложенное бетонное основание устанавливают бордюрные блоки и закрепляют бетоном.

Аналогично устанавливают тротуарные бордюрные блоки на основание толщиной 0,10 м с выступом 0,05м., на щебеночной подготовке не менее 0,10 м.

Бетонные бортовые камни должны соответствовать требованиям ГОСТ 6665-91, и не должны иметь сколов, трещин и других дефектов. Не допускается установка бракованных бортовых камней с последующим исправлением дефектов бетонным раствором. Бракованные бортовые камни вывозятся и заменяются на качественные.

Устройство дорожной одежды

Работы по дорожной одежде проезжей части выполняются в соответствии с требованиями СНиП 3.06.03-85, "Автомобильные дороги".

На всем протяжении улицы на основных полосах, местных и боковых проездах и съездах устраивается новая конструкция дорожной одежды.

Устройство нижних слоев основания

Дополнительный слой основания из песчано-гравийной смеси по СТ РК 1549-2006 укладывается на уплотненный грунт рабочего слоя, на ширину согласно чертежа "Конструкция дорожной одежды".

Перед устройством конструктивного слоя дорожной одежды нижележащие земляное полотно должны иметь поверхность, обеспечивающую устройство основания без колееобразования и сдвигов.

«Отчет о возможных воздействиях»



Поверхность земляного полотна должна быть очищена от посторонних предметов, материалов и мусора, быть ровной и устойчивой без видимых смещений под катком, волн и трещин, иметь отметки в продольном и поперечном отношении, соответствующие чертежам

Слой уплотняют катками на пневматических шинах массой не менее 16 т с давлением воздуха в шинах 0,6-0,8 МПа, прицепными вибрационными катками массой не менее 6 т, решетчатыми массой не менее 15 т, самоходными гладковальцовыми массой не менее 10 т и комбинированными массой более 16 т.

Общее число проходов катков статического типа должно быть не менее 30 - для слоев по способу заклинки и 20 - для слоев из смесей, комбинированных типов - не менее 18 и 13 соответственно и вибрационного типа - не менее 12 и 8 соответственно.

Укатку производят в продольном направлении, с поливом водой (ориентировочно 15-25 л/м²), начиная от внешних кромок по направлению к центру, за исключением кривых с виражами, где укатка производится от нижних кромок.

Подрядчик не должен допускать застоя или скопления воды. Водоотвод с верхней части земляного полотна и конструктивного слоя должен быть обеспечен все время.

В случае скопления воды в каком-либо месте верхней части земляного полотна или слоя Подрядчик должен удалить переувлажненный материал, который невозможно уплотнить до необходимой плотности и заменить его материалом в соответствии со Спецификацией.

Все повреждения, вызванные водой, скопившейся на поверхности, под поверхностью или стекающей водой должны быть исправлены за счет Подрядчика.

При операционном контроле контролируется каждый укладываемый слой не реже, чем через каждые 100 м:

- высотные отметки по оси дороги;
- ширину;
- толщину слоя уплотненного материала по его оси;
- ровность

Качество уплотнения слоя проверяется путем контрольного прохода катка массой 10-13 т по всей длине контролируемого участка, после которого на слое не должно оставаться следа и возникать волны перед вальцом, а положенная под валец щебенка должна раздавливаться.

Слой основания устраиваемых из щебеночных материалов по толщине распределяемого слоя должна в 1,5 раза превышать размер наиболее крупных частиц, и быть не менее 10 см при укладке на прочное основание и не менее 15 см при укладке на песок. Максимальная толщина слоя не должна превышать значений, указанных в табл. 1

Таблица 1

Вид материала	Максимальная толщина уплотненного слоя, см, при применении катков			
	с гладкими вальцами массой 10 т и более	решетчатых и на пневматических шинах массой 15 т и более	вибрационных и комбинированных массой, т	
			до 10	16 и более
Трудноуплотняемый (из изверженных и метаморфических пород марки по прочности 1000 и более, гравий прочный, хорошо скатанный, шлаки остеклованной структуры)	18	24	18	24
Легкоуплотняемый (из изверженных и метаморфических пород марки по прочности менее	22	30	22	30

«Отчет о возможных воздействиях»



Вид материала	Максимальная толщина уплотненного слоя, см, при применении катков			
	с гладкими вальцами массой 10 т и более	решетчатых и на пневматических шинах массой 15 т и более	вибрационных и комбинированных массой, т	
			до 10	16 и более
1000, осадочные, гравий неокатанный, шлаки с пористой структурой)				

Объем каменного материала в насыпном виде следует определять с учетом коэффициента запаса на уплотнение. Для песчано-гравийных (щебеночных) смесей оптимального зернового состава и щебня фракций 40-70 и 70-120 мм марки по прочности 800 и более коэффициент запаса материала на уплотнение следует ориентировочно принимать 1,25-1,3, а для щебня марок по прочности 600-300 - 1,3-1,5. Коэффициент запаса шлака на уплотнение в зависимости от его плотности следует ориентировочно принимать 1,3-1,5.

Разрешается вывозить щебень и гравий и укладывать их в штабель на земляном полотне или промежуточном складе для последующего использования при устройстве дорожной одежды.

Щебеночное основание методом заклинки

Работы по устройству щебеночных оснований и покрытий методом заклинки следует производить в два этапа:

1. распределение основной фракции щебня и его предварительное уплотнение (обжатие и взаимозаклинивание);

2. распределение расклинивающего щебня (расклинцовка двух-, трехразовая) с уплотнением каждой фракции. Для оснований допускается одноразовая расклинцовка.

Доуплотнение при необходимости следует осуществлять регулированием движения построечного транспорта по ширине основания (покрытия).

На первом и втором этапах основание уплотняют катками на пневматических шинах массой не менее 16 т с давлением воздуха в шинах 0,6-0,8 МПа, прицепными вибрационными катками массой не менее 6 т, решетчатыми массой не менее 15 т, самоходными гладковальцовыми массой не менее 10 т и комбинированными массой более 16 т. Общее число проходов катков статического типа должно быть не менее 30 (10 на первом этапе и 20 на втором), комбинированных типов - не менее 18 (6 и 12) и вибрационного типа - не менее 12 (4 и 8).

Для уменьшения трения между щебенками и ускорении взаимозаклинивания укатку следует производить, поливая щебень водой (ориентировочно 15-25 л/м² при уплотнении щебня - 25-35 л/м² на первом этапе и 10-12 л/м² по расклинивающей фракции).

На втором этапе следует производить расклинцовку слоя щебня фракциями мелкого щебня с последовательно уменьшающимися размерами.

При использовании трудноуплотняемого щебня слой щебня перед распределением расклинивающего материала следует обрабатывать органическим вяжущим материалом из расчета 2-3 л/м².

Расход расклинивающих фракций щебня следует принимать по табл. 2.

Таблица 2

Размер основной фракции щебня, мм	Расход расклинивающих фракций, м ³ , на 1000 м ² при их размерах, мм		
	20 - 40	10 - 20	5 - 10
40 - 70	-	15	10
70 - 120	10	10	10



После окончания уплотнения покрытия по его поверхности следует распределять каменную мелочь из изверженных пород марки по прочности не ниже 800 (из осадочных пород - не ниже 800) в количестве 1 м³ на 100 м² и уплотнять ориентировочно за 4-6 проходов катка.

По окончании уплотнения шлакового слоя из активных и высокоактивных шлаков и случае, если сразу не устраивается вышележащий слой, следует производить поливку его водой в течение 10-12 дней из расчета 2-2,5 л/м².

Подгрунтовка слоев дорожной одежды.

Перед укладкой асфальтобетонных слоев дорожной одежды на основание (или нижний слой асфальтобетонного покрытия) необходимо нанести подгрунтовку битумной эмульсией, разжиженным битумом или жидким битумом.

В проекте подгрунтовка устраивается битумной эмульсией (согласно СНиП 3.06.03-85, п.10.17). Норму расхода материалов, л/м², следует устанавливать:

- на обработку основания расходуется 0,7 л/м²
- на обработку нижнего слоя асфальтобетонного покрытия расходуется 0,3 л/м²

Преимущества битумных эмульсий:

- не требуют подогрева перед применением, что существенно снижает энергетические (на 25-40%) и трудовые затраты на производство дорожных работ;
- обеспечивают экономию битума до 30% за счет малой вязкости, хорошей смачиваемости и сцепления с минеральным материалом;
- позволяет работать на влажных дорожных покрытиях и минеральными материалами естественной влажности;
- позволяют вести дорожные работы с ранней весны до поздней осени при относительно низких температурах атмосферного воздуха (не ниже +5°C);
- за счет эмульгатора обеспечивают лучшее по сравнению с обычным битумом сцепление с минеральным материалом;
- не пожароопасны, поскольку в состав эмульсии входит вода;
- выделяют в атмосферный воздух значительно меньше загрязняющих веществ по сравнению с горячим битумом.

Окончательная прочность слоя подгрунтовки устанавливается после распада эмульсии, удаления воды путем впитывания в дорожное основание и испарения. Твердая битумная фаза образуется в виде непрерывной тонкой пленки.

Через 1-6 часов после нанесения подгрунтовки битумной эмульсией можно приступать к укладке слоя из асфальтобетонной смеси.

Устройство слоев покрытия из асфальтобетонных смесей

Верхний слой покрытия устраивается из горячей плотной м/з асфальтобетон типа Б, II марки на битуме БНД 70/100. Нижний слой покрытия устраивается из горячей пористой крупнозернистой асфальтобетонной смеси, марки II на битуме БНД 70/100.

Укладку асфальтобетонных смесей следует осуществлять асфальтоукладчиком и, как правило, на всю ширину. В местах, недоступных для асфальтоукладчика, допускается ручная укладка.

При использовании асфальтоукладчика с включенным трамбуемым брусом слой асфальтобетонных смесей должен быть на 15-25% больше проектной толщины. Если укладывают слой смеси асфальтоукладчиком с выключенным трамбуемым брусом или вручную, толщина его должна быть на 60-70% выше проектной.

Температура асфальтобетонных смесей при укладке в конструктивные слои дорожной одежды должна соответствовать требованиям ГОСТ 9128-84. Уплотнение смесей следует начинать непосредственно после их укладки, соблюдая при этом температурный режим. Смеси для плотного асфальтобетона сначала укатывают катком на пневматических шинах массой 16 т (6-10 проходов) или гладковальцовым катком массой 10-13 т (8-10 проходов), или вибрационным катком массой 6-8 т



(за 5-7 проходов) и окончательно – гладковальцовым катком массой 11-18 т (за 6-8 проходов).

Скорость катков в начале укатки должна быть не более 1,5-2 км/ч; после 5-6 проходов скорость может быть увеличена до 3-5 км/ч – для гладковальцовых катков, 3 км/ч – для вибрационных катков и 5-8 км/ч – для катков на пневматических шинах. Звено катков необходимо назначать в зависимости от производительности АБЗ и соответственно площади укатки покрытия за смену, а также вида укатываемой смеси. В среднем при производительности завода 30-35 т/ч для уплотнения покрытия рекомендуется звено из трех катков: один легкий и два тяжелых. При большем поступлении смеси число катков в звене с асфальтоукладчиком необходимо увеличить до четырех. Весной и осенью звенья следует комплектовать только из тяжелых катков. Катки должны двигаться по уплотненному слою от краев полосы к середине, затем от середины к краям, перекрывая каждую полосу на 20-30 см. Первые проходы необходимо выполнять по продольному сопряжению с ранее уложенной полосой. Запрещается останавливать каток на горячей недоуплотненной асфальтобетонной смеси. Если остановка необходима, каток нужно вывести на уплотненные и остывшие участки покрытия.

Не разрешается заправлять катки топливом и смазочными материалами на асфальтобетонных покрытиях. Чтобы предотвратить прилипание асфальтобетонной смеси, вальцы катков рекомендуется смачивать водой, смесью воды с керосином (1:1).

При укладке смесей сопряженными полосами в процессе уплотнения первой полосы вальцы катка не должны приближаться более чем на 10 см к кромке сопряжения. Уплотнение следующей полосы необходимо начинать по продольному сопряжению. Сопряжение полос должно быть ровным и плотным.

Поперечные сопряжения полос, устраиваемых из асфальтобетонных смесей, должны быть перпендикулярны оси дороги. Края ранее уложенной полосы (поперечные или продольные) обрубает вертикально по шнуру и смазывают разжиженным или жидким битумом, битумной эмульсией. Обрубать или обрезать края целесообразно сразу после уплотнения покрытия. Для обрубки пригодны перфораторы, свободно вращающиеся диски и другие средства. Устройству продольных и поперечных сопряжений следует уделять особое внимание, так как эти места чаще всего подвержены разрушающему действию воды. Продольные и поперечные сопряжения следует уплотнять особенно тщательно, добиваясь в этих местах необходимой плотности и полной однородности фактуры покрытия. При правильном выполнении сопряжения незаметны, а плотность асфальтобетона такая же, как и на остальных участках покрытия. Бортовые камни целесообразно устанавливать до сооружения асфальтобетонного покрытия с нанесением на них высотных отметок. Обнаруженные на покрытии или основании после окончания укатки участки с дефектами должны быть вырублены. Края вырубленных мест должны быть смазаны битумом или битумной эмульсией, заполнены асфальтобетонной смесью и уплотнены.

Смеси должны приготавливаться в соответствии с ГОСТ 9128, должны выдерживать испытание на сцепление битума с поверхностью минеральной части и должны быть однородными.

При укладке и уплотнении асфальтобетонной смеси большое значение для получения качественного покрытия имеет соблюдение температурного режима укладываемой смеси и погодных условий при работе, указанных в таблице 14. СНиП 3.06.03-85; применение качественных смесей, составы которых отвечают требованиям СТ РК 1225-2003, и материалов, входящих в смесь, отвечающих требованиям ГОСТов на них.

На контактную поверхность люков смотровых колодцев и иных элементов наносится подгрунтовка. При этом Подрядчик должен защитить здания, деревья и им подобных от разбрызгивания или распыления битума. Все поверхности, на которые произошло такое попадание, должны быть немедленно очищены.

После нанесения подгрунтовки слой покрытия необходимо укладывать в течение 4– часов.

Покрытие устраивается асфальтоукладчиками нового поколения с электронной системой слежения и производительностью до 400 м³/час.



Толщина после уплотнения любого слоя должна быть не менее, чем в 1,5 раза больше максимального размера каменного материала для поверхностного слоя.

Целесообразная длина полосы укладки горячей асфальтобетонной смеси одним укладчиком, при которой создается хорошее сопряжение обеих полос, зависит от температуры воздуха.

В составе отряда необходимо иметь полный комплект уплотняющей техники для достижения требуемого коэффициента уплотнения $K_u=0.99$ для верхнего слоя.

Большое значение для получения качественного покрытия имеет:

- соблюдение температурного режима укладываемой смеси и погодных условий при работе, указанных в таблице 14. СНиП 3.06.03-85;

- применение качественных смесей, составы которых отвечают требованиям СТ РК 1225-2003, и качественных материалов, входящих в смесь и отвечающих требованиям ГОСТов на них;

- своевременная доставка смеси для непрерывной работы асфальтоукладчиков, чтобы предотвратить образование неравномерных швов при ожидании заполнения бункера.

Укладку предпочтительно вести сопряженными полосами, при этом место сопряжения полос после окончания укатки должно быть ровным и плотным. По возможности, асфальтобетонная смесь укладывается непрерывно. Следует избегать прохода катков по незащищенным кромкам свежеложенной смеси. Качество продольных и поперечных сопряжений укладываемых полос контролируется постоянно, при этом особое внимание уделяется качеству их уплотнения и ровности.

Укатка производится с внешней кромки продольными линиями, причем следующий проход катка накладывается на предыдущий на 1/2 ширины катка. Укатку необходимо производить не менее чем тремя катками, ведущий каток с металлическими 2-3 вальцами должен следовать как можно ближе к асфальтоукладчику с равномерной скоростью не более 5км/час. Следом выполняется промежуточная укатка катком на мягких или пневматических колесах, затем выполняется окончательная укатка катком с мягкими металлическими вальцами. Легкий и средний катки можно заменить одним вибрационным весом 6-8т, при включенной виброплите он будет выполнять роль среднего. При многощелебистой смеси легкий каток можно исключить.

При ведении работ по одной полосе проезжей части перед укладкой смежных полос выполняются следующие операции:

Края ранее уложенной полосы (поперечные и продольные) обрубают на всю толщину слоя вертикально по шнуру и смазывают разжиженным или жидким битумом, битумной эмульсией; площадь вертикальной стороны разогреть пропановым шовным нагревателем, разогревателем, использующим инфракрасное излучение, или другим специальным оборудованием; срез слегка смазать горячим битумом 90/130 непосредственно перед тем, как смесь соседней полосы будет уложена впритык к срезу.

Поперечные сопряжения покрытия должны быть перпендикулярны оси дороги.

Обрубать или обрезать края целесообразно сразу после уплотнения покрытия. Для обрубки пригодны пневмолоты или перфораторы, свободно вращающиеся диски (из стали высокой прочности), устанавливаемые на одном из катков, или другие средства.

Смесь, укладываемая прилегающей полосой, затем крепко прижимается к срезу, укладчик настраивается таким образом, чтобы материал распределялся внахлест со срезом шва на 20-30мм. Перед укаткой лишняя смесь снимается и удаляется. Срезанный с кромок, и любой удаляемый в ходе работ, материал вывозится на базу, для повторного его использования, либо утилизации, чтобы не загрязнять улицу.

Продольные и поперечные сопряжения следует уплотнять особенно тщательно, добиваясь в этих местах необходимой плотности и полной однородности фактуры покрытия.

При правильном выполнении сопряжения незаметны, а плотность асфальтобетона такая же, как и на остальных участках покрытия.

Если при работе асфальтоукладчика остаются не уложенными узкие полосы или небольшие площади покрытия (например, на закруглениях кромок или у люков колодцев и т. п.), то укладывать смесь на них разрешается вручную одновременно с работой укладчика с тем, чтобы можно было



уплотнять уложенную асфальтобетонную смесь сразу по всей ширине покрытия, избежав дополнительного продольного шва.

Толщина укладываемого слоя регулируется выравнивающей плитой асфальтоукладчика. В холодную погоду и в начале работы выравнивающую плиту следует нагреть установленной на ней форсункой.

Толщина слоя контролируется в процессе укладки, в рабочем сечении слоя (не менее одного замера на 1.5м ширины) через 15-20м. Толщина сформированного слоя должна соответствовать проектной.

Ровность – определяется в процессе уплотнения металлической рейкой длиной 3м, укладываемой на формируемое покрытие в продольном и поперечном направлении. Ровность считается неудовлетворительной, если зазор между поверхностью покрытия и рейкой более 5мм. Дефектные участки должны быть исправлены в ходе работ.

Поперечные уклоны – задаются асфальтоукладчиками и контролируются угломерной рейкой или нивелиром. Поперечные уклоны должны соответствовать требованиям Проекта и СНиП 3.06.03-85.

Качество смеси (состав и физико-механические свойства) – определяются по пробам, отбираемым из каждых 500 т смеси или 3 пробы на 7000 м², но не реже одного раза в смену. Качество смеси должно соответствовать утвержденному Рецепту.

Инженерные сети.

Наружное электроосвещение

В рабочем проекте предусмотрен освещение улиц.

Светофорная сигнализация.

Реконструкция системы газораспределения

1. Рабочий проект " Корректировка проектно-сметной документации на капитальный ремонт улиц мкр. 8-10 города Конаева Алматинской области. " разработан в соответствии с техническими условиями ТОО «Газовые сети Капшагайского региона» от 05.08.2022г..

2. Проектом предусмотрена реконструкция действующей системы газораспределения высокого давления (до 0.6 МПа), Д315мм проложенного в подземном исполнении в южном направлении по ул. Абая от ул. Кунаева до ул. Алату в мкр. №8 г. Конаев, подземного газопровода Д315 (до 0,6Мпа) и отключающих устройств в газовых колодцах в мкр. №10 по ул. Центральная, с установкой защитного кожух, в местах проезда автотранспорта.

3. В административном отношении объект реконструкции находится в Алматинской области г. Конаев, мкр. 8-10

4. Газопровод предусмотрен высокого давления 2-й категории 0,6 МПа - II нормального (технически сложного) уровня ответственности.

5. Врезку проектируемого газопровода предусмотреть от существующего подземного газопровода высокого давления Д315 мм проложенного южнее объекта газификации.

6. В проектируемом подземном газопроводе высокого давления Д315 мм, устанавливается отключающее устройство, задвижка давление Ру1.6МПа под приварку марки 30с41нж Ру=0,6 МПа Ду300 в колодце глубокого заложения Г1-Пк-2,1.

7. Прокладка проектируемого газопровода высокого давления Р=0,6 МПа осуществляется подземным способом.

8. Подземный газопровод запроектирован из электросварной прямошовной трубы по ГОСТ 10704-91 Ø325х8,0 мм с весьма усиленной битумно-полимерной изоляцией по ГОСТ 9.602-2016 и из полиэтиленовых труб по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 ПЭ 100 SDR 9 Ø315х28,5 мм.

Подземный газопровод проложен согласно СН РК 4.03-01-2011, с заглублением до верха трубы не менее 0,8 м.



9. Переход подземного газопровода высокого давления через проектируемую автомобильную дорогу предусмотрен открытым способом под 90 градусов в защитном футляре из стальной трубы по ГОСТ 10704-91 $\varnothing 530 \times 7,0$ мм.

10. Повороты линейной части газопровода в горизонтальной плоскостях выполняются полиэтиленовыми отводами или упругим изгибом с радиусом не менее 25 наружных диаметров трубы.

11. Сварка полиэтиленового газопровода осуществляется муфтами с закладными нагревателями.

12. Аварийный запас труб, используемый для устранения повреждений полиэтиленовых труб, которые могут произойти в процессе транспортировки, изготовления ответвлений (врезок) и других нужд, учтен в размере 2% от общей протяженности газопровода.

13. Обозначение трассы предусматривается путем укладки сигнальной ленты желтого цвета с несмываемой надписью "Осторожно! Газ" на расстоянии 0,2 м от верха присыпанного полиэтиленового газопровода по всей длине трассы и электропроводом-спутником, позволяющим определить местонахождение газопровода приборным методом.

14. Для сварки газопровода применять электроды типа Э42, Э42А ГОСТ 9467-75.

15. Монтаж и испытание газопровода выполнять в соответствии с требованиями СН РК 4.03-01-2011 и "Требованиями безопасности объектов систем газоснабжения".

Испытание газопровода на герметичность:

- подземный газопровод высокого давления 2-й категории - 0,75 МПа, продолжительность 24 часа;

16. Учитывая сейсмичность района строительства 9 баллов в рабочем проекте предусмотрено:

- на подземном газопроводе 100 % контроль качества сварных стыков;

- устройство контрольных трубок на углах поворота и футлярах;

- газоснабжение в экстремальной ситуации будет приостановлено отключающими устройствами – задвижками типа «30с41нж» DN300мм PN=1,6 МПа на газопроводе высокого давления.

1.2 Описание состояния окружающей среды на предполагаемой затрагиваемой территории на момент составления отчета (базовый сценарий)

Сведения о рельефе, гидрографии и климате

Климат района резкоконтинентальный. Особенности климата района определяются широтностью и наличием орографических элементов на его поверхности. Совокупность климатообразующих факторов обуславливает преобладание жаркой сухой погоды с резкими сезонными и суточными колебаниями температур воздуха. Лето жаркое, зима умеренно холодная, мягкая. Весной и летом отмечаются ливневые дожди.

Климатические данные по метеостанции г. Алматы: (СП РК 2.04-01-2017)

- Район строительства относится к ППВ климатическому району.

- Снеговой район - II; Снеговая нагрузка 1,2 (120) кПа(кгс/м²);

- Ветровой район скоростных напоров – II; Ветровая нагрузка 0,39(39) кПа(кгс/м²);

Климатические параметры холодного периода года:

- Абсолютная минимальная температура воздуха - (- 37,70С);

- Температура воздуха наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0,98 - (- 23,30С);

- Температура воздуха наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0,92 - (- 20,10С);

- Температура воздуха наиболее холодных суток с обеспеченностью 0,98 - (- 26,90С);

- Температура воздуха наиболее холодных суток с обеспеченностью 0,92 - (- 23,40С);

- Температура воздуха с обеспеченностью 0,94 - (-8,10С);

Таблица №1



Средняя продолжительность (сут) и температура воздуха (0С) периодов со средней суточной температурой воздуха, 0С, не выше

0		8		10	
Продолж- ность	температура	Продолж- ность	температура	Продолжность	температура
105	-2,9	164	0,4	179	0,8

Дата начала и окончания отопительного периода (период с температурой воздуха не выше 80С) - 22.10-03.04;

-Среднее число дней с оттепелью за декабрь-февраль - 9;
-Средняя месячная относительная влажность в 15ч наиболее холодного месяца (января) - 65%;
за отопительный сезон -75%;

-Среднее количество осадков за ноябрь-март-249мм;
-Среднее месячное атмосферное на высоте установки барометра за январь - 924,1 гПа;

Преобладающее направление ветра за декабрь-февраль – Ю;

-Средняя скорость за отопительный период-0,8м/с;
-Максимальная из средних скоростей ветра по румбам за январь – 2,0м/с;
-Среднее число дней со скоростью >10м/с при отрицательной температуре воздуха- (-) нет данных;

Климатические параметры теплого периода года:

Атмосферное давление на высоте установки барометра:

-среднемесячное за июль- 912,7 гПа; среднее за год -920,547 гПа;
-Высота барометра над уровнем моря – 846,5 м; Температура воздуха с обеспеченностью 0,95 – 28,20С;

-Температура воздуха с обеспеченностью 0,96 – 28,90С;
-Температура воздуха с обеспеченностью 0,98 – 30,80С;
-Температура воздуха с обеспеченностью 0,99 – 32,40С;
-Средняя максимальная температура воздуха наиболее теплого месяца (июля)– (+ 300С);
-Абсолютная максимальная температура воздуха - (+43,40С);
-Средняя месячная относительная влажность воздуха в 15ч наиболее теплого месяца (июля) – 36%;

-Среднее количество осадков за апрель-октябрь – 429мм;
-Суточный максимум осадков за год: средний из максимальных -39мм; наибольший из максимальных-78мм;

-Преобладающее направление ветра (румбы) за июнь-август – Ю;
-Минимальная из средних скоростей ветра по румбам за июль – 1,0м/с; Повторяемость штилей за год-22%;

Таблица 2. Средняя месячная и годовая температуры наружного воздуха

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
-5.3	-3.6	2.9	11.5	16.5	21.5	23.8	22.7	17.5	9.9	2.6	-2.9	9.8

-Среднегодовое количество осадков – 249+429=678мм.

Нормативная глубина промерзания по г. Алматы

Таблица 3

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»

Наименование грунта	г. Алматы
Суглинок, глина	0,79м
Супеси, песок мелкий, песок пылеватый	0,96м
Песок средней крупности, крупный, гравелистый	1,03м
Крупнообломочные	1,17м

Таблица 4. Средняя за месяц и год амплитуды температуры воздуха

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
9,6	9,4	9,6	11,1	11,1	11,5	12	12,5	12,5	11,4	9,5	9	10,8

Глубина нулевой изотермы в грунте:

средняя из максимальных – 43см,

максимум **обеспеченностью** 0,90 - 64см,

обеспеченностью 0,98 – 76см.

По сводке Казгидромет (Каменское плато):

Максимальная наблюдаемая глубина - 120см.

Нулевая изотерма возможная 1 раз в 100лет (По Гумбелю) -135см.

Таблица 5. Средняя за месяц и год относительная влажность, %:

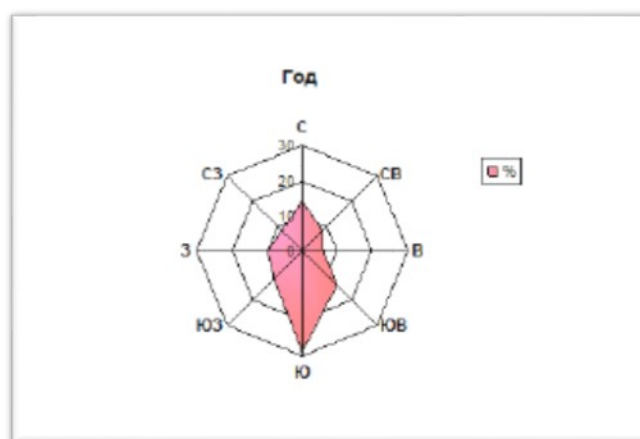
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
78	76	71	59	57	49	47	45	49	63	73	79	62

Таблица 6. Снежный покров

Высота снежного покрова, см			Продолжительность залегания устойчивого снежного покрова, дни
средняя из наибольших декадных за зиму	Максимальная из наибольших декадных	Максимальная суточная за зиму на последний день декады	
22,5	43,0	-	102,0

Среднее число дней с атмосферными явлениями за год:

пыльная буря – 0,6; туман – 32; метель - 0; гроза – 32



«Отчет о возможных воздействиях»

**Рис.2. Роза ветров по данным метеостанции Алматы, ОГМС**

Направление ветра в южной части территории в большей степени обусловлено горно-долинной циркуляцией, вследствие этого здесь преобладают ветры южного, юго-восточного и юго-западного направлений.

1.3 Описание изменений окружающей среды, которые могут произойти в случае отказа от начала намечаемой деятельности

Охват изменений в состоянии всех объектов охраны окружающей среды и антропогенных объектов, на которые намечаемая деятельность может оказывать существенные воздействия, выявленные при определении сферы охвата и при подготовке отчета о возможных воздействиях

В процессе оценки воздействия на окружающую среду проводится оценка воздействия на следующие объекты, в том числе в их взаимосвязи и взаимодействии:

- 1) атмосферный воздух;
- 2) поверхностные и подземные воды;
- 3) ландшафты;
- 4) земли и почвенный покров;
- 5) растительный мир;
- 6) животный мир;
- 7) состояние экологических систем и экосистемных услуг;
- 8) биоразнообразие;
- 9) состояние здоровья и условия жизни населения;
- 10) объекты, представляющие особую экологическую, научную, историко-культурную и рекреационную ценность.

Полнота и уровень детализации достоверной информации об изменениях состояния окружающей среды должны быть не ниже уровня, достижимого при затратах на исследование, не превышающих выгоды от него.

Детализированная информация представлена об изменении состояния окружающей среды представлена в разделах 1.8, 1.9.

1.4 Информацию о категории земель и целях использования земель в ходе строительства и эксплуатации объектов, необходимых для осуществления намечаемой деятельности

Согласно акта выбора земельного участка от 25.04.2022 г. целевое назначение земельного участка: для строительства и обслуживания автомобильной дороги. Площадь земельного участка 16,7 га.

1.5 Информация о показателях объектов, необходимых для осуществления намечаемой деятельности, включая их мощность, габариты (площадь занимаемых земель, высота), другие физические и технические характеристики, влияющие на воздействия на окружающую среду, сведения о производственном процессе, в том числе об ожидаемой производительности предприятия, его потребности в энергии, природных ресурсах, сырье и материалах



В настоящем проекте предусматривается капитальный ремонт улиц 8-10мкр г.Конаев. Корректировка.

1.8 Информация об ожидаемых, характеристиках и количестве эмиссий в окружающую среду, иных вредных антропогенных воздействиях на окружающую среду, связанных со строительством и эксплуатацией объектов для осуществления рассматриваемой деятельности, включая воздействие на воду, атмосферный воздух, почвы, недра, а также вибрации, шумовые, электромагнитные, тепловые и радиационные воздействия

В данном проекте производится расчет и устанавливаются нормативы на период капитального ремонта улиц 8-10мкр г.Конаев. Корректировка.

Основными источниками загрязнения атмосферного воздуха на период капитального ремонта автодороги являются: пыление при проведении земляных, погрузочно-разгрузочных, буровых, транспортных работ, а также окрасочные, гидроизоляционные работы, испарения при укладке асфальтобетонного покрытия, выбросы при разгрузке и транспортировке строительных материалов, фрезерования существующего дорожного покрытия и от строительной техники и механизмов.

Для подогрева битума используется битумный котел 400л. В качестве топлива используется дизельное топливо в количестве 0.234 тонн. Выброс загрязняющих веществ происходит через дымовую трубу (*источник №0001*). Время работы битумоплавильной установки 25.478 часов. Расход битума составит 30,391 тонн. Загрязняющими веществами при подогреве битума и работе котла являются азота диоксид, азот оксид, углерод оксид, взвешенные частицы, алканы C12-19.

Планируется применение компрессора. Выброс загрязняющих веществ происходит через выхлопную трубу (*источник №0002*), время работы составляет 4201.151 ч/год. При работе компрессора в атмосферу выделяются азота диоксид, азота оксид, углерод (сажа), сера диоксид, углерод оксид, бенз/а/пирен, алканы C12-19.

Перед началом основных строительных работ предусматривается фрезерование существующего дорожного покрытия. Время работы фрезы составит 17.25 часов. Общее количество демонтируемого дорожного покрытия составит 4380 тонн. При фрезеровании (*источник №6001*) существующего дорожного покрытия в атмосферный воздух выделяется неорганизованно выделяется пыль неорганическая (содержащая 70-20% двуокиси кремния).

Разработка грунта (песок) в количестве 300363.456 тонн будет проводиться автопогрузчиками (экскаватор). Время работы экскаваторов 8 часов в день, производительность одного автопогрузчика 1365 тонн в час. При переработке грунта (*источник №6002*) в атмосферу неорганизованно выделяется пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас).

Изъятый грунт (песок) хранится на открытой площадке, высотой 2 метра, шириной 10 метров, длиной 10 метров. Общий проход грунта составляет 230227.136 тонн. Часть грунта вывозится. Учитывая, что экскавация грунта будет происходить поэтапно (по участкам – по 10 метров) максимально на складе будет находиться 100 тонн. При статическом хранении грунта в атмосферу неорганизованно (*источник №6003*) выделяется пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас).

Траншеи и котлованы. Засыпка грунта (планировка территории и засыпка грунта, песок) будет проводиться автопогрузчиками (бульдозером). Общий проход грунта составляет 230227.136 тонн. При переработке грунта (*источник №6004*) в атмосферу неорганизованно выделяется пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас).

«Отчет о возможных воздействиях»



Согласно сметной документации остаток непригодного грунта (70136.32 тонн) вывозится на договорной основе спецорганизацией.

Предусмотрен завоз щебня: фракции до 20мм в количестве 41086.85 тонн, фракции более 20мм – 149504.22 тонн. Завоз ПГС в количестве 115909.352 тонн. Хранение строительных материалов не предусмотрено. Загрязняющие вещества выделяются при погрузо – разгрузочных работах (*источник №6005*). В атмосферу неорганизованно выделяется пыль неорганическая (содержащая 70-20% двуокиси кремния).

Проектом предусматривается завоз песка в количестве 15398м³, согласно Приложению №11, п. 2.5 к приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от «18» 04 2008г. №100 –п, для песка на складах при влажности 3% и более — выбросы не рассчитываются.

Также производится завоз ПСП для озеленения, в количестве 170091.6 тонн. При разгрузке (*источник № 6006*) в атмосферу неорганизованно выделяются пыль неорганическая (содержащая 70-20% двуокиси кремния).

С целью снижения запыленности атмосферного воздуха, при перевозке строительных материалов, грузовой автотранспорт перекрыт брезентом.

Планируется проведение буровых работ (*источник № 6007*). Общее время выполнения буровых работ составляет 40.86 ч/год. При бурении неорганизованным образом выделяются пыль неорганическая 70-20% двуокиси кремния.

Предусматриваются сварочные работы, а именно - газовая резка стали . Время работы аппарата – 7.12ч/год.

При сварочных работах(*источник № 6008*) в атмосферу выделяются железа оксид, марганец и его соединения, азота диоксид, углерод оксид.

Предусматривается применение ЛКМ .Огрунтовка поверхностей грунтовкой ГФ-021, в количестве– 0.1393425 тонн. Грунтовка ГФ-0119 в количестве 0,066564 тонн. Окраска металлических огрунтованных поверхностей эмалью ХВ-124 в количестве 0,0193328 тонн. ПФ-115 – 0,278685 тонн. Предусматривается применение растворителей: растворитель (для расчета принимаем Р-4) = 0,0116272 тонн. Уайт-спирит= 0,043351 тонн.

При применении ЛКМ в атмосферу неорганизованно выделяется ацетон, бутилацетат, диметилбензол, метилбензол, уайт-спирит (*источник №6009*).

Предусмотрено применение станков и машин по обработке изделий из металла (*источник №6010*), таких как:

- станки сверлильные (дрель) , время работы 0.536 ч/год;
- пила карбюраторная , время работы 272 ч/год.

В атмосферу неорганизованно выделяются взвешенные частицы.

Предусматривается работа пневматическими отбойными молотками. Время работы 268.6 ч/год. При отбойных работах (*источник №6011*) выделяется пыль неорганическая (содержащая 70-20% двуокиси кремния).

Гидроизоляция бетонных поверхностей производится битумом (*источник №6012*), время работы гудронатора составит 324.583 ч/год. В атмосферу неорганизованно выделяются алканы С12-19.

Предусматривается укладка асфальта (*источник №6013*). Время работы асфальтоукладчика 887.396 ч/год. Количество асфальтовой смеси 274065,81 тонн. При укладке асфальта выделяются алканы С12-19.

Также при транспортных работах (работа бульдозера и экскаватора на участке), время



которых составляет 3520 часа, происходит пыление и в атмосферу неорганизованно(*источник №6014*) выделяется пыль неорганическая 70-20% двуокиси кремния.

Применяемая строительная техника:

- Катки – 7 ед;
- Дорожная фреза – 1 ед;
- Экскаватор – 6 ед;
- Асфальтоукладчик – 2 ед;
- Краны-9 ед,
- Бульдозеры-5 ед,
- Трактор-7 ед.
- Автосамосвал – 8 ед.
- Машины поливомоечные -4 ед.
- Погрузчики – 4 ед.
- Ямокопатели – 2 ед.
- Корчеватели – 1 ед.
- Самосвалы – 2 ед.

Время работы строительной техники 3520 часов в год. В атмосферу неорганизованно (*источник №6015*) выделяется азота диоксид, азота оксид, сажа, сера диоксид, углерод оксид, керосин.

Выбросы от автотранспорта не нормируются и не включаются в лимит платы, так как, собственник автотранспорта ежегодно платит налог по фактически сжигаемому топливу и пробегу.

Воздействие на атмосферный воздух, при проведении строительных работ, носит кратковременный характер, и какого-либо заметного влияния оказывать не будет.

Группы суммации представлены в таблицы 1.8.1.

Перечень загрязняющих веществ, отходящих от источников выделения и выбрасываемых в атмосферу, представлен в таблице 1.8.2.

Параметры источников выбросов загрязняющих веществ в атмосферу представлены в таблице 1.8.3.

Определение необходимости расчетов приземных концентраций по веществам на существующее положение представлены в таблице 1.8.4.

Предложения по нормативам выбросов на момент строительного-монтажных работ приведены в таблице 1.8.5.

Скорость ветра в расчетных формулах принята согласно СП РК 2.04-01-2017.

ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Таблица 1.8.1

Таблица групп суммаций на период проведения работ

Алматинская область, г. Конаев Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

Номер группы суммации	Код загрязняющего вещества	Наименование загрязняющего вещества
1	2	3
6007	0301	Площадка: 01, Площадка 1 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

«Отчет о возможных воздействиях»



Пыли	0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)
	2902	Взвешенные частицы (116)
	2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного
	2907	производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас)

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу
на период проведения работ с учетом выбросов ЗВ от спецтехники

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества	ЭНК, мг/м3	ПДК максималь- ная разо- вая, мг/м3	ПДК среднесу- точная, мг/м3	ОБУВ, мг/м3	Класс опас- ности ЗВ	Выброс вещества с учетом очистки, г/с	Выброс вещества с учетом очистки, т/год (М)	Значение М/ЭНК
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0123	Железо (II, III) оксиды (дижелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)			0.04		3	0.02025	0.000519	0.012975
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)		0.01	0.001		2	0.0003056	0.00000783	0.00783
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)		0.2	0.04		2	0.1700578	0.355301	8.882525
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)		0.4	0.06		3	0.0276337	0.0577453	0.96242167
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)		0.15	0.05		3	0.0108615	0.0545783	1.091566
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)		0.5	0.05		3	0.0258427	0.065813	1.31626
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)		5	3		4	0.15814	1.2346024	0.41153413
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п-изомеров) (203)		0.2			3	1.306	0.1567	0.7835
0621	Метилбензол (349)		0.6			3	1.722	0.010446	0.01741
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)			0.000001		1	0.000003	0.00000007	0.07
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)		0.1			4	0.333	0.002021	0.02021
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)		0.35			4	0.722	0.00438	0.01251429
2732	Керосин (654*)				1.2		0.002359	0.172968	0.14414
2752	Уайт-спирит (1294*)				1		2.78	0.10605	0.10605
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)		1			4	0.80779	1.0934397	1.0934397
2902	Взвешенные частицы (116)		0.5	0.15		3	0.00042	0.002058123	0.01372082
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)		0.15	0.05		3	3.40284	45.038	900.76
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного		0.3	0.1		3	9.18525333	26.58512864	265.851286



производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)									
В С Е Г О :							20.67475663	74.939758363	1181.55738
Примечания: 1. В колонке 9: "М" - выброс ЗВ, т/год; при отсутствии ЭНК используется ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ОБУВ 2. Способ сортировки: по возрастанию кода ЗВ (колонка 1)									



ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Таблица
1.8.2.Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу
без учета выбросов ЗВ от спецтехники

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10 норматив

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества	ЭНК, мг/м3	ПДК максималь- ная разо- вая, мг/м3	ПДК среднесу- точная, мг/м3	ОБУВ, мг/м3	Класс опас- ности ЗВ	Выброс вещества с учетом очистки, г/с	Выброс вещества с учетом очистки, т/год (М)	Значение М/ЭНК
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0123	Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)			0.04		3	0.02025	0.000519	0.012975
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)		0.01	0.001		2	0.0003056	0.00000783	0.00783
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)		0.2	0.04		2	0.1658658	0.034077	0.851925
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)		0.4	0.06		3	0.0269527	0.0055373	0.09228833
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)		0.15	0.05		3	0.0102425	0.0021485	0.04297
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)		0.5	0.05		3	0.025062	0.006591	0.13182
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)		5	3		4	0.14176	0.0307224	0.0102408
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)		0.2			3	1.306	0.1567	0.7835
0621	Метилбензол (349)		0.6			3	1.722	0.010446	0.01741
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)			0.000001		1	0.000003	0.00000007	0.07
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)		0.1			4	0.333	0.002021	0.02021
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)		0.35			4	0.722	0.00438	0.01251429
2752	Уайт-спирит (1294*)				1		2.78	0.10605	0.10605
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)		1			4	0.80779	1.0934397	1.0934397
2902	Взвешенные частицы (116)		0.5	0.15		3	0.00042	0.002058123	0.01372082
2907	Пыль неорганическая, содержащая		0.15	0.05		3	3.40284	45.038	900.76

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



2908	двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)		0.3	0.1		3	9.18525333	26.58512864	265.851286
	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)								
	В С Е Г О :						20.64974493	73.077826563	1169.87818

Примечания: 1. В колонке 9: "М" - выброс ЗВ, т/год; при отсутствии ЭНК используется ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ОБУВ
 2. Способ сортировки: по возрастанию кода ЗВ (колонка 1)



ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета норма

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

Про изв одс тво	Цех	Источник выделения загрязняющих веществ		Число часов рабо- ты в году	Наименование источника выброса вредных веществ	Номер источ- ника выбро- сов	Высо- та источ- ника выбро- сов, м	Диа- метр устья трубы м	Параметры газовой смеси на выходе из трубы при максимальной разовой нагрузке			Координаты источника на карте-схеме, м			
		Наименование	Коли- чест- во, шт.						ско- рость м/с	объем на 1 трубу, м3/с	тем- пер. оС	точечного источ. /1-го конца лин. /центра площад- ного источника		2-го конца лин. /длина, ширина площадного источника	
												X1	Y1	X2	Y2
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
001		Подогрев битума	1	25.47	Дымовая труба	0001	3	0.2	0.85	0.0267036		10	10		
001		Работа компрессора	1	4201.	Выхлопная труба	0002	2.5	0.1	10.9	0.0856086		20	20		

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»





Таблица 1.8.3

тивов допустимых выбросов на 2023 год

Наименование газоочистных установок, тип и мероприятия по сокращению выбросов	Вещество по которому производится газоочистка	Козфф обесп газоочисткой, %	Средняя эксплуат степень очистки/ max. степ очистки%	Код вещества	Наименование вещества	Выброс загрязняющего вещества			Год достижения НДВ
						г/с	мг/нм3	т/год	
17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
				0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0001828	6.846	0.000475	2023
				0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.0000297	1.112	0.0000772	2023
				0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.0000225	0.843	0.0000585	2023
				0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0.000529	19.810	0.001376	2023
				0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00125	46.810	0.00325	2023
				2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды Растворитель РПК-265П) (10)	0.3315	12414.057	0.0304	2023
				0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.157013	1834.080	0.03338	2023
				0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.025515	298.042	0.005424	2023
				0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.01022	119.381	0.00209	2023
				0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0.024533	286.572	0.005215	2023

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



				0337	Углерод оксид (Окись	0.12676	1480.692	0.02712	2023



Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
001		Фрезерование существующего покрытия	1	17.25	Пыление при фрезеровке	6001	2					30	30		2 2
001		Разработка грунта	1	1760	Пыление при земляных рабтах	6002	2					40	40		2 2
001		Временное хранение грунта	1	1440	Пыление при хранении грунта	6003	2					50	50	10	10
001		Обратная засыпка грунта	1	1760	Пыление при земляных работах	6004	2					60	60		2 2
001		Завоз сыпучих материалов	1	1620	Пыление при разгрузке	6005	2					70	70		1 1

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»



Таблица 1.8.3

тивов допустимых выбросов на 2023 год

17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
					углерода, Угарный газ) (584)				
				0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	0.000003	0.035	0.00000007	2023
				2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0.05929	692.571	0.01252	2023
				2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, казахстанских месторождений) (494)	0.10075333		0.00625464	2023
				2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	1.91		25.23	2023
				2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	0.02784		0.468	2023
				2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	1.465		19.34	2023
				2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец,	8.06		15.327	2023

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета норма

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
001		Завоз ПСП	1	3520	Пыление при разгрузке ПСП	6006	2					80	80	1	1
001		Буровые работы	1	40.86	Буровые работы	6007	2					90	90	1	1
001		Сварочные работы	1	7.12	Газовая резка	6008	2					100	100	1	1

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»





Таблица 1.8.3

типов допустимых выбросов на 2023 год

17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
				2908	доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.563		5.95	2023
				2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.1882		0.0277	2023
				0123	Железо (II, III) оксиды (дижелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)	0.02025		0.000519	2023
				0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)	0.0003056		0.00000783	2023
				0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00867		0.000222	2023
				0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.001408		0.0000361	2023

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета норма

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
001		Применение ЛКМ	1	220	Применение ЛКМ	6009	2					110	110	1	1
001		Обработка металла	1	272	Обработка металла	6010	2					120	120	1	1
001		Работа отбойными молотками	1	268.6	Работа отбойными молотками	6011	2					130	130	1	1
001		Гидроизоляционные работы	1	324.5	Гидроизоляционные работы	6012	2					140	140	1	1
001		Укладка асфальта	1	887.3	Укладка асфальта	6013	2					150	150	1	1
001		Пыление при	1	3520	Пыление при	6014	2					160	160	1	1

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Таблица 1.8.3

типов допустимых выбросов на 2023 год

17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
				0337	Углерод оксид (Оксись углерода, Угарный газ) (584)	0.01375		0.0003524	2023
				0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.306		0.1567	2023
				0621	Метилбензол (349)	1.722		0.010446	2023
				1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	0.333		0.002021	2023
				1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.722		0.00438	2023
				2752	Уайт-спирит (1294*)	2.78		0.10605	2023
				2902	Взвешенные частицы (116)	0.00042		0.002058123	2023
				2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.01		0.024174	2023
				2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0.139		0.1624198	2023
				2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0.278		0.8880999	2023
				2908	Пыль неорганическая,	0.2633		5.25	2023

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета норма

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
		транспортных работах			движении спецтехники										
001		Работа спецтехники на участке	1	3520	Работа спецтехники	6015	3					170	170	1	1

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Таблица 1.8.3

тивов допустимых выбросов на 2023 год

17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
					содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)				
				0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.004192		0.321224	2023
				0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000681		0.052208	2023
				0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.000619		0.0524298	2023
				0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0.0007807		0.059222	2023
				0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.01638		1.20388	2023
				2732	Керосин (654*)	0.002359		0.172968	2023

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



ЭРА v3.0 ИП Тюлюбаев Н.Ш.

Таблица
1.8.4

Определение необходимости расчетов приземных концентраций по веществам
на период проведения работ

Алматинская область, г. Конаев, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

Код загр. веще- ства	Наименование вещества	ПДК максим. разовая, мг/м3	ПДК средне- суточная, мг/м3	ОБУВ ориентир. безопасн. УВ, мг/м3	Выброс вещества г/с (М)	Среднезве- шенная высота, м (Н)	М/ (ПДК*Н) для Н>10 М/ПДК для Н<10	Необхо- димость проведе- ния расчетов
1	2	3	4	5	6	7	8	9
0123	Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)		0.04		0.02025	2	0.0506	Нет
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)	0.01	0.001		0.0003056	2	0.0306	Нет
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.4	0.06		0.0276337	2.49	0.0691	Нет
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.15	0.05		0.0108615	2.53	0.0724	Нет
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	5	3		0.15814	2.51	0.0316	Нет
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0.2			1.306	2	6.530	Да
0621	Метилбензол (349)	0.6			1.722	2	2.870	Да
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)		0.000001		0.000003	2.5	0.300	Да
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	0.1			0.333	2	3.330	Да
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.35			0.722	2	2.0629	Да
2732	Керосин (654*)			1.2	0.002359	3	0.002	Нет
2752	Уайт-спирит (1294*)			1	2.78	2	2.780	Да
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	1			0.80779	2.45	0.8078	Да
2902	Взвешенные частицы (116)	0.5	0.15		0.00042	2	0.0008	Нет
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	0.15	0.05		3.40284	2	22.6856	Да
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина,	0.3	0.1		9.18525333	2	30.6175	Да

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



	глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)						
	Вещества, обладающие эффектом суммарного вредного воздействия						
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.2	0.04	0.1700578	2.49	0.8503	Да
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый,	0.5	0.05	0.0258427	2.53	0.0517	Нет
	Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)						

Примечания: 1. Необходимость расчетов концентраций определяется согласно п.58 МРК-2014. Значение параметра в колонке 8 должно быть >0.01 при Н>10 и >0.1 при Н<10, где Н - средневзвешенная высота ИЗА, которая определяется по стандартной формуле:

$\text{Сумма}(\text{Н}_i \cdot \text{М}_i) / \text{Сумма}(\text{М}_i)$, где Н_i - фактическая высота ИЗА, М_i - выброс ЗВ, г/с

2. При отсутствии ПДКм.р. берется ОБУВ, при отсутствии ОБУВ - ПДКс.с.



Нормативы выбросов загрязняющих веществ в атмосферу по объекту

Алматы, Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10

Производство цех, участок	Но- мер ис- точ- ника	Нормативы выбросов загрязняющих веществ								год дос- тиже- ния НДВ
		существующее положение на 2022 год		на 2023 год		на 2024 год		Н Д В		
Код и наименование загрязняющего вещества	выб- роса	г/с	т/год	г/с	т/год	г/с	т/год	г/с	т/год	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
О р г а н и з о в а н н ы е и с т о ч н и к и										
(0301) Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)										
Строительная площадка	0001			0.00010968	0.000285	0.00007312	0.00019	0.0001828	0.000475	2023
	0002			0.0942078	0.020028	0.0628052	0.013352	0.157013	0.03338	2023
(0304) Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)										
Строительная площадка	0001			0.00001782	0.00004632	0.00001188	0.00003088	0.0000297	0.0000772	2023
	0002			0.015309	0.0032544	0.0102	0.0021696	0.025515	0.005424	2023
(0328) Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)										
Строительная площадка	0001			0.0000135	0.0000351	0.000009	0.0000234	0.0000225	0.0000585	2023
	0002			0.006132	0.001254	0.004088	0.000836	0.01022	0.00209	2023
(0330) Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)										
Строительная площадка	0001			0.0003174	0.0008256	0.0002116	0.0005504	0.000529	0.001376	2023
	0002			0.0147198	0.003129	0.0098132	0.002086	0.024533	0.005215	2023
(0337) Углерод оксид (Оксись углерода, Угарный газ) (584)										
Строительная площадка	0001			0.00075	0.00195	0.0005	0.0013	0.00125	0.00325	2023
	0002			0.076056	0.016272	0.050704	0.010848	0.12676	0.02712	2023
(0703) Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)										
Строительная площадка	0002			0.0000018	0.000000042	0.0000012	0.000000028	0.0000003	0.00000007	2023
(2754) Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете (10)										
Строительная площадка	0001			0.1989	0.01824	0.1326	0.01216	0.3315	0.0304	2023
	0002			0.035574	0.007512	0.023716	0.005008	0.05929	0.01252	2023
Итого по организованным источникам:		-	-	0.4421088	0.072831462	0.2947392	0.048554308	0.736848	0.12138577	
Н е о р г а н и з о в а н н ы е и с т о ч н и к и										
(0123) Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на (274)										
Строительная площадка	6008			0.01215	0.0003114	0.0081	0.0002076	0.02025	0.000519	2023
(0143) Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)										
Строительная площадка	6008			0.00018336	0.000004698	0.00012224	0.000003132	0.0003056	0.00000783	2023
(0301) Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)										
Строительная площадка	6008			0.005202	0.0001332	0.0034	0.0000888	0.00867	0.000222	2023
(0304) Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)										

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Строительная площадка	6008			0.0008448	0.00002166	0.0005	0.00001444	0.001408	0.0000361	2023
(0337) Углерод оксид (Оксид углерода, Угарный газ) (584)										
Строительная площадка	6008			0.00825	0.00021144	0.0055	0.00014096	0.01375	0.0003524	2023
(0616) Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)										
Строительная площадка	6009			0.7836	0.09402	0.5224	0.06268	1.306	0.1567	2023
(0621) Метилбензол (349)										
Строительная площадка	6009			1.0332	0.0062676	0.6888	0.0041784	1.722	0.010446	2023
(1210) Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)										
Строительная площадка	6009			0.1998	0.0012126	0.1332	0.0008084	0.333	0.002021	2023
(1401) Пропан-2-он (Ацетон) (470)										
Строительная площадка	6009			0.4332	0.002628	0.2888	0.001752	0.722	0.00438	2023
(2752) Уайт-спирит (1294*)										
Строительная площадка	6009			1.668	0.06363	1.112	0.04242	2.78	0.10605	2023
(2754) Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете(10)										
Строительная площадка	6012			0.0834	0.09745188	0.0556	0.06496792	0.139	0.1624198	2023
	6013			0.1668	0.53285994	0.1112	0.35523996	0.278	0.8880999	2023
(2902) Взвешенные частицы (116)										
Строительная площадка	6010			0.000252	0.0012348738	0.000168	0.0008232492	0.00042	0.002058123	2023
(2907) Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)										
Строительная площадка	6002			1.146	15.138	0.764	10.092	1.91	25.23	2023
	6003			0.016704	0.2808	0.011166	0.1872	0.02784	0.468	2023
	6004			0.879	11.604	0.586	7.736	1.465	19.34	2023
(2908) Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, (494)										
Строительная площадка	6001			0.060451998	0.003752784	0.040301332	0.002501856	0.10075333	0.00625464	2023
	6005			4.836	9.1962	3.224	6.1308	8.06	15.327	2023
	6006			0.3378	3.57	0.2252	2.38	0.563	5.95	2023
	6007			0.11292	0.01662	0.0752	0.0110	0.1882	0.0277	2023
	6011			0.006	0.0145044	0.004	0.0096696	0.01	0.024174	2023
	6014			0.15798	3.15	0.10532	2.1	0.2633	5.25	2023
Итого по неорганизованным источникам:		-	-	11.947738158	43.7738644758	7.965158772	29.1825763172	19.91289693	72.956440793	
Всего по объекту:		-	-	12.389846958	43.8466959378	8.259897972	29.2311306252	20.64974493	73.077826563	

«Отчет о возможных воздействиях»

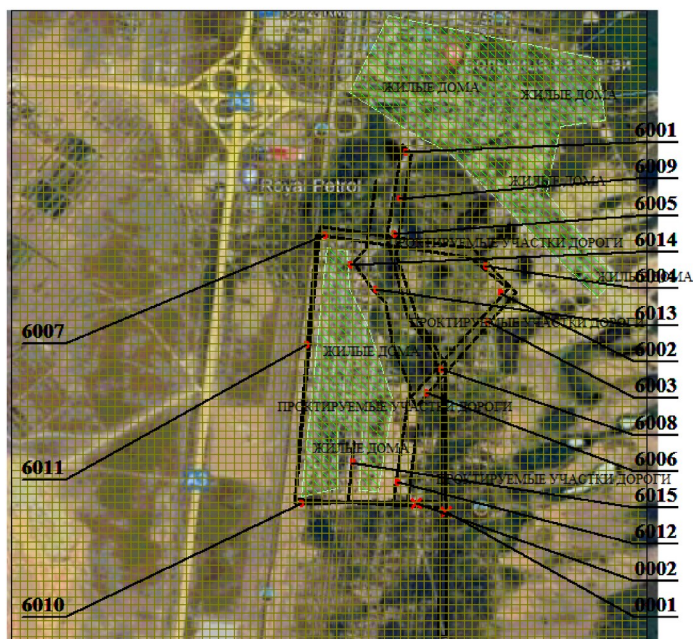
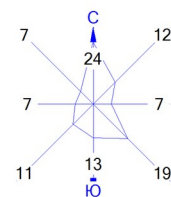
«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

Ситуационная карта-схема с нанесенными источниками загрязнения

Город : 002 Алматы

Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10 Вар.№ 8

ПК ЭРА v3.0



Условные обозначения:

- Жилые зоны, группа N 01
- Территория предприятия
- * Источники загрязнения
- Расч. прямоугольник N 01

0 300 900м.
Масштаб 1:30000



ОБОСНОВАНИЕ РАСЧЕТА ЭМИССИИ ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРУ НА ПЕРИОД СТРОИТЕЛЬНО-МОНТАЖНЫХ РАБОТ

**Источник загрязнения N 0001, Дымовая труба
Источник выделения N 0001 01, Подогрев битума**

Список литературы:

1. Методика расчета выбросов вредных веществ от предприятий дорожно-строительной отрасли, в т.ч. АБЗ. Приложение №12 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п
2. "Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.
- п.6. Методика расчета выбросов вредных веществ при работе асфальтобетонных заводов

Тип источника выделения: Битумоплавильная установка

Время работы оборудования, ч/год, $T = 25.47$

Примесь: 2754 Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)

Объем производства битума, т/год, $MY = 30.391$

Валовый выброс, т/год (ф-ла 6.7[1]), $M = (1 \cdot MY) / 1000 = (1 \cdot 30.391) / 1000 = 0.0304$

Максимальный разовый выброс, г/с, $G = M \cdot 10^6 / (T \cdot 3600) = 0.0304 \cdot 10^6 / (25.47 \cdot 3600) = 0.3315$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0.3315	0.0304

Список литературы:

- "Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.
- п.2. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в котлах паропроизводительностью до 30 т/час

Вид топлива, $K3 = \text{Жидкое другое (Дизельное топливо и т.п.)}$

Расход топлива, т/год, $BT = 0.234$

Расход топлива, г/с, $BG = 0.09$

Марка топлива, $M = \text{Дизельное топливо}$



Низшая теплота сгорания рабочего топлива, ккал/кг(прил. 2.1), $QR = 10210$

Пересчет в МДж, $QR = QR \cdot 0.004187 = 10210 \cdot 0.004187 = 42.75$

Средняя зольность топлива, %(прил. 2.1), $AR = 0.025$

Предельная зольность топлива, % не более(прил. 2.1), $AIR = 0.025$

Среднее содержание серы в топливе, %(прил. 2.1), $SR = 0.3$

Предельное содержание серы в топливе, % не более(прил. 2.1), $SIR = 0.3$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ АЗОТА

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

Номинальная тепловая мощность котлоагрегата, кВт, $QN = 20$

Фактическая мощность котлоагрегата, кВт, $QF = 20$

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (рис. 2.1 или 2.2), $KNO = 0.0594$

Коэфф. снижения выбросов азота в рез-те техн. решений, $B = 0$

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (ф-ла 2.7а), $KNO = KNO \cdot (QF / QN)^{0.25} = 0.0594 \cdot (20 / 20)^{0.25} = 0.0594$

Выброс окислов азота, т/год (ф-ла 2.7), $MNOT = 0.001 \cdot BT \cdot QR \cdot KNO \cdot (1-B) = 0.001 \cdot 0.234 \cdot 42.75 \cdot 0.0594 \cdot (1-0) = 0.000594$

Выброс окислов азота, г/с (ф-ла 2.7), $MNOG = 0.001 \cdot BG \cdot QR \cdot KNO \cdot (1-B) = 0.001 \cdot 0.09 \cdot 42.75 \cdot 0.0594 \cdot (1-0) = 0.0002285$

Выброс азота диоксида (0301), т/год, $_M_ = 0.8 \cdot MNOT = 0.8 \cdot 0.000594 = 0.000475$

Выброс азота диоксида (0301), г/с, $_G_ = 0.8 \cdot MNOG = 0.8 \cdot 0.0002285 = 0.0001828$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)

Выброс азота оксида (0304), т/год, $_M_ = 0.13 \cdot MNOT = 0.13 \cdot 0.000594 = 0.0000772$

Выброс азота оксида (0304), г/с, $_G_ = 0.13 \cdot MNOG = 0.13 \cdot 0.0002285 = 0.0000297$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ СЕРЫ

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)

Доля окислов серы, связываемых летучей золой топлива(п. 2.2), $NSO2 = 0.02$

Содержание сероводорода в топливе, %(прил. 2.1), $H2S = 0$

Выбросы окислов серы, т/год (ф-ла 2.2), $_M_ = 0.02 \cdot BT \cdot SR \cdot (1-NSO2) + 0.0188 \cdot H2S \cdot BT = 0.02 \cdot 0.234 \cdot 0.3 \cdot (1-0.02) + 0.0188 \cdot 0 \cdot 0.234 = 0.001376$

Выбросы окислов серы, г/с (ф-ла 2.2), $_G_ = 0.02 \cdot BG \cdot SIR \cdot (1-NSO2) + 0.0188 \cdot H2S \cdot BG = 0.02 \cdot 0.09 \cdot 0.3 \cdot (1-0.02) + 0.0188 \cdot 0 \cdot 0.09 = 0.000529$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСИ УГЛЕРОДА

Примесь: 0337 Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)



Потери тепла от механической неполноты сгорания, %(табл. 2.2), $Q_4 = 0$

Тип топки: Камерная топка

Потери тепла от химической неполноты сгорания, %(табл. 2.2), $Q_3 = 0.5$

Коэффициент, учитывающий долю потери тепла, $R = 0.65$

Выход окиси углерода в кг/тонн или кг/тыс.м³ (ф-ла 2.5), $CCO = Q_3 \cdot R \cdot QR = 0.5 \cdot 0.65 \cdot 42.75 = 13.9$

Выбросы окиси углерода, т/год (ф-ла 2.4), $M = 0.001 \cdot BT \cdot CCO \cdot (1 - Q_4 / 100) = 0.001 \cdot 0.234 \cdot 13.9 \cdot (1 - 0 / 100) = 0.00325$

Выбросы окиси углерода, г/с (ф-ла 2.4), $G = 0.001 \cdot BG \cdot CCO \cdot (1 - Q_4 / 100) = 0.001 \cdot 0.09 \cdot 13.9 \cdot (1 - 0 / 100) = 0.00125$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ТВЕРДЫХ ЧАСТИЦ

Примесь: 0328 Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)

Коэффициент(табл. 2.1), $F = 0.01$

Тип топки: Камерная топка

Выброс твердых частиц, т/год (ф-ла 2.1), $M = BT \cdot AR \cdot F = 0.234 \cdot 0.025 \cdot 0.01 = 0.0000585$

Выброс твердых частиц, г/с (ф-ла 2.1), $G = BG \cdot A1R \cdot F = 0.09 \cdot 0.025 \cdot 0.01 = 0.0000225$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0001828	0.000475
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.0000297	0.0000772
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.0000225	0.0000585
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0.000529	0.001376
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00125	0.00325
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0.3315	0.0304

Источник загрязнения N 0002, Выхлопная труба компрессора передвижного

Список литературы:

1. "Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от стационарных дизельных установок. РНД 211.2.02.04-2004". Астана, 2004 г.

Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный

Расход топлива стационарной дизельной установки за год B , т, 1.043

Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P , кВт, 73.6

Удельный расход топлива на экспл./номинал. режиме работы двигателя b , г/кВт * ч, 100

Температура отработавших газов T , К, 274

Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

Расход отработавших газов G , кг/с:

«Отчет о возможных воздействиях»



$$G = 8.72 * 10 * b * P = 8.72 * 10 * 100 * 73.6 = 0.0641792 \quad (A.3)$$

Удельный вес отработавших газов γ , кг/м:

$$\gamma = 1.31 / (1 + T / 273) = 1.31 / (1 + 274 / 273) = 0.653802559 \quad (A.5)$$

где 1.31 - удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0 гр.С, кг/м;

Объемный расход отработавших газов Q , м/с:

$$Q = G / \gamma = 0.0641792 / 0.653802559 = 0.098162968 \quad (A.4)$$

2. Расчет максимального из разовых и валового выбросов

Таблица значений выбросов e г/кВт * ч стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	CH	C	SO2	CH2O	БП
Б	6.2	9.6	2.9	0.5	1.2	0.12	1.2E-5

Таблица значений выбросов

q г/кг.топл. стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	CH	C	SO2	CH2O	БП
Б	26	40	12	2	5	0.5	5.5E-5

Расчет максимального из разовых выброса

M , г/с:

$$M = e * P / 3600 \quad (1)$$

Расчет валового выброса W , т/год:

$$W = q * B / 1000 \quad (2)$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 - для NO и 0.13 - для NO

Примесь: 0301 Азот(IV) оксид (Азота диоксид)

$$M = (e * P / 3600) * 0.8 = (9.6 * 73.6 / 3600) * 0.8 = 0.157013$$

$$W = (q * B / 1000) * 0.8 = (40 * 1.043 / 1000) * 0.8 = 0.03338$$

Примесь: 0304 Азот(II) оксид (Азота оксид)

$$M = (e * P / 3600) * 0.13 = (9.6 * 73.6 / 3600) * 0.13 = 0.025515$$

$$W = (q * B / 1000) * 0.13 = (40 * 1.043 / 1000) * 0.13 = 0.005424$$

Примесь: 0328 Углерод черный (Саж)

$$M = e * P / 3600 = 0.5 * 73.6 / 3600 = 0.01022$$

$$W = q * B / 1000 = 2 * 1.043 / 1000 = 0.00209$$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

$$M = e * P / 3600 = 1.2 * 73.6 / 3600 = 0.024533$$

$$W = q * B / 1000 = 5 * 1.043 / 1000 = 0.005215$$

Примесь: 0337 Углерод оксид

$$M = e * P / 3600 = 6.2 * 73.6 / 3600 = 0.12676$$

$$W = q * B = 26 * 1.043 / 1000 = 0.02712$$

Примесь: 0703 Бенз(а)пирен (3,4-Бензпирен)

$$M = e * P / 3600 = 0.000012 * 73.6 / 3600 = 0.0000003$$

$$W = q * B = 0.000055 * 1.043 / 1000 = 0.00000007$$

Примесь: 2754 Алканы C12-C19 $M = e * P / 3600 = 2.9 * 73.6 / 3600 = 0.05929$

$$W = q * B / 1000 = 12 * 1.043 / 1000 = 0.01252$$

Итого выбросы по веществам:

Код	Примесь	г/сек без	т/год без	% очистки	г/сек с	т/год с

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



		очистки	очистки		очисткой	очисткой
0301	Азот(IV) оксид (Азота диоксид)	0.157013	0.03338	0	0.157013	0.03338
0304	Азот(II) оксид (Азота оксид)	0.025515	0.005424	0	0.025515	0.005424
0328	Углерод черный (Сажа)	0.01022	0.00209	0	0.01022	0.00209
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.024533	0.005215	0	0.024533	0.005215
0337	Углерод оксид	0.12676	0.02712	0	0.12676	0.02712
0703	Бенз(а)пирен (3,4- Бензпирен)	0.0000003	0.00000007	0	0.0000003	0.00000007
2754	Алканы C12-C19	0.05929	0.01252	0	0.05929	0.01252

Источник загрязнения N 6001 Фрезеровщик существующего покрытия

Список литературы: Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников п. 3 Расчетный метод определения выбросов в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов
Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли от фрезы самоходные дорожные

Наименование агрегата: без средств пылеулавливания

Общее количество фрезы данного типа, шт., N = 1

Количество одновременно работающих фрезы данного типа, шт., N1 = 1

Удельное пылевыведение при работе СДУ, г/т(табл.3.6.1), Q = 2.04

Максимальное количество разборка существующей дороги, т/час, GH = 254

Количество, т/период, GGOD = 4380

Влажность материала, %, VL = 5

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.3.1.4), K5 = 0.7

Примесь: 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (503)

Максимальный разовый выброс, г/с (3.6.1), $G = N1 \cdot Q \cdot GH \cdot K5 / 3600 = 1 \cdot 2.04 \cdot 254 \cdot 0.7 / 3600 = 0.10075333$

Валовый выброс, т/период (3.6.2), $M = N \cdot Q \cdot GGOD \cdot K5 \cdot 10^{-6} = 1 \cdot 2.04 \cdot 4380 \cdot 0.7 / 1000000 = 0.00625464$

Итого выбросы от источника выделения

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.10075333	0.00625464



**Источник загрязнения N 6002, Пыление при земляных работах
Источник выделения N 6002 01, Разработка грунта**

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников п. 3 Расчетный метод определения выбросов в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов
Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Погрузочно-разгрузочные работы, пересыпки, статическое хранение пылящих материалов

п.3.1.Погрузочно-разгрузочные работы, пересыпки пылящих материалов

Материал: Песок

Весовая доля пылевой фракции в материале(табл.3.1.1), $K1 = 0.05$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль(табл.3.1.1), $K2 = 0.03$

Примесь: 2907 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

Материал негранулирован. Коэффициент K_e принимается равным 1

Степень открытости: с 4-х сторон

Загрузочный рукав не применяется

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3.1.3), $K4 = 1$

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.3.1.2), $K3SR = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.3.1.2), $K3 = 1.2$

Влажность материала, %, $VL = 2.8$

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.3.1.4), $K5 = 0.8$

Размер куска материала, мм, $G7 = 20$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.3.1.5), $K7 = 0.5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала(табл.3.1.7), $B = 0.7$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $GMAX = 1365$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/год, $GGOD = 300363.45$

Эффективность средств пылеподавления, в долях единицы, $NJ = 0.8$

Вид работ: Погрузка

Максимальный разовый выброс, г/с (3.1.1), $GC = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot K8 \cdot K9 \cdot KE \cdot B \cdot GMAX \cdot 10^6 / 3600 \cdot (1-NJ) = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 1365 \cdot 10^6 / 3600 \cdot (1-0.8) = 38.2$

Продолжительность выброса составляет менее 20 мин согласно п.2.1 применяется 20-ти минутное осреднение.

Продолжительность пересыпки в минутах (не более 20), $TT = 1$

Максимальный разовый выброс, с учетом 20-ти минутного осреднения, г/с, $GC = GC \cdot TT \cdot 60 / 1200 = 38.2 \cdot 1 \cdot 60 / 1200 = 1.91$



Валовый выброс, т/год (3.1.2), $MC = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot K8 \cdot K9 \cdot KE \cdot B \cdot GGOD \cdot (1-NJ) = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 300363.45 \cdot (1-0.8) = 25.23$

Максимальный разовый выброс, г/с (3.2.1), $G = MAX(G, GC) = 1.91$

Сумма выбросов, т/год (3.2.4), $M = M + MC = 0 + 25.23 = 25.23$

Итоговая таблица:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	1.91	25.23

**Источник загрязнения N 6003, Пыление при хранении грунта
Источник выделения N 6003 01, Временное хранение грунта**

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников п. 3 Расчетный метод определения выбросов в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов

Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Погрузочно-разгрузочные работы, пересыпки, статическое хранение пылящих материалов

п.3.2.Статическое хранение материала

Материал: Песок

Примесь: 2907 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

Материал негранулирован. Коэффициент K_e принимается равным 1

Степень открытости: с 4-х сторон

Загрузочный рукав не применяется

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3.1.3), $K4 = 1$

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.3.1.2), $K3SR = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.3.1.2), $K3 = 1.2$

Влажность материала, %, $VL = 2.8$

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.3.1.4), $K5 = 0.8$

Размер куска материала, мм, $G7 = 20$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.3.1.5), $K7 = 0.5$

Поверхность пыления в плане, м², $S = 100$

Коэфф., учитывающий профиль поверхности складированного материала, $K6 = 1.45$

Унос материала с 1 м² фактической поверхности, г/м²*с(табл.3.1.1), $Q = 0.002$

Количество дней с устойчивым снежным покровом, $TSP = 127$

Продолжительность осадков в виде дождя, часов/год, $TO = 56$



Количество дней с осадками в виде дождя в году, $TD = 2 \cdot TO / 24 = 2 \cdot 56 / 24 = 4.67$

Эффективность средств пылеподавления, в долях единицы, $NJ = 0.8$

Максимальный разовый выброс, г/с (3.2.3), $GC = K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K6 \cdot K7 \cdot Q \cdot S \cdot (1 - NJ) = 1.2 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 1.45 \cdot 0.5 \cdot 0.002 \cdot 100 \cdot (1 - 0.8) = 0.02784$

Валовый выброс, т/год (3.2.5), $MC = 0.0864 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K6 \cdot K7 \cdot Q \cdot S \cdot (365 - (TSP + TD)) \cdot (1 - NJ) = 0.0864 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 1.45 \cdot 0.5 \cdot 0.002 \cdot 100 \cdot (365 - (127 + 4.67)) \cdot (1 - 0.8) = 0.468$

Сумма выбросов, г/с (3.2.1, 3.2.2), $G = G + GC = 0 + 0.02784 = 0.02784$

Сумма выбросов, т/год (3.2.4), $M = M + MC = 0 + 0.468 = 0.468$

Итоговая таблица:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	0.02784	0.468

**Источник загрязнения N 6004, Пыление при земляных работах
Источник выделения N 6004 01, Обратная засыпка грунта**

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников п. 3 Расчетный метод определения выбросов в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов

Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Погрузочно-разгрузочные работы, пересыпки, статическое хранение пылящих материалов

п.3.1.Погрузочно-разгрузочные работы, пересыпки пылящих материалов

Материал: Песок

Весовая доля пылевой фракции в материале(табл.3.1.1), $K1 = 0.05$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль(табл.3.1.1), $K2 = 0.03$

Примесь: 2907 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

Материал негранулирован. Коэффициент K_e принимается равным 1

Степень открытости: с 4-х сторон

Загрузочный рукав не применяется

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3.1.3), $K4 = 1$

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.3.1.2), $K3SR = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.3.1.2), $K3 = 1.2$

Влажность материала, %, $VL = 2.8$

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.3.1.4), $K5 = 0.8$

Размер куска материала, мм, $G7 = 20$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.3.1.5), $K7 = 0.5$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Высота падения материала, м, $GB = 2$

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.3.1.7), $B = 0.7$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $GMAX = 1046$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/год, $GGOD = 230227.13$

Эффективность средств пылеподавления, в долях единицы, $NJ = 0.8$

Вид работ: Погрузка

Максимальный разовый выброс, г/с (3.1.1), $GC = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot K8 \cdot K9 \cdot KE \cdot B \cdot GMAX \cdot 10^6 / 3600 \cdot (1-NJ) = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 1046 \cdot 10^6 / 3600 \cdot (1-0.8) = 29.3$

Продолжительность выброса составляет менее 20 мин согласно п.2.1 применяется 20-ти минутное осреднение.

Продолжительность пересыпки в минутах (не более 20), $TT = 1$

Максимальный разовый выброс, с учетом 20-ти минутного осреднения, г/с, $GC = GC \cdot TT \cdot 60 / 1200 = 29.3 \cdot 1 \cdot 60 / 1200 = 1.465$

Валовый выброс, т/год (3.1.2), $MC = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot K8 \cdot K9 \cdot KE \cdot B \cdot GGOD \cdot (1-NJ) = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.8 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 230227.13 \cdot (1-0.8) = 19.34$

Максимальный разовый выброс, г/с (3.2.1), $G = MAX(G, GC) = 1.465$

Сумма выбросов, т/год (3.2.4), $M = M + MC = 0 + 19.34 = 19.34$

Итоговая таблица:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)	1.465	19.34

**Источник загрязнения N 6005, Пыление при разгрузке
Источник выделения N 6005 01, Завоз сыпучих материалов**

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников Приложение №8 к Приказу Министра охраны окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12.06.2014 г. № 221-Г
2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Склады, хвостохранилища, узлы пересыпки пылящих материалов

Материал: Щебень из изверж. пород крупн. до 20мм

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Влажность материала, %, $VL = 8$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.2$



Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G_{3SR} = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.2), $K_{3SR} = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G_3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.2), $K_3 = 1.2$

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3), $K_4 = 1$

Размер куска материала, мм, $G_7 = 10$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.5), $K_7 = 0.6$

Доля пылевой фракции в материале(табл.1), $K_1 = 0.03$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль(табл.1), $K_2 = 0.015$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 80$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала(табл.7), $B = 0.7$

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $GC = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_7 \cdot G \cdot 10^6 \cdot B / 3600 = 0.03 \cdot 0.015 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot 0.6 \cdot 80 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 3600 = 1.008$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT_2 = 514$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $MC = K_1 \cdot K_2 \cdot K_{3SR} \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_7 \cdot G \cdot B \cdot RT_2 = 0.03 \cdot 0.015 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot 0.6 \cdot 80 \cdot 0.7 \cdot 514 = 1.554$

Максимальный разовый выброс, г/сек, $G = 1.008$

Валовый выброс, т/год, $M = 1.554$

Материал: Щебень из изверж. пород крупн. от 20мм и более

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Влажность материала, %, $VL = 8$

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.4), $K_5 = 0.2$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G_{3SR} = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.2), $K_{3SR} = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G_3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.2), $K_3 = 1.2$

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3), $K_4 = 1$

Размер куска материала, мм, $G_7 = 30$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.5), $K_7 = 0.5$

Доля пылевой фракции в материале(табл.1), $K_1 = 0.02$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль(табл.1), $K_2 = 0.01$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 240$

Высота падения материала, м, $GB = 2$



Коэффициент, учитывающий высоту падения материала(табл.7), $B = 0.7$

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $GC = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot 10^6 \cdot B / 3600 = 0.02 \cdot 0.01 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot 0.5 \cdot 240 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 3600 = 1.12$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 623$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $MC = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B \cdot RT2 = 0.02 \cdot 0.01 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot 0.5 \cdot 240 \cdot 0.7 \cdot 623 = 2.093$

Максимальный разовый выброс, г/сек, $G = 1.12$

Валовый выброс, т/год, $M = 2.093$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Завоз сыпучих материалов

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	1.12	3.647

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников Приложение №8 к Приказу Министра охраны окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12.06.2014 г. № 221-Г
2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Склады, хвостохранилища, узлы пересыпки пылящих материалов

Материал: Песчано-гравийная смесь (ПГС)

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Влажность материала, %, $VL = 8$

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.4), $K5 = 0.2$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.2), $K3SR = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.2), $K3 = 1.2$

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3), $K4 = 1$



Размер куска материала, мм, $G7 = 10$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.5), $K7 = 0.6$

Доля пылевой фракции в материале(табл.1), $K1 = 0.03$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль(табл.1), $K2 = 0.04$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 240$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала(табл.7), $B = 0.7$

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $GC = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot 10^6 \cdot B / 3600 = 0.03 \cdot 0.04 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot 0.6 \cdot 240 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 3600 = 8.06$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 483$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $MC = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.04 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot 0.6 \cdot 240 \cdot 0.7 \cdot 483 = 11.68$

Максимальный разовый выброс, г/сек, $G = 8.06$

Валовый выброс, т/год, $M = 11.68$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Завоз сыпучих материалов

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	8.06	15.327

Источник загрязнения N 6006, Пыление при разгрузке ПСП

Источник выделения N 6006 01, Завоз ПСП

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников Приложение №8 к Приказу Министра охраны окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12.06.2014 г. № 221-Г
2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Склады, хвостохранилища, узлы пересыпки пылящих материалов

Материал: ПСП

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.4), $K5 = 0.01$

Операция: Переработка



Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 1.9$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.2), $K3SR = 1$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 4.1$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра(табл.2), $K3 = 1.2$

Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла(табл.3), $K4 = 1$

Размер куска материала, мм, $G7 = 30$

Коэффициент, учитывающий крупность материала(табл.5), $K7 = 0.5$

Доля пылевой фракции в материале(табл.1), $K1 = 0.05$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль(табл.1), $K2 = 0.02$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 483$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала(табл.7), $B = 0.7$

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $GC = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot 10^6 \cdot B / 3600 = 0.05 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 483 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 3600 = 0.563$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 3520$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $MC = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B \cdot RT2 = 0.05 \cdot 0.02 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 483 \cdot 0.7 \cdot 3520 = 5.95$

Максимальный разовый выброс, г/сек, $G = 0.563$

Валовый выброс, т/год, $M = 5.95$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Завоз ПСП

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.563	5.95

Источник загрязнения N 6007, Буровые работы

Источник выделения N 6007 01, Буровые работы

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников п. 3 Расчетный метод определения выбросов в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов

Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли при буровых работах

Буровой станок: СБШ-200

Общее количество работающих буровых станков данного типа, шт., $N = 1$

Количество одновременно работающих буровых станков данного типа, шт., $NI = 1$

"Чистое" время работы одного станка данного типа, час/год, $T = 40.86$

Крепость горной массы по шкале М.М.Протоdjяконова: $>4 - < = 6$

Средняя объемная производительность бурового станка, м3/час(табл.3.4.1), $V = 1.21$

Тип выбуриваемой породы и ее крепость (f): Алевролиты плотные, аргиллиты средней плотности, колчеданы, $f > 6 - < = 8$



Влажность выбуриваемого материала, %, $VL = 8$

Коэфф., учитывающий влажность выбуриваемого материала (табл.3.1.4), $K5 = 0.4$

Средства пылеподавления или улавливание пыли: ВВП - водно-воздушное пылеподавление

Удельное пылевыделение с 1 м³ выбуренной породы данным типом станков в зависимости от крепости породы, кг/м³ (табл.3.4.2), $Q = 1.4$

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Максимальный разовый выброс одного станка, г/с (3.4.4), $G = V \cdot Q \cdot K5 / 3.6 = 1.21 \cdot 1.4 \cdot 0.4 / 3.6 = 0.1882$

Валовый выброс одного станка, т/год (3.4.1), $M = V \cdot Q \cdot T \cdot K5 \cdot 10^{-3} = 1.21 \cdot 1.4 \cdot 40.86 \cdot 0.4 \cdot 10^{-3} = 0.0277$

Разовый выброс одновременно работающих станков данного типа, г/с, $G_{\Sigma} = G \cdot N1 = 0.1882 \cdot 1 = 0.1882$

Валовый выброс от всех станков данного типа, т/год, $M_{\Sigma} = M \cdot N = 0.0277 \cdot 1 = 0.0277$

Итоговая таблица:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.1882	0.0277

Источник загрязнения N 6008, Газовая резка
Источник выделения N 6008 01, Сварочные работы

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.03-2004. Астана, 2005

Коэффициент трансформации оксидов азота в NO₂, $KNO_2 = 0.8$

Коэффициент трансформации оксидов азота в NO, $KNO = 0.13$

РАСЧЕТ выбросов ЗВ от резки металлов

Вид резки: Газовая

Разрезаемый материал: Сталь углеродистая

Толщина материала, мм (табл. 4), $L = 5$

Способ расчета выбросов: по времени работы оборудования

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Время работы одной единицы оборудования, час/год, $T = 7.12$

Удельное выделение сварочного аэрозоля, г/ч (табл. 4), $GT = 74$

в том числе:

Примесь: 0143 Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)

Удельное выделение, г/ч (табл. 4), $GT = 1.1$

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1), $M = GT \cdot T / 10^6 = 1.1 \cdot 7.12 / 10^6 = 0.00000783$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с (6.2), $G = GT / 3600 = 1.1 / 3600 = 0.0003056$

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)

Удельное выделение, г/ч (табл. 4), $GT = 72.9$

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1), $M = GT \cdot T / 10^6 = 72.9 \cdot 7.12 / 10^6 = 0.000519$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с (6.2), $G = GT / 3600 = 72.9 / 3600 = 0.02025$

Газы:

Примесь: 0337 Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)

Удельное выделение, г/ч (табл. 4), $GT = 49.5$

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1), $M = GT \cdot T / 10^6 = 49.5 \cdot 7.12 / 10^6 = 0.0003524$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с (6.2), $G = GT / 3600 = 49.5 / 3600 = 0.01375$

Расчет выбросов оксидов азота:

Удельное выделение, г/ч (табл. 4), $GT = 39$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1), $M = KNO_2 \cdot GT \cdot T / 10^6 = 0.8 \cdot 39 \cdot 7.12 / 10^6 = 0.000222$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с (6.2), $G = KNO_2 \cdot GT / 3600 = 0.8 \cdot 39 / 3600 = 0.00867$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1), $M = KNO \cdot GT \cdot T / 10^6 = 0.13 \cdot 39 \cdot 7.12 / 10^6 = 0.0000361$



Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с (6.2), $G_{\text{max}} = KNO \cdot GT / 3600 = 0.13 \cdot 39 / 3600 = 0.001408$

ИТОГО:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0123	Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)	0.02025	0.000519
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)	0.0003056	0.00000783
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00867	0.000222
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.001408	0.0000361
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.01375	0.0003524

**Источник загрязнения N 6009, Применение ЛКМ
Источник выделения N 6009 01, Применение ЛКМ**

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана, 2005

Технологический процесс: окраска и сушка

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, $MS = 0.1393425$

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, $MS1 = 10$

Марка ЛКМ: Грунтовка ГФ-021

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, $F2 = 45$

Примесь: 0616 Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 100$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M_{\text{max}} = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.1393425 \cdot 45 \cdot 100 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.0627$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G_{\text{max}} = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 10 \cdot 45 \cdot 100 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 1.25$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.25	0.0627



Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана, 2005

Технологический процесс: окраска и сушка

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, $MS = 0.066564$

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, $MS1 = 10$

Марка ЛКМ: Грунтовка ГФ-0119

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, $F2 = 47$

Примесь: 0616 Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 100$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.066564 \cdot 47 \cdot 100 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.0313$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 10 \cdot 47 \cdot 100 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 1.306$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.306	0.094

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана, 2005

Технологический процесс: окраска и сушка

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, $MS = 0.0193328$

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, $MS1 = 5$

Марка ЛКМ: Эмаль ХВ-124

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, $F2 = 27$



Примесь: 1401 Пропан-2-он (Ацетон) (470)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 26$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $\_M\_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.0193328 \cdot 27 \cdot 26 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.001357$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $\_G\_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 5 \cdot 27 \cdot 26 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0975$

Примесь: 1210 Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 12$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $\_M\_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.0193328 \cdot 27 \cdot 12 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.000626$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $\_G\_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 5 \cdot 27 \cdot 12 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.045$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 62$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $\_M\_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.0193328 \cdot 27 \cdot 62 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.003236$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $\_G\_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 5 \cdot 27 \cdot 62 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.2325$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.306	0.094
0621	Метилбензол (349)	0.2325	0.003236
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	0.045	0.000626
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.0975	0.001357

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных



выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана, 2005

Технологический процесс: окраска и сушка

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, $MS = 0.278685$

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, $MS1 = 20$

Марка ЛКМ: Эмаль ПФ-115

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, $F2 = 45$

Примесь: 0616 Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 50$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.278685 \cdot 45 \cdot 50 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.0627$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 20 \cdot 45 \cdot 50 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 1.25$

Примесь: 2752 Уайт-спирит (1294*)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 50$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.278685 \cdot 45 \cdot 50 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.0627$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 20 \cdot 45 \cdot 50 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 1.25$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.306	0.1567
0621	Метилбензол (349)	0.2325	0.003236
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	0.045	0.000626
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.0975	0.001357
2752	Уайт-спирит (1294*)	1.25	0.0627

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу
при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана, 2005

Технологический процесс: окраска и сушка

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, $MS = 0.0116272$

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, $MS1 = 10$

Марка ЛКМ: Растворитель Р-4

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, $F2 = 100$

Примесь: 1401 Пропан-2-он (Ацетон) (470)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 26$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.0116272 \cdot 100 \cdot 26 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.003023$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 10 \cdot 100 \cdot 26 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.722$

Примесь: 1210 Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 12$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.0116272 \cdot 100 \cdot 12 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.001395$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 10 \cdot 100 \cdot 12 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.333$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 62$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.0116272 \cdot 100 \cdot 62 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.00721$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 10 \cdot 100 \cdot 62 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 1.722$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.306	0.1567
0621	Метилбензол (349)	1.722	0.010446

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	0.333	0.002021
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.722	0.00438
2752	Уайт-спирит (1294*)	1.25	0.0627

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана, 2005

Технологический процесс: окраска и сушка

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, $MS = 0.043351$

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, $MS1 = 10$

Марка ЛКМ: Растворитель Уайт-спирит

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, $F2 = 100$

Примесь: 2752 Уайт-спирит (1294*)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, $FPI = 100$

Доля растворителя, при окраске и сушке

для данного способа окраски (табл. 3), %, $DP = 100$

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.043351 \cdot 100 \cdot 100 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.04335$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $G = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 10 \cdot 100 \cdot 100 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 2.78$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1.306	0.1567
0621	Метилбензол (349)	1.722	0.010446
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	0.333	0.002021
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.722	0.00438
2752	Уайт-спирит (1294*)	2.78	0.10605

Источник загрязнения N 6010, Обработка металла
Источник выделения N 6010 01, Обработка металла

Список литературы:

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при механической обработке металлов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.06-2004. Астана, 2005

Технология обработки: Механическая обработка чугуна

Оборудование работает на открытом воздухе

Тип расчета: без охлаждения

Технологическая операция: Обработка резанием чугунных деталей

Вид станков: Сверлильные станки

Фактический годовой фонд времени работы одной единицы оборудования, ч/год, $T = 0.536$

Число станков данного типа, шт., $KOLIV = 1$

Число станков данного типа, работающих одновременно, шт., $NSI = 1$

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

Удельный выброс, г/с (табл. 4), $GV = 0.0011$

Коэффициент гравитационного оседания (п. 5.3.2), $KN = 0.2$

Валовый выброс, т/год (1), $M = 3600 \cdot GV \cdot T \cdot KOLIV / 10^6 = 3600 \cdot 0.0011 \cdot 0.536 \cdot 1 / 10^6 = 0.000002123$

Максимальный из разовых выброс, г/с (2), $G = KN \cdot GV \cdot NSI = 0.2 \cdot 0.0011 \cdot 1 = 0.00022$

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при механической обработке металлов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.06-2004. Астана, 2005

Технология обработки: Механическая обработка чугуна

Оборудование работает на открытом воздухе

Тип расчета: без охлаждения

Технологическая операция: Обработка резанием чугунных деталей

Вид станков: Расточные станки

Фактический годовой фонд времени работы одной единицы оборудования, ч/год, $T = 272$

Число станков данного типа, шт., $KOLIV = 1$

Число станков данного типа, работающих одновременно, шт., $NSI = 1$

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

Удельный выброс, г/с (табл. 4), $GV = 0.0021$

Коэффициент гравитационного оседания (п. 5.3.2), $KN = 0.2$

Валовый выброс, т/год (1), $M = 3600 \cdot GV \cdot T \cdot KOLIV / 10^6 = 3600 \cdot 0.0021 \cdot 272 \cdot 1 / 10^6 = 0.002056$

Максимальный из разовых выброс, г/с (2), $G = KN \cdot GV \cdot NSI = 0.2 \cdot 0.0021 \cdot 1 = 0.00042$

ИТОГО:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2902	Взвешенные частицы (116)	0.00042	0.002058123

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Источник загрязнения N 6011, Работа пневматическими молотками

Список литературы:

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников Приложение №13 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п
2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Площадка

Материал: Глина

Примесь: 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния

Ви работ: Буровые и др. работы связанные с пылевыведением

Оборудование: Пневматический бурильный молоток при бурении мокрым способом

Интенсивность пылевыведения от единицы оборудования, г/ч(табл.16) , $G = 18$

Количество одновременно работающего данного оборудования, шт. , $N = 2$

Максимальный разовый выброс , г/ч , $GC = N * G * (1-N1) = 2 * 18 * (1-0) = 36$

Максимальный разовый выброс, г/с (9) , $G_{\text{с}} = GC / 3600 = 36 / 3600 = 0.01$

Время работы в год, часов , $RT = 268.6$

Валовый выброс, т/год , $M = GC * RT * 10^{-6} = 90 * 268.6 * 10^{-6} = 0.024174$

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния	0.01	0.024174

Источник загрязнения N 6012, Гидроизоляционные работы

Список литературы:

1. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Масса выделяющихся загрязняющих веществ из открытых поверхностей, в т.ч. смазанных форм для заливки, определяется в зависимости от количества испаряющейся жидкости и составляет:

$$M_{\text{сек}} = q \times S, \text{ г/с,}$$

$$M_{\text{сек}} = 0.139 * 10 = 0.139, \text{ г/с} \quad (4.6.1)$$

где: q – удельный выброс загрязняющего вещества, г/с×м². – 0.0139;

S – площадь обработанной за 20 мин поверхности или свободная поверхность испаряющейся жидкости, - 10 м².

$$M_{\text{год}} = \frac{M_{\text{сек}} \times T \times 3600}{10^6}, \text{ т/год,} \quad (4.6.2)$$

$$M_{\text{год}} = \frac{0.139 * 324.58 * 3600}{1000000} = 0.1624198 \text{ т/год}$$

где T – "чистое" время нанесения смазки или время "работы" открытой поверхности, 34.2 ч/год.



Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2754	Алканы C12-19 (Растворитель РПК-265П) /в пересчете на углерод	0.139	0.1624198

Источник загрязнения N 6013, Укладка асфальта

Расчет выбросов загрязняющих веществ произведен по методике расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов (приложение №11 к приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18. 04 2008г. №100 -и).

Масса выделяющихся загрязняющих веществ из открытых поверхностей, в т.ч. смазанных форм для заливки, определяется в зависимости от количества испаряющейся жидкости и составляет:

$$M_{\text{сек}} = q \times S, \text{ г/с},$$

где: q - удельный выброс загрязняющего вещества, г/см² для нефтяных масел 0,0139.

S - площадь обработанной за 20 мин поверхности или поверхность испаряющейся жидкости, м².

$$M_{\text{период}} = M_{\text{сек}} \times T \times 3600 / 10^6, \text{ т/период},$$

свободная где T - "чистое" время нанесения смазки или время "работы" открытой поверхности, ч/год.

Выбросы углеводородов составят: $M_{\text{сек}} = 0,0139 \times 20 = 0,278 \text{ г/сек}$

$$M_{\text{период}} = 0,278 \times 887.39 \times 3600 / 1000000 = 0.8880999 \text{ т/год}$$

Итого:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2754	Алканы C12-19 (Растворитель РПК-265П) /в пересчете	0.278	0.8880999

Источник загрязнения N 6014, Пыление при движении спецтехники Источник выделения N 6014 01, Пыление при транспортных работах

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников п. 3 Расчетный метод определения выбросов в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов

Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли при транспортных работах

Средняя грузоподъемность единицы автотранспорта: >10 - <= 15 тонн

Коэфф., учитывающий грузоподъемность(табл.3.3.1), $C1 = 1.3$

Средняя скорость передвижения автотранспорта: >20 - <= 30 км/час

Коэфф., учитывающий скорость передвижения(табл.3.3.2), $C2 = 2.75$

Состояние дороги: Дорога со щебеночным покрытием, обработанная каким-либо пылеподавляющим раствором

Коэфф., учитывающий состояние дороги(табл.3.3.3), $C3 = 0.1$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Число автомашин, одновременно работающих в карьере, шт., $N1 = 10$

Средняя продолжительность одной ходки в пределах промплощадки, км, $L = 0.5$

Число ходок (туда + обратно) всего транспорта в час, $N = 2$

Коэфф., учитывающий долю пыли, уносимой в атмосферу, $C7 = 0.01$

Пылевыведение в атмосферу на 1 км пробега, г/км, $Q1 = 1450$

Влажность поверхностного слоя дороги, %, $VL = 2.8$

Коэфф., учитывающий увлажненность дороги(табл.3.1.4), $K5 = 0.8$

Коэфф., учитывающий профиль поверхности материала на платформе, $C4 = 1.45$

Наиболее характерная для данного района скорость ветра, м/с, $V1 = 1.9$

Средняя скорость движения транспортного средства, км/час, $V2 = 30$

Скорость обдува, м/с, $VOB = (V1 \cdot V2 / 3.6)^{0.5} = (1.9 \cdot 30 / 3.6)^{0.5} = 3.98$

Коэфф., учитывающий скорость обдува материала в кузове(табл.3.3.4), $C5 = 1.13$

Площадь открытой поверхности материала в кузове, м², $S = 10$

Перевозимый материал: Песок

Унос материала с 1 м² фактической поверхности, г/м²*с(табл.3.1.1), $Q = 0.002$

Влажность перевозимого материала, %, $VL = 2.8$

Коэфф., учитывающий влажность перевозимого материала(табл.3.1.4), $K5M = 0.8$

Количество дней с устойчивым снежным покровом, $TSP = 127$

Продолжительность осадков в виде дождя, часов/год, $TO = 86$

Количество дней с осадками в виде дождя в году, $TD = 2 \cdot TO / 24 = 2 \cdot 86 / 24 = 7.17$

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Максимальный разовый выброс, г/с (3.3.1), $G = C1 \cdot C2 \cdot C3 \cdot K5 \cdot C7 \cdot N \cdot L \cdot Q1 / 3600 + C4 \cdot C5 \cdot K5M \cdot Q \cdot S \cdot N1 = 1.3 \cdot 2.75 \cdot 0.1 \cdot 0.8 \cdot 0.01 \cdot 2 \cdot 0.5 \cdot 1450 / 3600 + 1.45 \cdot 1.13 \cdot 0.8 \cdot 0.002 \cdot 10 \cdot 10 = 0.2633$

Валовый выброс, т/год (3.3.2), $M = 0.0864 \cdot G \cdot (365 - (TSP + TD)) = 0.0864 \cdot 0.2633 \cdot (365 - (127 + 7.17)) = 5.25$

Итоговая таблица:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.2633	5.25

Источник загрязнения N 6015
Работа спецтехники на участке

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Список литературы:

1. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий (раздел 3) Приложение №3 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п
2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от предприятий дорожно-строительной отрасли (раздел 4) Приложение №12 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ ВЕЩЕСТВ ПРИ РАБОТЕ И ДВИЖЕНИИ АВТОМОБИЛЕЙ ПО ТЕРРИТОРИИ

Период хранения: Переходный период хранения ($t > -5$ и $t < 5$)

Температура воздуха за расчетный период, град. С, $T = 0$

Тип машины: Грузовые автомобили дизельные свыше 8 до 16 т (СНГ)

Тип топлива: Дизельное топливо

Количество рабочих дней в году, дн., $DN = 151$

Наибольшее количество автомобилей, работающих на территории в течении 30 мин, $NKI = 1$

Общ. количество автомобилей данной группы за расчетный период, шт., $NK = 1$

Коэффициент выпуска (выезда), $A = 1$

Экологический контроль не проводится

Суммарный пробег с нагрузкой, км/день, $LIN = 1$

Суммарное время работы двигателя на холостом ходу, мин/день, $TXS = 30$

Макс. пробег с нагрузкой за 30 мин, км, $L2N = 0.1$

Макс. время работы двигателя на холостом ходу в течении 30 мин, мин, $TXM = 2$

Суммарный пробег 1 автомобиля без нагрузки по территории п/п, км, $L1 = 2$

Максимальный пробег 1 автомобиля без нагрузки за 30 мин, км, $L2 = 0.1$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8), $ML = 6.66$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9), $MXX = 2.9$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г, $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 6.66 * 2 + 1.3 * 6.66 * 1 + 2.9 * 30 = 109$

Валовый выброс ЗВ, т/год, $M = A * M1 * NK * DN * 10^{-6} = 1 * 109 * 1 * 151 * 10^{-6} = 0.01646$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин, $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 6.66 * 0.1 + 1.3 * 6.66 * 0.1 + 2.9 * 2 = 7.33$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с, $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 7.33 * 1 / 30 / 60 = 0.00407$

Примесь: 2732 Керосин

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8), $ML = 1.08$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9), $MXX = 0.45$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г, $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 1.08 * 2 + 1.3 * 1.08 * 1 + 0.45 * 30 = 17.06$

Валовый выброс ЗВ, т/год, $M = A * M1 * NK * DN * 10^{-6} = 1 * 17.06 * 1 * 151 * 10^{-6} = 0.002576$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин, $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 1.08 * 0.1 + 1.3 * 1.08 * 0.1 + 0.45 * 2 = 1.148$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с, $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.148 * 1 / 30 / 60 = 0.000638$



РАСЧЕТ выбросов оксидов азота:

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 4$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 1$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г , $MI = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 4 * 2 + 1.3 * 4 * 1 + 1 * 30 = 43.2$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * MI * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 43.2 * 1 * 151 * 10^{(-6)} = 0.00652$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 4 * 0.1 + 1.3 * 4 * 0.1 + 1 * 2 = 2.92$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 2.92 * 1 / 30 / 60 = 0.001622$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год , $M_ = 0.8 * M = 0.8 * 0.00652 = 0.00522$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.001622 = 0.001298$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год , $M_ = 0.13 * M = 0.13 * 0.00652 = 0.000848$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.001622 = 0.000211$

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 0.36$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.04$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г , $MI = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 0.36 * 2 + 1.3 * 0.36 * 1 + 0.04 * 30 = 2.39$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * MI * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 2.39 * 1 * 151 * 10^{(-6)} = 0.000361$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 0.36 * 0.1 + 1.3 * 0.36 * 0.1 + 0.04 * 2 = 0.1628$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.1628 * 1 / 30 / 60 = 0.0000904$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 0.603$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.1$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г , $MI = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 0.603 * 2 + 1.3 * 0.603 * 1 + 0.1 * 30 = 4.99$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * MI * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 4.99 * 1 * 151 * 10^{(-6)} = 0.000753$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 0.603 * 0.1 + 1.3 * 0.603 * 0.1 + 0.1 * 2 = 0.339$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.339 * 1 / 30 / 60 = 0.0001883$

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 101 - 160 кВт

Вид топлива: дизельное топливо

Температура воздуха за расчетный период, град. С , $T = 0$

Количество рабочих дней в периоде , $DN = 151$

Общее кол-во дорожных машин данной группы, шт. , $NK = 3$

Коэффициент выпуска (выезда) , $A = 1$

Наибольшее количество дорожных машин , работающих на территории в течении 30 мин, шт , $NK1 = 1$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Суммарное время движения без нагрузки 1 машины в день, мин , $TV1 = 2$

Суммарное время движения 1 машины с нагрузкой в день, мин , $TVIN = 3$

Суммарное время работы 1 машины на хол. ходу, мин , $TXS = 45$

Макс время движения без нагрузки 1 машины за 30 мин , мин , $TV2 = 0.1$

Макс время движения с нагрузкой 1 машины за 30 мин , мин , $TV2N = 0.1$

Макс.время работы машин на хол. ходу за 30 мин, мин , $TXM = 2$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 3.91$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 2.55$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин , $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 2.55 = 2.295$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 2.295 * 2 + 1.3 * 2.295 * 3 + 3.91 * 45 = 189.5$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 2.295 * 0.1 + 1.3 * 2.295 * 0.1 + 3.91 * 2 = 8.35$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 189.5 * 3 * 151 / 10^6 = 0.0858$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 8.35 * 1 / 30 / 60 = 0.00464$

Примесь: 2732 Керосин

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.49$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 0.85$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин , $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 0.85 = 0.765$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 0.765 * 2 + 1.3 * 0.765 * 3 + 0.49 * 45 = 26.56$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.765 * 0.1 + 1.3 * 0.765 * 0.1 + 0.49 * 2 = 1.156$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 26.56 * 3 * 151 / 10^6 = 0.01203$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.156 * 1 / 30 / 60 = 0.000642$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.78$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 4.01$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 4.01 * 2 + 1.3 * 4.01 * 3 + 0.78 * 45 = 58.8$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 4.01 * 0.1 + 1.3 * 4.01 * 0.1 + 0.78 * 2 = 2.48$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 58.8 * 3 * 151 / 10^6 = 0.02664$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 2.48 * 1 / 30 / 60 = 0.001378$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год , $M_ = 0.8 * M = 0.8 * 0.02664 = 0.0213$



Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.001378 = 0.001102$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.13 * M = 0.13 * 0.02664 = 0.00346$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.001378 = 0.000179$

Примесь: 0328 Углерод (Сажу)

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.1$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 0.67$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин , $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 0.67 = 0.603$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 0.603 * 2 + 1.3 * 0.603 * 3 + 0.1 * 45 = 8.06$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.603 * 0.1 + 1.3 * 0.603 * 0.1 + 0.1 * 2 = 0.339$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 8.06 * 3 * 151 / 10^6 = 0.00365$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.339 * 1 / 30 / 60 = 0.0001883$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.16$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 0.38$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин , $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 0.38 = 0.342$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 0.342 * 2 + 1.3 * 0.342 * 3 + 0.16 * 45 = 9.22$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.342 * 0.1 + 1.3 * 0.342 * 0.1 + 0.16 * 2 = 0.399$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 9.22 * 3 * 151 / 10^6 = 0.00418$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.399 * 1 / 30 / 60 = 0.0002217$

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 161 - 260 кВт

Вид топлива: дизельное топливо

Температура воздуха за расчетный период, град. С , $T = 0$

Количество рабочих дней в периоде , $DN = 151$

Общее кол-во дорожных машин данной группы, шт. , $NK = 4$

Коэффициент выпуска (выезда) , $A = 1$

Наибольшее количество дорожных машин , работающих на территории в течении 30 мин,шт , $NK1 = 1$

Суммарное время движения без нагрузки 1 машины в день, мин , $TV1 = 2$

Суммарное время движения 1 машины с нагрузкой в день, мин , $TVIN = 3$

Суммарное время работы 1 машины на хол. ходу, мин , $TXS = 35$

Макс время движения без нагрузки 1 машины за 30 мин , мин , $TV2 = 0.1$

Макс время движения с нагрузкой 1 машины за 30 мин , мин , $TV2N = 0.1$

Макс.время работы машин на хол. ходу за 30 мин, мин , $TXM = 2$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 6.31$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 4.11$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 4.11 = 3.7$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 3.7 * 2 + 1.3 * 3.7 * 3 + 6.31 * 35 = 242.7$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 3.7 * 0.1 + 1.3 * 3.7 * 0.1 + 6.31 * 2 = 13.47$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 242.7 * 4 * 151 / 10^6 = 0.1466$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 13.47 * 1 / 30 / 60 = 0.00748$

Примесь: 2732 Керосин

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.79$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 1.37$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 1.37 = 1.233$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 1.233 * 2 + 1.3 * 1.233 * 3 + 0.79 * 35 = 34.9$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 1.233 * 0.1 + 1.3 * 1.233 * 0.1 + 0.79 * 2 = 1.864$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 34.9 * 4 * 151 / 10^6 = 0.0211$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.864 * 1 / 30 / 60 = 0.001036$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 1.27$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 6.47$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 6.47 * 2 + 1.3 * 6.47 * 3 + 1.27 * 35 = 82.6$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 6.47 * 0.1 + 1.3 * 6.47 * 0.1 + 1.27 * 2 = 4.03$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 82.6 * 4 * 151 / 10^6 = 0.0499$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 4.03 * 1 / 30 / 60 = 0.00224$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год, $M = 0.8 * M = 0.8 * 0.0499 = 0.0399$

Максимальный разовый выброс, г/с, $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.00224 = 0.001792$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год, $M = 0.13 * M = 0.13 * 0.0499 = 0.00649$

Максимальный разовый выброс, г/с, $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.00224 = 0.000291$

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.17$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 1.08$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9



Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 1.08 = 0.972$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.972 * 2 + 1.3 * 0.972 * 3 + 0.17 * 35 = 11.68$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.972 * 0.1 + 1.3 * 0.972 * 0.1 + 0.17 * 2 = 0.564$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 11.68 * 4 * 151 / 10^6 = 0.00705$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.564 * 1 / 30 / 60 = 0.0003133$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Выбросы за холодный период:

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.25$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.63$

Для переходного периода выбросы за холодный период умножаются на коэффициент 0.9

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, $ML = 0.9 * ML = 0.9 * 0.63 = 0.567$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.567 * 2 + 1.3 * 0.567 * 3 + 0.25 * 35 = 12.1$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.567 * 0.1 + 1.3 * 0.567 * 0.1 + 0.25 * 2 = 0.63$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 12.1 * 4 * 151 / 10^6 = 0.00731$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.63 * 1 / 30 / 60 = 0.00035$

ИТОГО выбросы по периоду: Переходный период хранения ($t > -5$ и $t < 5$)

Тип машины: Грузовые автомобили дизельные свыше 8 до 16 т (СНГ)

Дп, сут	Нк, шт	А	Нк1 шт.	Л1, км	Л1н, км	Тхс, мин	Л2, км	Л2н, км	Тхт, мин	
151	1	1.00	1	2	1	30	0.1	0.1	2	
ЗВ	Мхх, г/мин	М1, г/км	г/с			т/год				
0337	2.9	6.66	0.00407			0.01646				
2732	0.45	1.08	0.000638			0.002576				
0301	1	4	0.001298			0.00522				
0304	1	4	0.000211			0.000848				
0328	0.04	0.36	0.0000904			0.000361				
0330	0.1	0.603	0.0001883			0.000753				

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 101 - 160 кВт

Дп, сут	Нк, шт	А	Нк1 шт.	Тв1, мин	Тв1н, мин	Тхс, мин	Тв2, мин	Тв2н, мин	Тхт, мин	
151	3	1.00	1	2	3	45	0.1	0.1	2	
ЗВ	Мхх, г/мин	М1, г/мин	г/с			т/год				
0337	3.91	2.295	0.00464			0.0858				
2732	0.49	0.765	0.000642			0.01203				
0301	0.78	4.01	0.001102			0.0213				
0304	0.78	4.01	0.000179			0.00346				
0328	0.1	0.603	0.0001883			0.00365				
0330	0.16	0.342	0.0002217			0.00418				

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 161 - 260 кВт

Dn, сут	Nk, шт	A	NkI шт.	TvI, мин	TvIn, мин	Txs, мин	Tv2, мин	Tv2n, мин	Txm, мин	
151	4	1.00	1	2	3	35	0.1	0.1	2	
3В	Mxx, г/мин	MI, г/мин	г/с			т/год				
0337	6.31	3.7	0.00748			0.1466				
2732	0.79	1.233	0.001036			0.0211				
0301	1.27	6.47	0.001792			0.0399				
0304	1.27	6.47	0.000291			0.00649				
0328	0.17	0.972	0.000313			0.00705				
0330	0.25	0.567	0.00035			0.00731				

ВСЕГО по периоду: Переходный период хранения ($t > 5$ и $t < 5$)

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0337	Углерод оксид	0.01619	0.24886
2732	Керосин	0.002316	0.035706
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.004192	0.06642
0328	Углерод (Сажа)	0.000592	0.011061
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.00076	0.012243
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.000681	0.010798

Период хранения: Теплый период хранения ($t > 5$)

Температура воздуха за расчетный период, град. С ,
 $T = 5$

Тип машины: Грузовые автомобили дизельные свыше 8 до 16 т (СНГ)

Тип топлива: Дизельное топливо

Количество рабочих дней в году, дн. , $DN = 107$

Наибольшее количество автомобилей, работающих на территории в течении 30 мин , $NKI = 1$

Общ. количество автомобилей данной группы за расчетный период, шт. , $NK = 1$

Коэффициент выпуска (выезда) , $A = 1$

Экологический контроль не проводится

Суммарный пробег с нагрузкой, км/день , $LIN = 1$

Суммарное время работы двигателя на холостом ходу, мин/день , $TXS = 30$

Макс. пробег с нагрузкой за 30 мин, км , $L2N = 0.1$

Макс. время работы двигателя на холостом ходу в течении 30 мин, мин , $TXM = 2$

Суммарный пробег 1 автомобиля без нагрузки по территории п/п, км , $L1 = 2$

Максимальный пробег 1 автомобиля без нагрузки за 30 мин, км , $L2 = 0.1$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Пробеговые выбросы 3В, г/км, (табл.3.8) , $ML = 6.1$

Удельные выбросы 3В при работе на холостом ходу, г/мин,
(табл.3.9) , $MXX = 2.9$

Выброс 3В в день при движении и работе на территории, г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 6.1 * 2 + 1.3 * 6.1 * 1 + 2.9 * 30 = 107.1$

Валовый выброс 3В, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{-6} = 1 * 107.1 * 1 * 107 * 10^{-6} = 0.01146$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 6.1 * 0.1 + 1.3 * 6.1 * 0.1 + 2.9 * 2 = 7.2$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 7.2 * 1 / 30 / 60 = 0.004$

Примесь: 2732 Керосин

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 1$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.45$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 1 * 2 + 1.3 * 1 * 1 + 0.45 * 30 = 16.8$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 16.8 * 1 * 107 * 10^{(-6)} = 0.001798$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 1 * 0.1 + 1.3 * 1 * 0.1 + 0.45 * 2 = 1.13$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.13 * 1 / 30 / 60 = 0.000628$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота:

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 4$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 1$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 4 * 2 + 1.3 * 4 * 1 + 1 * 30 = 43.2$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 43.2 * 1 * 107 * 10^{(-6)} = 0.00462$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 4 * 0.1 + 1.3 * 4 * 0.1 + 1 * 2 = 2.92$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 2.92 * 1 / 30 / 60 = 0.001622$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.8 * M = 0.8 * 0.00462 = 0.003696$

Максимальный разовый выброс, г/с , $G = 0.8 * G = 0.8 * 0.001622 = 0.001298$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.13 * M = 0.13 * 0.00462 = 0.0006$

Максимальный разовый выброс, г/с , $G = 0.13 * G = 0.13 * 0.001622 = 0.000211$

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 0.3$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.04$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 0.3 * 2 + 1.3 * 0.3 * 1 + 0.04 * 30 = 2.19$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 2.19 * 1 * 107 * 10^{(-6)} = 0.0002343$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 0.3 * 0.1 + 1.3 * 0.3 * 0.1 + 0.04 * 2 = 0.149$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.149 * 1 / 30 / 60 = 0.0000828$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 0.54$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.1$



Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г, $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * L1N + MXX * TXS = 0.54 * 2 + 1.3 * 0.54 * 1 + 0.1 * 30 = 4.78$

Валовый выброс ЗВ, т/год, $M = A * M1 * NK * DN * 10^{-6} = 1 * 4.78 * 1 * 107 * 10^{-6} = 0.000511$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин, $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 0.54 * 0.1 + 1.3 * 0.54 * 0.1 + 0.1 * 2 = 0.324$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с, $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.324 * 1 / 30 / 60 = 0.00018$

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 101 - 160 кВт

Вид топлива: дизельное топливо

Температура воздуха за расчетный период, град. С, $T = 5$

Количество рабочих дней в периоде, $DN = 107$

Общее кол-во дорожных машин данной группы, шт., $NK = 3$

Коэффициент выпуска (выезда), $A = 1$

Наибольшее количество дорожных машин, работающих на территории в течении 30 мин, шт, $NK1 = 1$

Суммарное время движения без нагрузки 1 машины в день, мин, $TV1 = 2$

Суммарное время движения 1 машины с нагрузкой в день, мин, $TV1N = 3$

Суммарное время работы 1 машины на хол. ходу, мин, $TXS = 45$

Макс время движения без нагрузки 1 машины за 30 мин, мин, $TV2 = 0.1$

Макс время движения с нагрузкой 1 машины за 30 мин, мин, $TV2N = 0.1$

Макс. время работы машин на хол. ходу за 30 мин, мин, $TXM = 2$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 3.9$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 3.91$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 2.09$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 2.09 * 2 + 1.3 * 2.09 * 3 + 3.91 * 45 = 188.3$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 2.09 * 0.1 + 1.3 * 2.09 * 0.1 + 3.91 * 2 = 8.3$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 188.3 * 3 * 107 / 10^6 = 0.0604$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 8.3 * 1 / 30 / 60 = 0.00461$

Примесь: 2732 Керосин

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 0.49$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.49$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.71$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.71 * 2 + 1.3 * 0.71 * 3 + 0.49 * 45 = 26.24$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.71 * 0.1 + 1.3 * 0.71 * 0.1 + 0.49 * 2 = 1.143$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 26.24 * 3 * 107 / 10^6 = 0.00842$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.143 * 1 / 30 / 60 = 0.000635$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 0.78$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.78$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 4.01$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS$
 $= 4.01 * 2 + 1.3 * 4.01 * 3 + 0.78 * 45 = 58.8$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM$
 $= 4.01 * 0.1 + 1.3 * 4.01 * 0.1 + 0.78 * 2 = 2.48$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 58.8 * 3 * 107 / 10^6 = 0.01887$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 2.48 * 1 / 30 / 60 = 0.001378$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год, $M = 0.8 * M1 = 0.8 * 0.01887 = 0.0151$

Максимальный разовый выброс, г/с, $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.001378 = 0.001102$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год, $M = 0.13 * M1 = 0.13 * 0.01887 = 0.002453$

Максимальный разовый выброс, г/с, $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.001378 = 0.000179$

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 0.1$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.1$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.45$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.45 * 2 + 1.3 * 0.45 * 3 + 0.1 * 45 = 7.16$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.45 * 0.1 + 1.3 * 0.45 * 0.1 + 0.1 * 2 = 0.3035$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 7.16 * 3 * 107 / 10^6 = 0.0023$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.3035 * 1 / 30 / 60 = 0.0001686$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 0.16$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.16$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.31$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.31 * 2 + 1.3 * 0.31 * 3 + 0.16 * 45 = 9.03$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.31 * 0.1 + 1.3 * 0.31 * 0.1 + 0.16 * 2 = 0.391$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 9.03 * 3 * 107 / 10^6 = 0.0029$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.391 * 1 / 30 / 60 = 0.0002172$

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 161 - 260 кВт

Вид топлива: дизельное топливо

Температура воздуха за расчетный период, град. С, $T = 5$

Количество рабочих дней в периоде, $DN = 107$

Общее кол-во дорожных машин данной группы, шт., $NK = 4$

Коэффициент выпуска (выезда), $A = 1$

Наибольшее количество дорожных машин, работающих на территории в течении 30 мин, шт, $NK1 = 1$

Суммарное время движения без нагрузки 1 машины в день, мин, $TV1 = 2$

Суммарное время движения 1 машины с нагрузкой в день, мин, $TV1N = 3$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
 города Конаев Алматинской области»



Суммарное время работы 1 машины на хол. ходу, мин , $TXS = 35$

Макс время движения без нагрузки 1 машины за 30 мин , мин , $TV2 = 0.1$

Макс время движения с нагрузкой 1 машины за 30 мин , мин , $TV2N = 0.1$

Макс.время работы машин на хол. ходу за 30 мин, мин , $TXM = 2$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]) , $MPR = 6.3$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 6.31$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 3.37$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 3.37 * 2 + 1.3 * 3.37 * 3 + 6.31 * 35 = 240.7$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 3.37 * 0.1 + 1.3 * 3.37 * 0.1 + 6.31 * 2 = 13.4$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 240.7 * 4 * 107 / 10^6 = 0.103$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 13.4 * 1 / 30 / 60 = 0.00744$

Примесь: 2732 Керосин

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]) , $MPR = 0.79$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.79$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 1.14$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 1.14 * 2 + 1.3 * 1.14 * 3 + 0.79 * 35 = 34.4$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 1.14 * 0.1 + 1.3 * 1.14 * 0.1 + 0.79 * 2 = 1.842$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 34.4 * 4 * 107 / 10^6 = 0.01472$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.842 * 1 / 30 / 60 = 0.001023$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]) , $MPR = 1.27$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 1.27$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 6.47$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 6.47 * 2 + 1.3 * 6.47 * 3 + 1.27 * 35 = 82.6$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 6.47 * 0.1 + 1.3 * 6.47 * 0.1 + 1.27 * 2 = 4.03$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 82.6 * 4 * 107 / 10^6 = 0.03535$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 4.03 * 1 / 30 / 60 = 0.00224$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год , $M_1 = 0.8 * M = 0.8 * 0.03535 = 0.0283$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.00224 = 0.001792$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год , $M_1 = 0.13 * M = 0.13 * 0.03535 = 0.0046$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.00224 = 0.000291$

**Примесь: 0328 Углерод (Сажа)**

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 0.17$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.17$

Пробеговой выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.72$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.72 * 2 + 1.3 * 0.72 * 3 + 0.17 * 35 = 10.2$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.72 * 0.1 + 1.3 * 0.72 * 0.1 + 0.17 * 2 = 0.506$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 10.2 * 4 * 107 / 10^6 = 0.004366$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.506 * 1 / 30 / 60 = 0.000281$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельный выброс машин при прогреве, г/мин, (табл. 4.5 [2]), $MPR = 0.25$

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.25$

Пробеговой выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.51$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.51 * 2 + 1.3 * 0.51 * 3 + 0.25 * 35 = 11.76$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.51 * 0.1 + 1.3 * 0.51 * 0.1 + 0.25 * 2 = 0.617$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 11.76 * 4 * 107 / 10^6 = 0.00503$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.617 * 1 / 30 / 60 = 0.000343$

ИТОГО выбросы по периоду: Теплый период хранения ($t > 5$)

Тип машины: Грузовые автомобили дизельные свыше 8 до 16 т (СНГ)

Дп, сут	Нк, шт	А	Нк1 шт.	Л1, км	Л1п, км	Тхс, мин	Л2, км	Л2п, км	Тхт, мин	
107	1	1.00	1	2	1	30	0.1	0.1	2	
ЗВ	Мхх, г/мин	МЛ, г/км	г/с			т/год				
0337	2.9	6.1	0.004			0.01146				
2732	0.45	1	0.000628			0.001798				
0301	1	4	0.001298			0.003696				
0304	1	4	0.000211			0.0006				
0328	0.04	0.3	0.0000828			0.0002343				
0330	0.1	0.54	0.00018			0.000511				

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 101 - 160 кВт

Дп, сут	Нк, шт	А	Нк1 шт.	Тв1, мин	Тв1п, мин	Тхс, мин	Тв2, мин	Тв2п, мин	Тхт, мин	
107	3	1.00	1	2	3	45	0.1	0.1	2	
ЗВ	Мхх, г/мин	МЛ, г/мин	г/с			т/год				
0337	3.91	2.09	0.00461			0.0604				
2732	0.49	0.71	0.000635			0.00842				
0301	0.78	4.01	0.001102			0.0151				
0304	0.78	4.01	0.000179			0.002453				

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»



0328	0.1	0.45	0.0001686	0.0023	
0330	0.16	0.31	0.000217	0.0029	

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 161 - 260 кВт

<i>Dn, сут</i>	<i>Nk, шт</i>	<i>A</i>	<i>Nk1 шт.</i>	<i>Tv1, мин</i>	<i>Tv1n, мин</i>	<i>Txs, мин</i>	<i>Tv2, мин</i>	<i>Tv2n, мин</i>	<i>Txm, мин</i>	
107	4	1.00	1	2	3	35	0.1	0.1	2	
ЗВ	Mxx, г/мин	ML, г/мин	г/с			т/год				
0337	6.31	3.37	0.00744			0.103				
2732	0.79	1.14	0.001023			0.01472				
0301	1.27	6.47	0.001792			0.0283				
0304	1.27	6.47	0.000291			0.0046				
0328	0.17	0.72	0.000281			0.00437				
0330	0.25	0.51	0.000343			0.00503				

ВСЕГО по периоду: Теплый период хранения (t>5)

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0337	Углерод оксид	0.01605	0.17486
2732	Керосин	0.002286	0.024938
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.004192	0.047096
0328	Углерод (Сажа)	0.0005324	0.0069003
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.0007402	0.008441
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.000681	0.007653

Период хранения: Холодный период хранения (t<-5)

Температура воздуха за расчетный период, град. С ,
T = -5

Тип машины: Грузовые автомобили дизельные свыше 8 до 16 т (СНГ)

Тип топлива: Дизельное топливо

Количество рабочих дней в году, дн. , **DN = 107**Наибольшее количество автомобилей, работающих на территории в течении 30 мин , **NK1 = 1**Общ. количество автомобилей данной группы за расчетный период, шт. , **NK = 1**Коэффициент выпуска (выезда) , **A = 1**

Экологический контроль не проводится

Суммарный пробег с нагрузкой, км/день , **LIN = 1**Суммарное время работы двигателя на холостом ходу, мин/день , **TXS = 30**Макс. пробег с нагрузкой за 30 мин, км , **L2N = 0.1**Макс. время работы двигателя на холостом ходу в течении 30 мин, мин , **TXM = 2**Суммарный пробег 1 автомобиля без нагрузки по территории п/п, км , **L1 = 2**Максимальный пробег 1 автомобиля без нагрузки за 30 мин, км , **L2 = 0.1****Примесь: 0337 Углерод оксид**Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , **ML = 7.4**Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин,
(табл.3.9) , **MXX = 2.9**Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории,г , **MI = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 7.4 * 2 + 1.3 * 7.4 * 1 + 2.9 * 30 = 111.4**Валовый выброс ЗВ, т/год , **M = A * MI * NK * DN * 10⁻⁶ = 1 * 111.4 * 1 * 107 * 10⁻⁶ = 0.01192**

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 7.4 * 0.1 + 1.3 * 7.4 * 0.1 + 2.9 * 2 = 7.5$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 7.5 * 1 / 30 / 60 = 0.00417$

Примесь: 2732 Керосин

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 1.2$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.45$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории,г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 1.2 * 2 + 1.3 * 1.2 * 1 + 0.45 * 30 = 17.46$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 17.46 * 1 * 107 * 10^{(-6)} = 0.00187$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 1.2 * 0.1 + 1.3 * 1.2 * 0.1 + 0.45 * 2 = 1.176$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.176 * 1 / 30 / 60 = 0.000653$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота:

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 4$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 1$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории,г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 4 * 2 + 1.3 * 4 * 1 + 1 * 30 = 43.2$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 43.2 * 1 * 107 * 10^{(-6)} = 0.00462$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 4 * 0.1 + 1.3 * 4 * 0.1 + 1 * 2 = 2.92$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 2.92 * 1 / 30 / 60 = 0.001622$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.8 * M = 0.8 * 0.00462 = 0.003696$

Максимальный разовый выброс,г/с , $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.001622 = 0.001298$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.13 * M = 0.13 * 0.00462 = 0.0006$

Максимальный разовый выброс,г/с , $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.001622 = 0.000211$

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 0.4$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.04$

Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории,г , $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * LIN + MXX * TXS = 0.4 * 2 + 1.3 * 0.4 * 1 + 0.04 * 30 = 2.52$

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = A * M1 * NK * DN * 10^{(-6)} = 1 * 2.52 * 1 * 107 * 10^{(-6)} = 0.0002696$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин , $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 0.4 * 0.1 + 1.3 * 0.4 * 0.1 + 0.04 * 2 = 0.172$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.172 * 1 / 30 / 60 = 0.0000956$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Пробеговые выбросы ЗВ, г/км, (табл.3.8) , $ML = 0.67$

Удельные выбросы ЗВ при работе на холостом ходу, г/мин, (табл.3.9) , $MXX = 0.1$



Выброс ЗВ в день при движении и работе на территории, г, $M1 = ML * L1 + 1.3 * ML * L1N + MXX * TXS = 0.67 * 2 + 1.3 * 0.67 * 1 + 0.1 * 30 = 5.21$

Валовый выброс ЗВ, т/год, $M = A * M1 * NK * DN * 10^{-6} = 1 * 5.21 * 1 * 107 * 10^{-6} = 0.000557$

Максимальный разовый выброс ЗВ одним автомобилем, г за 30 мин, $M2 = ML * L2 + 1.3 * ML * L2N + MXX * TXM = 0.67 * 0.1 + 1.3 * 0.67 * 0.1 + 0.1 * 2 = 0.354$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с, $G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.354 * 1 / 30 / 60 = 0.0001967$

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 101 - 160 кВт

Вид топлива: дизельное топливо

Температура воздуха за расчетный период, град. С, $T = -5$

Количество рабочих дней в периоде, $DN = 107$

Общее кол-во дорожных машин данной группы, шт., $NK = 3$

Коэффициент выпуска (выезда), $A = 1$

Наибольшее количество дорожных машин, работающих на территории в течении 30 мин, шт, $NK1 = 1$

Суммарное время движения без нагрузки 1 машины в день, мин, $TV1 = 2$

Суммарное время движения 1 машины с нагрузкой в день, мин, $TVIN = 3$

Суммарное время работы 1 машины на хол. ходу, мин, $TXS = 45$

Макс время движения без нагрузки 1 машины за 30 мин, мин, $TV2 = 0.1$

Макс время движения с нагрузкой 1 машины за 30 мин, мин, $TV2N = 0.1$

Макс. время работы машин на хол. ходу за 30 мин, мин, $TXM = 2$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 3.91$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 2.55$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 2.55 * 2 + 1.3 * 2.55 * 3 + 3.91 * 45 = 191$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 2.55 * 0.1 + 1.3 * 2.55 * 0.1 + 3.91 * 2 = 8.4$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 191 * 3 * 107 / 10^6 = 0.0613$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 8.4 * 1 / 30 / 60 = 0.00467$

Примесь: 2732 Керосин

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.49$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.85$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 0.85 * 2 + 1.3 * 0.85 * 3 + 0.49 * 45 = 27.07$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.85 * 0.1 + 1.3 * 0.85 * 0.1 + 0.49 * 2 = 1.176$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 27.07 * 3 * 107 / 10^6 = 0.00869$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.176 * 1 / 30 / 60 = 0.000653$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.78$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 4.01$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 4.01 * 2 + 1.3 * 4.01 * 3 + 0.78 * 45 = 58.8$



Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 4.01 * 0.1 + 1.3 * 4.01 * 0.1 + 0.78 * 2 = 2.48$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 58.8 * 3 * 107 / 10^6 = 0.01887$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 2.48 * 1 / 30 / 60 = 0.001378$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.8 * M = 0.8 * 0.01887 = 0.0151$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.001378 = 0.001102$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год , $M = 0.13 * M = 0.13 * 0.01887 = 0.002453$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.001378 = 0.000179$

Примесь: 0328 Углерод (Саж)

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.1$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 0.67$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 0.67 * 2 + 1.3 * 0.67 * 3 + 0.1 * 45 = 8.45$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.67 * 0.1 + 1.3 * 0.67 * 0.1 + 0.1 * 2 = 0.354$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 8.45 * 3 * 107 / 10^6 = 0.00271$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.354 * 1 / 30 / 60 = 0.0001967$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]) , $MXX = 0.16$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]) , $ML = 0.38$

Выброс 1 машины при работе на территории, г , $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 0.38 * 2 + 1.3 * 0.38 * 3 + 0.16 * 45 = 9.44$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин , $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.38 * 0.1 + 1.3 * 0.38 * 0.1 + 0.16 * 2 = 0.407$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8) , $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 9.44 * 3 * 107 / 10^6 = 0.00303$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.407 * 1 / 30 / 60 = 0.000226$

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 161 - 260 кВт

Вид топлива: дизельное топливо

Температура воздуха за расчетный период, град. С , $T = -5$

Количество рабочих дней в периоде , $DN = 107$

Общее кол-во дорожных машин данной группы, шт. , $NK = 4$

Коэффициент выпуска (выезда) , $A = 1$

Наибольшее количество дорожных машин , работающих на территории в течении 30 мин, шт , $NK1 = 1$

Суммарное время движения без нагрузки 1 машины в день, мин , $TV1 = 2$

Суммарное время движения 1 машины с нагрузкой в день, мин , $TVIN = 3$

Суммарное время работы 1 машины на хол. ходу, мин , $TXS = 35$

Макс время движения без нагрузки 1 машины за 30 мин , мин , $TV2 = 0.1$

Макс время движения с нагрузкой 1 машины за 30 мин , мин , $TV2N = 0.1$

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Макс. время работы машин на хол. ходу за 30 мин, мин, $TXM = 2$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 6.31$

Пробеговой выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 4.11$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 4.11 * 2 + 1.3 * 4.11 * 3 + 6.31 * 35 = 245.1$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 4.11 * 0.1 + 1.3 * 4.11 * 0.1 + 6.31 * 2 = 13.57$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 245.1 * 4 * 107 / 10^6 = 0.105$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 13.57 * 1 / 30 / 60 = 0.00754$

Примесь: 2732 Керосин

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.79$

Пробеговой выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 1.37$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 1.37 * 2 + 1.3 * 1.37 * 3 + 0.79 * 35 = 35.7$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 1.37 * 0.1 + 1.3 * 1.37 * 0.1 + 0.79 * 2 = 1.895$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 35.7 * 4 * 107 / 10^6 = 0.01528$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 1.895 * 1 / 30 / 60 = 0.001053$

РАСЧЕТ выбросов оксидов азота

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 1.27$

Пробеговой выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 6.47$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 6.47 * 2 + 1.3 * 6.47 * 3 + 1.27 * 35 = 82.6$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 6.47 * 0.1 + 1.3 * 6.47 * 0.1 + 1.27 * 2 = 4.03$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * MI * NK * DN / 10^6 = 1 * 82.6 * 4 * 107 / 10^6 = 0.03535$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 4.03 * 1 / 30 / 60 = 0.00224$

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

Примесь: 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

Валовый выброс, т/год, $M = 0.8 * M = 0.8 * 0.03535 = 0.0283$

Максимальный разовый выброс, г/с, $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.00224 = 0.001792$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид (Азота оксид)

Валовый выброс, т/год, $M = 0.13 * M = 0.13 * 0.03535 = 0.0046$

Максимальный разовый выброс, г/с, $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.00224 = 0.000291$

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.17$

Пробеговой выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 1.08$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $MI = ML * TV1 + 1.3 * ML * TVIN + MXX * TXS = 1.08 * 2 + 1.3 * 1.08 * 3 + 0.17 * 35 = 12.32$



Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 1.08 * 0.1 + 1.3 * 1.08 * 0.1 + 0.17 * 2 = 0.588$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 12.32 * 4 * 107 / 10^6 = 0.00527$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.588 * 1 / 30 / 60 = 0.0003267$

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельный выброс машин на хол. ходу, г/мин, (табл. 4.2 [2]), $MXX = 0.25$

Пробеговый выброс машин при движении, г/мин, (табл. 4.6 [2]), $ML = 0.63$

Выброс 1 машины при работе на территории, г, $M1 = ML * TV1 + 1.3 * ML * TV1N + MXX * TXS = 0.63 * 2 + 1.3 * 0.63 * 3 + 0.25 * 35 = 12.47$

Максимальный выброс 1 машины при работе на территории, г за 30 мин, $M2 = ML * TV2 + 1.3 * ML * TV2N + MXX * TXM = 0.63 * 0.1 + 1.3 * 0.63 * 0.1 + 0.25 * 2 = 0.645$

Валовый выброс ЗВ, т/год (4.8), $M = A * M1 * NK * DN / 10^6 = 1 * 12.47 * 4 * 107 / 10^6 = 0.00534$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с

$G = M2 * NK1 / 30 / 60 = 0.645 * 1 / 30 / 60 = 0.000358$

ИТОГО выбросы по периоду: Холодный период хранения ($t < -5$)

Температура воздуха за расчетный период, град. С, $T = -5$

Тип машины: Грузовые автомобили дизельные свыше 8 до 16 т (СНГ)

<i>Dn, сут</i>	<i>Nk, шт</i>	<i>A</i>	<i>Nk1 шт.</i>	<i>L1, км</i>	<i>L1n, км</i>	<i>Txs, мин</i>	<i>L2, км</i>	<i>L2n, км</i>	<i>Txm, мин</i>	
107	1	1.00	1	2	1	30	0.1	0.1	2	
<i>ЗВ</i>	<i>Mxx, г/мин</i>	<i>ML, г/км</i>	<i>г/с</i>			<i>т/год</i>				
0337	2.9	7.4	0.00417			0.01192				
2732	0.45	1.2	0.000653			0.00187				
0301	1	4	0.001298			0.003696				
0304	1	4	0.000211			0.0006				
0328	0.04	0.4	0.0000956			0.0002696				
0330	0.1	0.67	0.0001967			0.000557				

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 101 - 160 кВт

<i>Dn, сут</i>	<i>Nk, шт</i>	<i>A</i>	<i>Nk1 шт.</i>	<i>Tv1, мин</i>	<i>Tv1n, мин</i>	<i>Txs, мин</i>	<i>Tv2, мин</i>	<i>Tv2n, мин</i>	<i>Txm, мин</i>	
107	3	1.00	1	2	3	45	0.1	0.1	2	
<i>ЗВ</i>	<i>Mxx, г/мин</i>	<i>ML, г/мин</i>	<i>г/с</i>			<i>т/год</i>				
0337	3.91	2.55	0.00467			0.0613				
2732	0.49	0.85	0.000653			0.00869				
0301	0.78	4.01	0.001102			0.0151				
0304	0.78	4.01	0.000179			0.002453				
0328	0.1	0.67	0.0001967			0.00271				
0330	0.16	0.38	0.000226			0.00303				

Тип машины: Трактор (К), N ДВС = 161 - 260 кВт

<i>Dn, сут</i>	<i>Nk, шт</i>	<i>A</i>	<i>Nk1 шт.</i>	<i>Tv1, мин</i>	<i>Tv1n, мин</i>	<i>Txs, мин</i>	<i>Tv2, мин</i>	<i>Tv2n, мин</i>	<i>Txm, мин</i>	
107	4	1.00	1	2	3	35	0.1	0.1	2	

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»



<i>ЗВ</i>	<i>Мхх, г/мин</i>	<i>Мl, г/мин</i>	<i>г/с</i>	<i>т/год</i>	
0337	6.31	4.11	0.00754	0.105	
2732	0.79	1.37	0.001053	0.01528	
0301	1.27	6.47	0.001792	0.0283	
0304	1.27	6.47	0.000291	0.0046	
0328	0.17	1.08	0.000327	0.00527	
0330	0.25	0.63	0.000358	0.00534	

<i>ВСЕГО по периоду: Холодный (t=-5,град.С)</i>			
<i>Код</i>	<i>Примесь</i>	<i>Выброс г/с</i>	<i>Выброс т/год</i>
0337	Углерод оксид	0.01638	0.17822
2732	Керосин	0.002359	0.02584
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.004192	0.047096
0328	Углерод (Сажа)	0.000619	0.0082496
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.0007807	0.008927
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.000681	0.007653

ИТОГО ВЫБРОСЫ ОТ СТОЯНКИ АВТОМОБИЛЕЙ

<i>Код</i>	<i>Примесь</i>	<i>Выброс г/с</i>	<i>Выброс т/год</i>
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.004192	0.321224
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.000681	0.052208
0328	Углерод (Сажа)	0.000619	0.0524298
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.0007807	0.059222
0337	Углерод оксид	0.01638	1.20388
2732	Керосин	0.002359	0.172968

Максимальные разовые выбросы достигнуты в холодный период при температуре -5 градусов С

Оценка воздействия объекта на атмосферный воздух

Расчет загрязнения воздушного бассейна производился на персональном компьютере модели МРК-2014 по унифицированному программному комплексу «Эра», версия 3.0, предназначенному для расчета полей концентрации вредных веществ в приземном слое атмосферы, содержащихся в выбросах предприятий, с целью установления предельно допустимых выбросов.

Программа согласована с ГГО имени А. И. Воейкова в соответствии с «Инструкцией по нормированию выбросов загрязняющих веществ в атмосферу» разрешена Министерством природных ресурсов и охраны окружающей среды к применению в Республики Казахстан.

В исходные данные для расчета рассеивания вредных веществ в атмосфере внесены координаты источников выбросов, точек с границ санитарно-защитной зоны и жилой зоны, в которых необходимо произвести расчет приземных концентраций загрязняющих веществ.



Расчет полей приземных концентраций выполнен отдельно для каждого загрязняющего вещества на существующее положение. Размер основного расчетного прямоугольника равен – ширина – 4000 м, высота – 4000 м. Шаг расчетной сетки принят 50 метров.

На картах рассеивания загрязняющих веществ изображены:

- значение максимальной приземной концентрации на границе санитарно- защитной и жилой зоны с указанием изолинии расчетных концентраций загрязняющих веществ.

Расчет приземных концентраций вредных веществ позволяет выделить зоны с нормативным качеством воздуха и повышенным содержанием отдельных ингредиентов по отношению к ПДК.

Состояние воздушного бассейна на территории предприятия и прилегающей территории в границах расчетного прямоугольника характеризуется максимальными приземными концентрациями вредных веществ, представленными картами рассеивания максимальных приземных концентраций загрязняющих веществ.

Таблица 1.3.6

СВОДНАЯ ТАБЛИЦА РЕЗУЛЬТАТОВ РАСЧЕТОВ

Код ЗВ	Наименование загрязняющих веществ и состав групп суммаций	СЗЗ	ЖЗ
0123	Железо (II, III) оксиды (дижелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)	нет расч.	0.013703
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)	нет расч.	0.008272
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	нет расч.	0.655907
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	нет расч.	0.053293
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	нет расч.	0.035659
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	нет расч.	0.041250
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	нет расч.	0.023215
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	нет расч.	0.836040
0621	Метилбензол (349)	нет расч.	0.367448
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	нет расч.	0.131993
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)	нет расч.	0.426342
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	нет расч.	0.264109
2732	Керосин (654*)	нет расч.	См<0.05
2752	Уайт-спирит (1294*)	нет расч.	0.355925
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	нет расч.	0.686353
2902	Взвешенные частицы (116)	нет расч.	0.016241

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



2907	Пыль неорганическая, содержащая	нет расч.	0.351696
	двуокись кремния в %: более 70		
	(Динас) (493)		
2908	Пыль неорганическая, содержащая	нет расч.	0.694993
	двуокись кремния в %: 70-20		
	(шамот, цемент, пыль цементного		
	производства - глина, глинистый		
	сланец, доменный шлак, песок,		
	клинкер, зола, кремнезем, зола		
	углей казахстанских		
	месторождений) (494)		
07	0301 + 0330	нет расч.	0.697157
___ПЛ	2902 + 2907 + 2908	нет расч.	0.430595

Примечания:

1. Таблица отсортирована по увеличению значений по коду загрязняющих веществ
2. Значения максимальной из разовых концентраций в графах "СЗЗ" (по санитарно-защитной зоне), "ЖЗ" (в жилой зоне) приведены в долях ПДК_{мр}.

Анализ результатов расчета показал, что максимальные приземные концентрации по всем веществам, не оказывают существенного влияния на загрязнение атмосферы и, следовательно, величина выбросов этих веществ может быть принята в качестве ПДВ.

Следовательно, в разработке мероприятий по снижению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу нет необходимости.

Материалы результатов расчета рассеивания ЗВ в атмосфере представлены приложении 1.

Краткая характеристика существующего пыле-газоочистного оборудования

На предприятии пылеулавливающие установки отсутствуют.

Характеристика источников выбросов загрязняющих веществ в атмосферу на период эксплуатации

Источники загрязнения, на период эксплуатации, отсутствуют.

Оценка воздействия на водные ресурсы

Потребность в воде определяется как расход воды на производственные и хозяйственно-питьевые нужды.

Определение суточных расходов воды согласно СП РК 4.01-101-2012* «Внутренний водопровод и канализация зданий» по формуле:

$$Q = q_{\text{tot}} \times U ;$$

где

q_{tot} - норма расхода воды в сутки ($q_{\text{u}}^{\text{tot}} = 25 \text{ л/сут}$, $q_{\text{hru}}^{\text{tot}} = 9.4 \text{ л/час}$) U - водопотребители (86 человек – рабочий персонал)

$$Q_{\text{сут}} = q_{\text{tot}} \times U = 86 \times 25 / 1000 = 2.15 \text{ м}^3/\text{сут.}$$



Вода привозная на период СМР доставляется подрядчиком в автоцистернах к месту строительства.

Рабочих дней за период строительства – 440 дн.

Общий расход водопотребления составит : $2.15 \text{ м}^3/\text{сут}$; $946 \text{ м}^3/\text{год}$.

Вода для технических нужд в количестве 48505.3279 м^3 (согласно сметной документации) привозная доставляется подрядчиком в автоцистернах к месту строительства.

В качестве канализации на период строительства предусмотрен биотуалет в специально отведенном огороженном месте. По мере наполняемости вывозить спец. организацией на договорной основе.

Забора воды из водных источников не предусматривается. Сброс загрязняющих веществ со сточными водами в естественные или искусственные водные объекты, рельеф местности, недра не предусматривается.

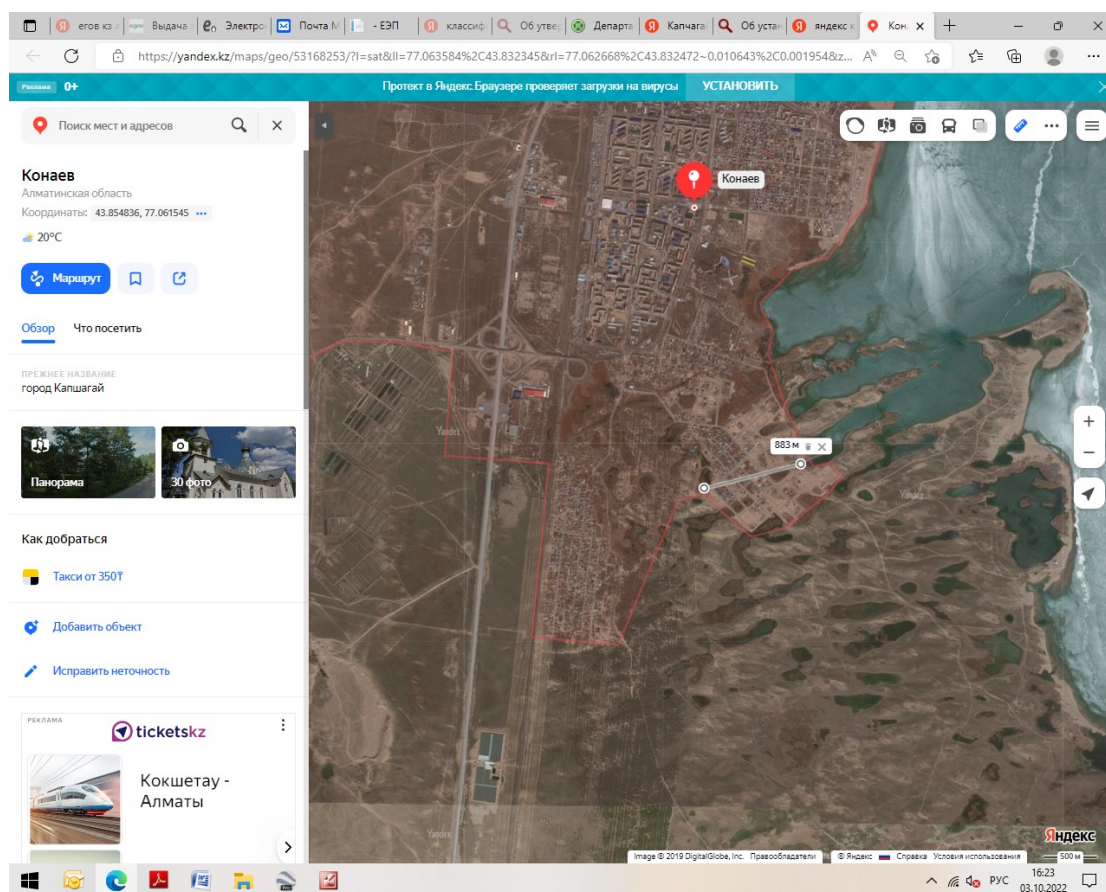
Мероприятия по предотвращению загрязнения поверхностных и подземных вод

Водоохранные зоны являются одним из видов экологических зон, создаваемых для предупреждения вредного воздействия хозяйственной деятельности на водные объекты.

Установление водоохранных зон направлено на обеспечение предотвращения загрязнения, засорения, заиления и истощения водных объектов, а также сохранения среды обитания объектов животного и растительного мира водоемов.

С целью охраны вод, которые используются для хозяйственно-питьевых и оздоровительных, культурных целей, устанавливаются округа и зоны санитарной охраны.

Ближайшим водным объектом является Капчагайское водохранилище 883 метра СВ направлении (река Каскелен, река Или). Согласно постановления Алматинского областного акимата от 12 мая 2009 года N 93 Ширина водоохранной зоны-1000 м. Ширина водоохранной полосы-100 м. Данный объект входит водоохранную зону. Получено согласование размещения предприятий и других сооружений, а также условий производства строительных и других работ на водных объектах, водоохранных зонах и полосах Номер: KZ83VRC00015254 Дата выдачи: 21.11.2022 г. (Приложение 8).



Во избежание загрязнения водоемов, при производстве строительных работ необходимо строго соблюдать следующие водоохранные мероприятия:

- машины и оборудование в зоне работ должны находиться только в период их использования.
- основное технологическое оборудование и строительная техника должны быть размещены на обвалованных площадках с твердым покрытием, при этом стационарные механизмы, работающие на двигателях внутреннего сгорания, устанавливаются на металлические поддоны для сбора масла, конденсата и дизельного топлива. Поддоны периодически очищаются в специальных емкостях, и их содержимое вывозится;
- мытье, ремонт и техническое обслуживание строительных машин и техники осуществлять на производственных базах подрядчика и субподрядных организаций;
- заправка топливом техники и транспорта осуществлять на АЗС;
- обеспечить строжайший контроль за карбюраторной и масло гидравлической системой работающих механизмов и машин.
- на период строительства в качестве канализации использовать биотуалеты в специально отведенных огороженных местах, со своевременным вывозом канализационных стоков;
- складирование строительных и бытовых отходов в металлическом контейнере, с последующим вывозом на полигон ТБО.

Во избежание загрязнения водоемов, при эксплуатации объекта необходимо строго соблюдать следующие водоохранные мероприятия:



- система профилактических мер по предотвращению утечек из водопроводных и канализационных сетей;
- устройство гидроизоляции для подземных трубопроводов с целью исключения коррозионного разрушения;
- складирование бытовых отходов в металлическом контейнере на площадке для сбора мусора;
- обеспечить строжайший контроль за карбюраторной и масло гидравлической системой работающих механизмов и машин;
- водонепроницаемое устройство канализационного колодца;
- покрытие открытых площадок для хранения автотранспортных средств должно быть твердым, без выбоин, с уклоном для стока воды;
- организация контроля за герметизацией всех трубопроводов.
- исключить на территории мойку машин и механизмов.
- организация раздельного сбора отходов различного класса с последующим размещением их на предприятиях, имеющих разрешительные документы на обращение с отходами. Для обеспечения своевременной утилизации отходов заключать договора (следить за продлением) на вывоз отходов с организациями, имеющими соответствующие лицензии.

С соблюдением всех требований воздействие объекта на подземные и поверхностные воды исключается.

С соблюдением всех требований воздействие объекта на подземные и поверхностные воды исключается.

Оценка воздействия на водные ресурсы

Капитальный ремонт негативного влияния на поверхностные водоемы и грунтовые воды оказывать не будет. Поэтому мониторинг поверхностных вод, в районе проектируемого объекта не предусматривается.

Оценка воздействий на недра

Объект не предусматривает воздействия на недра. Для рассматриваемого объекта на время капитального ремонта не требуются минеральные и сырьевые ресурсы. В ходе капитального ремонта будут использованы лишь готовые привозные строительные материалы. Добыча полезных ископаемых не планируется. Захоронение вредных веществ отсутствует. Таким образом, комплекс не является субъектом недропользования и не оказывает какого-либо негативного воздействия на недра.

Охрана недр и окружающей природной среды

Охрана недр и окружающей природной среды при капитальном ремонте заключается в осуществлении комплекса мероприятий, обеспечивающих:

- охрану жизни и здоровья населения и работающих;
- сохранение естественных ландшафтов и биологического разнообразия природной среды;
- рекультивацию нарушенных земель;
- сохранение свойств энергетического состояния верхних частей недр и их устойчивость;
- предотвращение техногенного опустынивания земель;
- предотвращение истощения и загрязнения подземных вод;

«Отчет о возможных воздействиях»



- выполнение других требований согласно законодательствам о недропользовании, охране окружающей природной среды и санитарно-эпидемиологическому благополучию.

Вредному воздействию будет в основном подвергаться атмосферный воздух (выбросы выхлопных газов, пыление во время производства земляных работ).

Основными природоохранными мероприятиями являются:

- предупреждение загрязнения промышленных площадок горюче-смазочными материалами;
- мероприятия, направленные на снижение токсичности выбросов машин и механизмов;
- борьба с запыленностью воздуха и пылеобразованием при работе горной техники.

Работы необходимо проводить в соответствии с требованиями нормативных документов и утвержденными стандартами для почв, атмосферного воздуха и водной среды.

Оценка возможного шумового воздействия

Наиболее характерным физическим воздействием на этапе строительства проектируемого объекта является шум. Источниками шумового воздействия на здоровье людей, непосредственно принимающих участие в технологических процессах, а также – на флору и фауну, являются строительные машины, автотранспорт. Снижение общего уровня шума производится техническими средствами, к которым относятся надлежащий уход за работой машин, совершенствование технологии ремонта и обслуживания машин, а также своевременное качественное проведение технических осмотров, предупредительных и общих ремонтов техники.

Вибрация. На период строительства допущена спецтехника, при работе которой вибрация не превышает величин, установленных санитарными нормами. Физические воздействия (шум, вибрация) на этапе строительства не превышают нормативно-допустимых значений, поэтому негативное влияние физических факторов на население, а также на флору и фауну оценивается как незначительное.

Радияция. Природных источников радиационного загрязнения в пределах участка не выявлено.

Оценка возможного электромагнитного воздействия

Источниками электромагнитных излучений на период строительства могут являться личные средства сотовой связи строителей. Однако они не оказывают негативного воздействия на прилегающие селитебные зоны, поскольку данный вид товаров (сотовые телефоны, аппараты УЗДИ) проходит обязательную сертификацию при поступлении в продажу и разрешены к использованию в частных целях.

Другие источники электромагнитного излучения (средства спутниковой связи, радиотрансляционные установки, линии высоковольтных электропередач и т.п.) на площадке строительства отсутствуют.

Характеристика радиационной обстановки в районе работ

Источники радиационного излучения на территории объекта на период капитального ремонта отсутствуют.



1.9 Информацию об ожидаемых видах, характеристиках и количестве отходов, которые будут образованы в ходе строительства и эксплуатации объектов в рамках намечаемой деятельности, в том числе отходов, образуемых в результате осуществления постутилизации существующих зданий, строений, сооружений, оборудования

Для соблюдения экологических требований и норм Республики Казахстан по предотвращению возможного загрязнения окружающей среды, на объекте необходимо проведение политики управления отходами.

Проведение политики управления отходами позволит минимизировать риск для здоровья и безопасности работников и окружающей природной среды. Составной частью данной политики является система управления отходами, контролирующая безопасное размещение различных типов отходов.

При реализации проектных решений объекта будут образовываться бытовые и производственные отходы, которые при неправильном обращении и хранении могут оказать негативное воздействие на природную среду.

Согласно статье 338 нового Кодекса РК от 02 января 2021 года, виды отходов определяются на основании классификатора отходов, утвержденного уполномоченным органом в области охраны окружающей среды. Классификатор отходов разрабатывается с учетом происхождения и состава каждого вида отходов и в необходимых случаях определяет лимитирующие показатели концентрации опасных веществ в целях их отнесения к опасным или неопасным. Каждый вид отходов в классификаторе отходов идентифицируется путем присвоения шестизначного кода. Виды отходов относятся к опасным или неопасным в соответствии с классификатором отходов с учетом требований настоящего Кодекса.

Отдельные виды отходов в классификаторе отходов могут быть определены одновременно как опасные и неопасные с присвоением различных кодов («зеркальные» виды отходов) в зависимости от уровней концентрации содержащихся в них опасных веществ или степени влияния опасных характеристик вида отходов на жизнь и (или) здоровье людей и окружающую среду. Отнесение отходов к опасным или неопасным и к определенному коду классификатора отходов в соответствии с настоящей статьей производится владельцем отходов самостоятельно.

«Отчет о возможных воздействиях»



Соответственно, отходы, образованные в процессе проведения строительно-монтажных работ, будут относиться к опасным или неопасным отходам, в зависимости от классификатора отходов. Коды опасности отходов определены на основе Классификатора отходов, утвержденного Приказом и.о. Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 6 августа 2021 года № 314». Согласно примечанию данного Классификатора отходов, «...1. Код отходов, обозначенный знаком (*) означает:

1. отходы классифицируются как опасные отходы;
2. обладает одним или более свойствами опасных отходов, приведенными в Приложении 1 настоящего Классификатора».

Под накоплением отходов понимается временное складирование отходов в специально установленных местах в течение сроков, указанных в статье 320 Экологического Кодекса РК от 02 января 2021 г., осуществляемое в процессе образования отходов или дальнейшего управления ими до момента их окончательного восстановления или удаления.

Места накопления отходов предназначены для:

1. временного складирования отходов на месте образования на срок не более шести месяцев до даты их сбора (передачи специализированным организациям) или самостоятельного
2. вывоза на объект, где данные отходы будут подвергнуты операциям по восстановлению или удалению;
3. временного складирования неопасных отходов в процессе их сбора (в контейнерах, на перевалочных и сортировочных станциях), за исключением вышедших из эксплуатации транспортных средств и (или) самоходной сельскохозяйственной техники, на срок не более шести месяцев до даты их вывоза на объект, где данные отходы будут подвергнуты операциям по восстановлению или удалению;
4. временного складирования отходов на объекте, где данные отходы будут подвергнуты операциям по удалению или восстановлению, на срок не более шести месяцев до направления их на восстановление или удаление. Для вышедших из эксплуатации транспортных средств и (или) самоходной сельскохозяйственной техники срок временного складирования в процессе их сбора не должен превышать шесть месяцев;
5. временного складирования отходов горнодобывающих и горноперерабатывающих производств, в том числе отходов металлургического и химико-металлургического производств, на месте их образования на срок не более двенадцати месяцев до даты их направления на восстановление или удаление.

Накопление отходов разрешается только в специально установленных и оборудованных в соответствии с требованиями законодательства Республики Казахстан местах (на площадках, в складах, хранилищах, контейнерах и иных объектах хранения).

Запрещается накопление отходов с превышением сроков, указанных в пункте 2 ЭК РК, и (или) с превышением установленных лимитов накопления отходов (для объектов I и II категорий) или объемов накопления отходов, указанных в декларации о воздействии на окружающую среду (для объектов III категории).

Под видом отходов понимается совокупность отходов, имеющих общие признаки в соответствии с их происхождением, свойствами и технологией управления ими.

Виды отходов определяются на основании классификатора отходов, утвержденного уполномоченным органом в области охраны окружающей среды (далее - классификатор отходов). Классификатор отходов разрабатывается с учетом происхождения и состава каждого вида отходов и в необходимых случаях определяет лимитирующие показатели концентрации опасных веществ в целях их отнесения к опасным или неопасным.

Каждый вид отходов в классификаторе отходов идентифицируется путем присвоения шестизначного кода. Виды отходов относятся к опасным или неопасным в соответствии с классификатором отходов с учетом требований Экологического Кодекса РК.



Отдельные виды отходов в классификаторе отходов могут быть определены одновременно как опасные и неопасные с присвоением различных кодов («зеркальные» виды отходов) в зависимости от уровней концентрации содержащихся в них опасных веществ или степени влияния опасных характеристик вида отходов на жизнь и (или) здоровье людей и окружающую среду. Отнесение отходов к опасным или неопасным и к определенному коду классификатора отходов в соответствии со статьей 338 Экологического Кодекса РК производится владельцем отходов самостоятельно.

Включение вещества или материала в классификатор отходов не является определяющим фактором при отнесении такого вещества или материала к категории отходов. Вещество или материал, включенные в классификатор отходов, признаются отходами, если они соответствуют определению отходов согласно требованиям статьи 317 Экологического Кодекса РК.

В процессе строительства объекта возможно образование следующих видов отходов: Смешанные коммунальные отходы (Бытовые отходы); Строительный мусор; Жестяные банки из-под краски.

Все образующиеся виды отходов временно накапливаются на специально оборудованной площадке и по мере накопления в полном объеме вывозятся в специализированное предприятие для последующего размещения на полигоне или для дальнейшей переработки или утилизации.

Расчет нормативов образования отходов (период строительства)

Смешанные коммунальные отходы (Бытовые отходы)

Код № 20 03 01 классифицируются, как неопасные отходы

Расчет количества ТБО производится по формуле:

$$V_{\text{ТБО}} = N * n * p, \text{ т/год}$$

где: $V_{\text{ТБО}}$ – количество твердых бытовых отходов, т/год

N – численность рабочих на момент строительства – 86 человек;

n – удельный норматив образования ТБО – 0,3 м³/год

p – средняя плотность отходов, 0.25 т/м³

$$V = 86 * 0,3 * 0,25 = 6.45 \text{ т/год.}$$

q период строительства (количество дней) – 20 мес.

Расчет образования отходов за период строительства:

$$V_{\text{стр}} = 6.45 / 12 * 20 = 10.75 \text{ т/год}$$

Данные отходы образуются в результате бытовой деятельности работников в период строительства. Складирование отходов производится в металлических контейнерах на специально оборудованных площадках, по мере накопления вывозятся на договорной основе спецорганизациями.

Жестяные банки из-под краски

Код 08 01 12 классифицируются, как неопасные отходы. Образуются при выполнении малярных работ. Состав отхода (%): жечь - 94-99, краска - 5-1. Не пожароопасны, химически неактивны. Для временного размещения предусматривается специальная емкость. По мере накопления сдаются на вторчермет, временное накопление и размещение осуществляется в закрытом металлическом контейнере на территории предприятия (приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008 г. № 100-п. 1.1. Характеристика отдельных отходов и условий из хранения).

Норма образования отхода определяется по формуле:

$$N = \sum M_i \cdot n + \sum M_{\text{кд}} \cdot \alpha_i = 0.0005 * 56 + 0,55890298 * 0.01 = 0.033589 \text{ т/год}$$

где M_i - масса i -го вида тары, т/год; n - число видов тары; $M_{\text{кд}}$ - масса краски в i -ой таре, т/год; α_i - содержание остатков краски в i -той таре в долях от $M_{\text{кд}}$ (0.01-0.05).



Данные отходы образуются в процессе покрасочных работ. Складирование отходов производится в специальных контейнерах, до момента их вывоза на договорной основе спецорганизациями.

Строительный мусор

Данные отходы образуются в процессе строительно монтажных работ. Код 17 09 04 классифицируются, как неопасные отходы.

Образование отходов, согласно сметной документации, составляет 705.115 тонн.

Данные отходы образуются в процессе строительно монтажных работ. Складирование отходов производится в специальных контейнерах на оборудованных площадках, до момента их вывоза на договорной основе спецорганизациями.

Сводная таблица отходов на момент строительства на 2023-2024 гг.:

Наименование отходов	Образование, т/год	Размещение, т/год	Передача сторонним организациям, т/год
1	2	3	4
Всего	715.898589	-	715.898589
в т.ч. отходов производства	705.148589	-	705.148589
отходов потребления	10.75	-	10.75
Янтарный уровень опасности			
Жестяные банки из-под краски	0,033589	-	0,033589
Зеленый уровень опасности			
Бытовые отходы (твердые)	10.75	-	10.75
Строительный мусор	705.115	-	705.115

Лимиты накопления отходов на 2023 г.

№ п/п	Наименование отходов	Объем накопленных отходов на существующее положение, тонн/год	Лимит накопления, тонн/год
1	2	3	4
	Всего	-	429.5392
	<i>в том числе отходов производства</i>	-	423.10892
	<i>отходов потребления</i>	-	6,4500
Опасные отходы			
1	-	-	-
Неопасные отходы			
1	Смешанные коммунальные отходы (Бытовые отходы)	-	6.4500
2	Жестяные банки из-под краски	-	0.0202
3	Строительный мусор	-	423.0690

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»



Зеркальные отходы

1	-	-	-

Лимиты накопления отходов на 2024 г.

№ п/п	Наименование отходов	Объем накопленных отходов на существующее положение, тонн/год	Лимит накопления, тонн/год
	1	2	3
	Всего	-	286.3595
	<i>в том числе отходов производства</i>	-	282.0595
	<i>отходов потребления</i>	-	4.3000
Опасные отходы			
1	-	-	-
Неопасные отходы			
1	Смешанные коммунальные отходы (Бытовые отходы)	-	4.3000
2	Жестяные банки из-под краски	-	0.0135
3	Строительный мусор	-	282.0460
Зеркальные отходы			
1	-	-	-

Мероприятия по снижению воздействия отходов производства на окружающую среду

Для предотвращения отрицательных последствий при проведении планируемых работ и сокращения площадей с уничтоженной и трансформированной растительностью предусматривается осуществить профилактические мероприятия, способствующие прекращению роста площадей, подвергаемых воздействию при проведении работ, соблюдение правил противопожарной безопасности.

Отходы должны быть защищены от влияния атмосферных осадков и не воздействовать на почву, атмосферу, подземные и поверхностные воды. Их воздействие на окружающую среду может проявиться только при несоблюдении правил их сбора и хранения.

Проектом предусматривается проведение комплекса мероприятий при временном складировании и хранении производственных и бытовых отходов с целью уменьшения и сокращения вредного влияния на окружающую среду.

Основными мероприятиями являются:

- тщательная регламентация проведения работ, связанных с загрязнением и нарушением рельефа;
- выбор участка для временного складирования отходов, свободного от возможной растительности и почвенного покрова;
- временный характер складирования отходов в металлических контейнерах на специально оборудованных площадках, до момента их вывоза в места по договору с коммунальными службами;
- организация системы сбора, транспортировки и утилизации отходов;

После окончания монтажных работ предусмотрена техническая рекультивация. Технический этап предусматривает выполнение следующих работ: удаление металлических и бетонных

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



конструкций, остатков неплодородного непригодного грунта, планировку поверхностей, террасирование склонов, возврат грунта на участки выемки, а также выполнение других видов работ, предусмотренных ГОСТ 17.5.3.04-83 «Общие требования к рекультивации нарушенных земель».

Влияние отходов потребления будет минимальным при условии строгого выполнения проектных решений и соблюдения всех санитарно-эпидемиологических и экологических нормативов. Воздействие объекта на почву, подземные и поверхностные воды исключается.

Все отходы на предприятии в период СМР объекта временно хранятся в специально отведенных местах/контейнерах не более 6 месяцев, далее вывозятся спецорганизациями на договорной основе.

2. Описание затрагиваемой территории с указанием численности ее населения, участков, на которых могут быть обнаружены выбросы, сбросы и иные негативные воздействия намечаемой деятельности на окружающую среду, с учетом их характеристик и способности переноса в окружающую среду, участков извлечения природных ресурсов и захоронения отходов

Климат района резкоконтинентальный. Особенности климата района определяются широтностью и наличием орографических элементов на его поверхности. Совокупность климатообразующих факторов обуславливает преобладание жаркой сухой погоды с резкими сезонными и суточными колебаниями температур воздуха. Лето жаркое, зима умеренно холодная, мягкая. Весной и летом отмечаются ливневые дожди.

Климатические данные по метеостанции г. Алматы: (СП РК 2.04-01-2017)

- Район строительства относится к ШВ климатическому району.

-Снеговой район - II; Снеговая нагрузка 1,2 (120) кПа(кгс/м²);

-Ветровой район скоростных напоров – II; Ветровая нагрузка 0,39(39) кПа(кгс/м²);

г. Конаев расположен севернее в 76 км от города Алматы.

Территория области представляет собой слабонаклонную равнину в северном и северо-западном направлении часть.

Значительную часть области занимают Балхаш -Алакольская и Илийская впадины с многочисленными песчаными массивами (Сарыесик - Алатау, Таукум, Мобйнкум, Жаманкум и др.)



В геоморфологическом отношении в районе с начала участка развиты подгорные равнины, развиты лессовые плащи, глубина их расчленения от 2,0 м до 40,0 м при пересечении логов, балок, ложбин и рек.

Рельеф территории преимущественно горный и представляет собой отроги горных хребтов - Джунгарский Алатау. Абсолютные высоты местности колеблются от 440 до 3000 м. В западной и северо-западной частях территории значительные пространства заняты равниной. Равнина почти плоская, имеет общий уклон с востока на запад. На остальной территории они залегают на различной, чаще всего очень значительной глубине.

Несмотря на сложные условия для развития экономики, негативные факторы из-за распространения коронавирусной инфекции, повлиявшие на все сферы жизнедеятельности, Алматинская область за 7 месяцев текущего года сохранила положительную динамику и рост показателей по всем основным отраслям экономики. В промышленности произведено продукции на 636 млрд тенге с ростом на 5% к соответствующему периоду прошлого года. Валовая продукция сельского хозяйства достигла 264,2 млрд тенге или 102,4%. Объем строительных работ составил 119,4 млрд тенге и вырос на 6,6%. Введено в эксплуатацию 525 тыс. кв. метров жилья, темп роста составил 118,3%. В экономику области привлечено 292,5 млрд тенге инвестиций, что на 9,3% больше, чем в соответствующем периоде 2019 года. В целом по области создано 38,7 тыс. рабочих мест, из них 15,6 тыс. постоянных. Существенную помощь в трудоустройстве граждан, высвободившихся в период карантина, оказала Дорожная карта занятости, в рамках которой реализуются 977 проектов на 109,2 млрд тенге с созданием 22,8 тыс. рабочих мест (в т.ч. 1,8 тысяч постоянных и 10,5 тысяч — по направлению центров занятости).

Воздействие намечаемой деятельности ожидается только на период строительства. Величина воздействия приведена в п.1.8 Отчета о возможных воздействиях. Извлечение природных ресурсов не производится. Захоронение отходов не планируется. Все виды отходов образуемые на объектах на период строительства подлежат передаче сторонним организациям по договору.

3. Описание возможных вариантов осуществления намечаемой деятельности с учетом ее особенностей и возможного воздействия на окружающую среду, включая вариант, выбранный инициатором намечаемой деятельности для применения, обоснование его выбора, описание других возможных рациональных вариантов, в том числе рационального варианта, наиболее благоприятного с точки зрения охраны жизни и (или) здоровья людей, окружающей среды

Цель реализации проекта – улучшение технико-эксплуатационных характеристик улиц, и обеспечение безопасного движения автотранспорта.

Проектируемые улицы осуществляют транспортную, пешеходную связь внутри жилого района и обеспечивают выход на связующую магистраль - автомобильную дорогу АЗ (Алматы-Усть-Каменогорск) республиканского значения.

Зрительное восприятие проезжей части и обочин неудовлетворительное.

Асфальтобетонное покрытие присутствует не на всех улицах, ширина покрытия колеблется от 5,5 м до 6 м, состояние покрытия – в основном неудовлетворительное. Ширина земляного полотна по верху составляет от 7 до 10 м., Местность с равнинным типом рельефа.

В результате обследования было выявлено, поверхность представлена грунтовым покрытием, местами присутствуют залежи гравия или щебня, а также асфальтобетона.



Профиль земляного полотна неравномерный, необходимо привести параметры к требуемым нормам.

Обочины частично разрушены, но ширина и толщина укрепления гравийно-супесчаной смесью явно недостаточны, хотя уплотнение обочин хорошее. Материал обочин, который ранее представлял собой гравийно-супесчаную смесь, полностью изношен до состояния гравелистого грунта.

Обстановка автомобильной дороги (ограждения, дорожные знаки, остановки, павильоны) находится в крайне плохом состоянии или вообще отсутствует и требуется установка новых элементов. По улице № 6 грунты рабочего слоя разведаны скважинами С-17, С-18, С-10 и представлены песками мелкозернистыми маловлажными мощностью от 5 до 6 м которые ниже местами подстилаются песками среднезернистыми. Грунт на глубину до 5,9м маловлажный, ниже влажный.

4. Варианты осуществления намечаемой деятельности

Предусмотренный настоящим проектом вариант осуществления намечаемой деятельности является самым оптимальным.

5. Под возможным рациональным вариантом осуществления намечаемой деятельности понимается вариант осуществления намечаемой деятельности, при котором соблюдаются в совокупности следующие условия

Проектируемая деятельность не подразумевает использование альтернативных технических и технологических решений и мест расположения объекта, наиболее приемлемым вариантом являются принятые проектные решения.

6. Информация о компонентах природной среды и иных объектах, которые могут быть подвержены существенным воздействиям намечаемой деятельности Жизнь и (или) здоровье людей, условия их проживания и деятельности

Социальная инфраструктура.

На территории намечаемой деятельности отсутствуют памятники истории и культуры, культовые сооружения, которые могут традиционно посещаться населением.

Здоровье населения.

Реализация планируемых работ может потенциально оказать как положительное, так и отрицательное воздействие на здоровье части граждан из местного населения.

К положительному воздействию следует отнести повышение качества жизни населения на территории реализации проекта за счет создания временных рабочих мест при его строительстве.

Потенциальными источниками отрицательного воздействия на всех стадиях реализации проекта могут быть выбросы вредных веществ в атмосферу от проектируемого объекта. Воздействие от намечаемой деятельности при ее нормальной работе оборудования не будет превышать предельно-допустимых норм, уровень концентраций загрязняющих веществ не превышает ПДК на границе жилой зоны. В соответствии с нормативными документами и с учетом природоохранных мероприятий воздействие оценивается как отрицательное незначительное.

Биоразнообразие (в том числе растительный и животный мир, генетические ресурсы, природные ареалы растений и диких животных, пути миграции диких животных,



экосистемы)

Путей миграции животных, крупных ареалов обитания животных на данной территории нет. На территории, находящейся под воздействием проекта, нет каких-либо редких видов или исчезающих сообществ, требующих специальной защиты. Воздействие на растительный покров выражается через нарушение растительного покрова и посредством выбросов загрязняющих веществ в атмосферу, которые оседая, накапливаются в почве и растениях. Воздействие от строительства в основном будет связано с повышением концентрации взвешенных частиц, которая нормализуется примерно через 1-2 дня после окончания работ, что приведет к прекращению воздействия. Когда содержание пыли придет в норму, растительность полностью восстановится. Поглощенная пыль будет смыта дождем. После окончания строительства территория растительность сможет восстановиться. Таким образом, территория воздействия на почвы будет ограничена участком строительства, значимость воздействия низкая вследствие непродолжительности воздействия и полного восстановления почвы после окончания строительных работ. По результатам расчетов приземных концентраций видно, что выбросы загрязняющих веществ существенно не влияют на растительный мир, превышения по всем ингредиентам на границе жилья не наблюдается. Проведение мониторинга не требуется. Оценивая в целом воздействие на растительный покров прилегающей территории, можно сделать вывод, что, строительство объекта не окажет существенного влияния на состояние растительного покрова. Подводя итоги, можно констатировать, что при минимально-достаточном объеме техногенных воздействий и соблюдении природоохранных требований, динамика почвенно-растительного покрова сохранится на прежнем уровне, способность растительности к самовосстановлению не будет утрачена.

Воздействие на животный мир может быть прямым, косвенным, кумулятивным, остаточным: прямое воздействие через вытеснение, сублетальную деградацию здоровья, гибель; косвенное воздействие в результате изменения естественной среды обитания (создание, потеря, улучшение, деградация или разделение); кумулятивное воздействие возможно в периодической потере мест обитания, связанной с проведением работ в будущем; остаточное воздействие проявится в интродукции (акклиматизации) чуждых видов животных. Во время работ по строительству воздействия будут зависеть от резких локальных изменений почвенно-растительных условий местообитания и регионального проявления фактора беспокойства. Наличие редких, исчезающих и занесенных в Красную книгу видов животных отсутствует. Строительство повлечет за собой незначительное вытеснение и нарушения мест обитания животных, но адаптация животных к присутствию на данной территории людей и техники произойдет значительно быстрее. Обитающие здесь животные приспособились к измененным условиям на прилегающих территориях. Такими животными являются мыши, полевки, птицы отряда воробьиных и другие. Основными составляющими проявления фактора беспокойства являются передвижение людей и транспортных средств. Повышенный трафик на дороге (для перевозки грузов) может воздействовать на грызунов, особенно если транспортировка будет проводиться в ночное время. Однако определено, что отдельные потери на дороге будут ниже естественного высокого колебания численности животных. Физическое присутствие персонала и проведение работ, скорее всего, создадут дополнительное беспокойство для животного мира. Не синантропные виды будут испытывать беспокойство из-за их низкого уровня толерантности. Представители фауны могут быть подвержены косвенному воздействию различных аспектов проекта, которые вытекают от потери естественной среды и прямой угрозы гибели в ходе выполнения работ. В период эксплуатации, после окончания строительства, воздействие на животный мир существенно уменьшится. Некоторые виды крупных млекопитающих, а также некоторых виды птиц, вытесненные из района или изменившие пути миграции за счёт фактора беспокойства во время строительного периода, могут вновь освоить территорию. Проектные решения не повлекут за собой существенного отрицательного влияния шума на животный мир. В целом оценивая воздействие на животных, обитающих на прилегающей территории, можно сделать



вывод, что негативные факторы влияния на животный мир практически не изменятся по сравнению с существующим положением.

Земли (в том числе изъятие земель), почвы (в том числе включая органический состав, эрозию, уплотнение, иные формы деградации)

Площадь земельного участка – 16.7 га. Целевое назначение земельного участка: Строительство и обслуживание автомобильной дороги.

На участке работ для детализации геолого-литологического строения грунтов основания было пробурено 5 скважин глубиной по 6,0м. Всего пройдено 30,0п.м.

Участок сложен песками разной крупности от пылеватого песка маловлажного (скв. №2) до песка крупного маловлажного и водонасыщенного.

Грунтовые воды вскрыты и установились (скважинами N3,4) на глубине 0,5м. Амплитуда колебания уровня грунтовых вод зависит от Капчагайского водохранилища. Скважины N3,4 находятся в непосредственной близости с заболоченной местностью. Подробный геолого-литологический разрез площадки приведен в инженерно-геологическом паспорте участка. **Данным проектом предусматривается снятие ПСП – 300363.456 тонн.** Проектируемая деятельность не предусматривает образование накопителей отходов.

Воды (в том числе гидроморфологические изменения, количество и качество вод)

На участке работ для детализации геолого-литологического строения грунтов основания было пробурено 5 скважин глубиной по 6,0м. Всего пройдено 30,0п.м.

Участок сложен песками разной крупности от пылеватого песка маловлажного (скв. №2) до песка крупного маловлажного и водонасыщенного.

Грунтовые воды вскрыты и установились (скважинами N3,4) на глубине 0,5м. Амплитуда колебания уровня грунтовых вод зависит от Капчагайского водохранилища. Скважины N3,4 находятся в непосредственной близости с заболоченной местностью. Подробный геолого-литологический разрез площадки приведен в инженерно-геологическом паспорте участка

Грунтовые воды вскрыты и установились (скважинами N3,4) на глубине 0,5м. Амплитуда колебания уровня грунтовых вод зависит от Капчагайского водохранилища. Скважины N3,4 находятся в непосредственной близости с заболоченной местностью.

Грунты незасолены (СТ РК 1413-2005т. Д-1, Д-2), по степени сульфатного агрессивного воздействия на бетонные и железобетонные конструкции - неагрессивные; По степени хлоридного агрессивного воздействия к ж/б конструкциям - неагрессивные; Коррозионная агрессивность грунтов по отношению к свинцовой оболочке кабеля (по pH) - низкая. Коррозионная агрессивность грунтов по отношению к алюминиевой оболочке кабеля (по хлор-ион) - высокая.

Коррозионная активность грунтов к углеродистой стали (по удельному сопротивлению грунта) - низкая.

Грунты по степени морозоопасности: песок пылеватый маловлажный, песок мелкий маловлажный и влажный, песок средней крупности и крупный водонасыщенный - слабопучинистый.

Атмосферный воздух (в том числе риски нарушения экологических нормативов его качества, целевых показателей качества, а при их отсутствии – ориентировочно безопасных уровней воздействия на него)



Качество атмосферного воздуха, как одного из компонентов природной среды, является важным аспектом при оценке воздействия на окружающую среду и здоровье населения.

На период проведения строительно-монтажных работ источниками загрязнения атмосферного воздуха будут являться земляные работы, пересыпка сыпучих материалов, сварочные работы, битумные работы, лакокрасочные работы, битумоплавильная установка.

Анализ результатов расчета показал, что при заданных параметрах источников по рассматриваемым веществам, приземные концентрации на области воздействия и границе жилой зоны при строительстве находятся в пределах допустимых и не превышают предельно допустимых значений.

Выбросы от источников на этапе строительстве носят временный характер и существенного влияния на атмосферный воздух не окажут.

На этапе эксплуатации объекта источников загрязняющих веществ не предусмотрено.

Сопrotивляемость к изменению климата экологических и социально-экономических систем

Здоровые экосистемы играют важнейшую роль в содействии адаптации и повышению сопротивляемости людей к изменению климата за счет обеспечения ресурсами, стимулирования процесса формирования почвы и циркуляции питательных веществ, а также предоставления услуг рекреационного и духовного характера.

В этой связи сопротивляемость к изменению климата экологических и социально-экономических систем определяется как способность социальных, экономических и экологических систем справляться с опасным событием, тенденцией или препятствием за счет реагирования или реорганизации таким образом, при котором сохранялись бы их основные функции, самобытность и структура при одновременном сохранении возможностей адаптации, обучения и преобразования.

Изменение климата оказывает влияние на экосистемные функции, их способность регулировать водные потоки и круговорот питательных веществ, а также на основополагающую базу, которую они создают для обеспечения благополучия людей и средств к существованию. Экосистемы уже затронуты наблюдаемыми изменениями климата и оказываются уязвимыми к сильной жаре, засухе, наводнениям, циклонам и лесным пожарам.

Во многих случаях одно из последствий изменения климата может негативно отразиться на функционировании экосистемы, подорвав способность этой экосистемы защищать общество от ряда климатических факторов стресса.

Сопrotивляемость к изменению климата экологических и социально-экономических систем, непосредственно в районе расположения объектов намечаемой деятельности, учитывая локальный характер воздействия, характеризуется как высокая.

Изменение климата, района расположения объектов намечаемой деятельности, деградации его экологических и социально-экономических систем не прогнозируется.

Деятельность предприятия при реконструкции дороги будет оказывать положительный эффект в первую очередь, на областном и местном уровне воздействий. В регионе может незначительно увеличиться первичная занятость местного населения, что приведет к увеличению доходов населения и росту благосостояния.

Инвестиции в дорожную инфраструктуру практически всегда воспринимаются в качестве стимула внутреннего спроса для осуществления экономического роста, стабильного развития регионов, городских и сельских населенных пунктов. Инвестиции в транспортную инфраструктуру приводят к снижению транспортной составляющей в конечной цене произведенной продукции, перемещающейся между периферией и центром.

Поэтому они играют важную роль в снижении степени экономических межрегиональных диспропорций, увеличивают конкурентоспособность в части доступа к новым рынкам, миграции населения и других аналогичных явлений.

«Отчет о возможных воздействиях»



Транспортную инфраструктуру также важно учитывать и с политической точки зрения, поскольку транспортное обеспечение имеет влияние на распределение дохода, а также может быть ключом решения вопросов социальной изоляции, групп находящихся в неблагоприятном положении из-за низкого уровня участия в жизни общества государства.

Одной из мер по борьбе с изменением климата является сокращение выбросов загрязняющих веществ в атмосферу.

При проведении строительных работ учитываются требования в области ООС, а также применяя технологическое оборудование, на строительной площадке осуществляются мероприятия по снижению выбросов пыли путем гидрообеспыливания при проведении земляных работ, с эффективностью пылеподавления 85%.

Применяемые мероприятия, относятся к техническим и в соответствии с нормами проектирования горных производств, применяются при разработке проектной документации. Используемое современное оборудование, оснащено различными видами технических средств, способствующих уменьшению образования и выделения выбросов, при выполнении различных видов операций.

Воздействие на атмосферный воздух допустимое.

Сброс загрязняющих веществ со сточными водами в естественные или искусственные водные объекты, рельеф местности, недра не предусматривается.

Материальные активы, объекты историко-культурного наследия (в том числе архитектурные и археологические), ландшафты

Историко-культурное наследие, как важнейшее свидетельство исторической судьбы каждого народа, как основа и непереносимое условие его настоящего и будущего развития, как составная часть всей человеческой цивилизации, требует постоянной защиты от всех опасностей. Обеспечение этого в РК является гражданским долгом.

Следует отметить, что ответственность за сохранность памятников предусмотрена действующим законодательством РК. Нарушения законодательства по охране памятников истории и культуры влекут за собой установленную материальную, административную и уголовную ответственность.

В непосредственной близости от района расположения объекта историко-архитектурные памятники, охраняемые объекты, археологические ценности, а также особо охраняемые и ценные природные комплексы (заповедники, заказники, памятники природы) отсутствуют.

Реализация данного проекта предусматривается вдали от охраняемых объектов и не затрагивает памятников, состоящих на учете в органах охраны памятников Комитета культуры РК, имеющих архитектурно-художественную ценность и представляющих научный интерес в изучении народного зодчества Казахстана



7.Описание возможных существенных воздействий (прямых и косвенных, кумулятивных, трансграничных, краткосрочных и долгосрочных, положительных и отрицательных) намечаемой деятельности на объекты, перечисленные в пункте 6 настоящего приложения, возникающих в результате

7.1 Строительства и эксплуатации объектов, предназначенных для осуществления намечаемой деятельности, в том числе работ по утилизации существующих объектов в случаях необходимости их проведения

Строительство объектов предназначенных для осуществления намечаемой деятельности описаны в разделе 1.8. Описание эксплуатации объектов не предусматривается.

8.Обоснование предельных количественных и качественных показателей эмиссий, физических воздействий на окружающую среду, выбора операций по управлению отходами

Качество атмосферного воздуха, как одного из компонентов природной среды, является важным аспектом при оценке воздействия предприятия на окружающую среду и здоровье населения.

Обоснование данных о выбросах загрязняющих веществ в атмосферу от источников выделения в период проведения работ, выполнено с учетом действующих методик, расходного сырья и материалов.

Сбросы загрязняющих веществ в водные объекты, на рельеф местности не предусмотрены.



В период строительства накопление и размещение отходов на месте их образования осуществляется в соответствии с соблюдением экологических требований на специально оборудованной площадке на территории предприятия.

В период проведения работ на территории рассматриваемого объекта образуются Смешанные отходы (Бытовой мусор); Строительный мусор; Жестяные банки из-под краски..

Влияние отходов производства и потребления будет минимальным при условии строгого выполнения, соблюдения всех санитарно-эпидемиологических и экологических норм.

9.Обоснование предельного количества накопления отходов по их видам

При определении нормативов образования отходов применяются такие методы, как метод расчета по материально-сырьевому балансу, метод расчета по удельным отраслевым нормативам образования отходов, расчетно-аналитический метод, экспериментальный метод, метод расчета по фактическим объемам образования отходов для основных, вспомогательных и ремонтных работ.

Расчет предельного количества отходов, образующихся в результате планируемых работ, проведен на основании:

- представленных в проектной документации данных, необходимых для расчетов образования отходов;
- справки по исходным данным;
- «Методики разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления» Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от 18.04.2008 г. № 100-п;
- «Методики расчета лимитов накопления отходов и лимитов захоронения отходов», утвержденная приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 22 июня 2021 года № 206;
- РНД 03.1.0.3.01-96 «Порядок нормирования объемов образования и размещения отходов производства».

10.Обоснование предельных объемов захоронения отходов по их видам, если такое захоронение предусмотрено в рамках намечаемой деятельности

В рамках намечаемой деятельности захоронение отходов не предусматривается.

11. Информация об определении вероятности возникновения аварий и опасных природных явлений, характерных соответственно для намечаемой деятельности и предполагаемого места ее осуществления, описание возможных существенных вредных воздействий на окружающую среду, связанных с рисками возникновения аварий и опасных природных явлений, с учетом возможности проведения мероприятий по их предотвращению и ликвидации

Вероятность возникновения отклонений, аварий и инцидентов в ходе намечаемой деятельности – невелика

Потенциальные аварийные ситуации могут быть вызваны воздействиями как природных, так и антропогенных факторов.

Под природными факторами понимаются опасные природные явления, вызванные причинами, не контролируемые человеком. Такими факторами являются землетрясения, ураганные ветры, повышенные атмосферные осадки и грозовые явления, оползни и пр. На территории города Караганда исключены опасные геологические и геотехнические явления типа селей, обвалов,



оползней ввиду отсутствия горных массивов. Карагандинская область не относится к районам с риском землетрясений.

Под антропогенными факторами понимаются быстрые разрушительные изменения окружающей среды, обусловленные деятельностью человека или созданных им технических устройств и производств. Как правило, аварийные ситуации возникают в результате нарушения регламента проведения работ, нарушения правил техники безопасности и противопожарной безопасности.

Таблица 11.1

**Перечень потенциально возможных аварийных ситуаций
в период строительство**

Источник аварийной ситуации	Вид аварийной ситуации	Повторяемость аварийной ситуации	Зона воздействия
Автотранспорт и спецтехника	Возгорание разливов и утечек ГСМ	Минимальная	Ремонтная площадка
Сварочные и газорезательные работы	Возгорание строительных материалов	Минимальная	Ремонтная площадка

Анализ сценариев наиболее вероятных аварийных ситуаций в период проведения строительных работ показал, что вероятность возникновения аварийных ситуаций крайне мала, и в случае их возникновения масштаб воздействия будет ограничиваться территорией строительной дороги. Риска последствий аварийных ситуаций для населения, недвижимого имущества нет. При этом готовность к различным сценариям возникновения и развития неблагоприятных событий и подготовка сценариев реагирования на эти события позволяют максимально снизить риск возникновения аварий и ущерб от них. Готовность к аварийным ситуациям определяется инструкциями по противопожарной безопасности, технике безопасности.

Таким образом, принимая во внимание крайне низкий уровень риска возникновения опасных природных явлений в рассматриваемом районе, а также минимальную возможность возникновения локальных по масштабу аварийных ситуаций, можно прогнозировать отсутствие катастрофических или необратимых последствий для окружающей среды в случае их возникновения.

Сценарии вероятных чрезвычайных ситуаций и моделирование их последствий

Основную опасность для окружающей среды во время работ представляет разлив топлива. Данный вид аварии может рассматриваться как наиболее вероятная аварийная ситуация.

Практика работ показывает, что объем разлива дизельного топлива составляет от нескольких сот литров до нескольких кубических метров. Основная часть столкновений происходит в пределах строительной площадки.

При разливе дизельного топлива основная его часть будет адсорбирована горной массой, незначительная часть может испариться в атмосферу. Какого-либо значительного влияния на почвенно-растительный покров не ожидается, т.к. площадка разлива связана с строительной площадкой, на котором почвенно-растительный слой отсутствует.



Воздействие на поверхностные воды маловероятно, т.к. в пределах строительной площадки родники и поверхностные водотоки отсутствуют. Ожидается, что весь объем разлива будет ограничен площадкой работ.

По времени воздействие ограничено периодом смены, т.к. персонал в любом случае обнаружит разлив, а с учетом объема топлива локализация и зачистка участка может быть проведена в течение первых часов.

Совокупное воздействие данного вида аварии ожидается низкого уровня.

Вероятности возникновения рассмотренного вида аварии с выявленными уровнями воздействия на компоненты природной среды позволяет сделать вывод, что воздействие от нее соответствует низкому экологическому риску.

Вероятность возникновения стихийных бедствий в предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности и вокруг него

Проектируемый участок находится в сейсмобезопасном районе, поэтому исключены опасные явления экзогенного характера типа селей, наводнений, оползней и др.

Рельеф местности и планировка исключает также чрезвычайные ситуации от ливневых стоков. Степень интенсивности опасных явлений невысока.

Вероятность возникновения неблагоприятных последствий в результате аварий, инцидентов, природных стихийных бедствий в предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности и вокруг него

Вероятность возникновения неблагоприятных последствий в результате аварий, инцидентов, природных стихийных бедствий в предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности и вокруг него – низкая.

Все возможные неблагоприятные последствия для окружающей среды, которые могут возникнуть в результате инцидента, аварии, стихийного природного явления

Экологический риск - это комбинация вероятности возникновения определенной опасности и величины последствий такого события.

Оценка риска – это процесс, при помощи которого результаты расчета вероятности возникновения неблагоприятных экологических (или иных) ситуаций используются для принятия решений с целью определения стратегии снижения риска, либо для сравнения вариантов проектных решений по результатам анализа риска.

Примерные масштабы неблагоприятных последствий

Согласно матрице прогнозируемого воздействия на компоненты окружающей среды, результирующая значимость воздействия предприятия оценивается как с *воздействие высокой значимости*.

Для оценки экологических последствий намечаемой деятельности был использован матричный анализ. На основе «Методических указаний по проведению оценки воздействия хозяйственной деятельности на окружающую среду» (Приказ МОС РК №270-О от 29.10.10 года) предложена унифицированная шкала оценки воздействия на окружающую среду с использованием трех основных показателей: пространственный масштаб воздействия, временной масштаб воздействия и величины (степени интенсивности).

Проанализировав полученные результаты, можно сделать вывод, что воздействие работ на месторождении будет следующим:

- пространственный масштаб воздействия - Местное воздействие (4) - площадь воздействия от 10 до 100 км².
- временной масштаб воздействия - Многолетнее (постоянное) воздействие (4) - продолжительность воздействия от 3 лет и более.



– интенсивность воздействия (обратимость изменения) - Сильное воздействие

(4) - Изменения в природной среде приводят к значительным нарушениям компонентов природной среды и/или экосистемы. Отдельные компоненты природной среды теряют способность к самовосстановлению (это утверждение не относится к атмосферному воздуху).

Для определения интегральной оценки воздействия горных работ на компоненты окружающей среды выполним комплексирование полученных показателей воздействия. Таким образом, интегральная оценка составляет 64 балла, соответственно по показателям матрицы оценки воздействия, категория значимости присваивается как воздействие высокой значимости.

Меры по предотвращению последствий инцидентов, аварий, природных стихийных бедствий, включая оповещение населения, и оценка их надежности

Рекомендуется:

1. Разработать, утвердить и согласовать с компетентными органами План по предупреждению и ликвидации аварий;
2. Провести штабные учения по реализации Плана ликвидаций аварий;
3. Разработать специальный План управления отходами. Главное назначение план обеспечение сбора, хранения и удаления отхода в соответствии с требованиями охраны окружающей среды;
4. Разработать и довести до работников план действий при возникновении техногенных аварийных ситуациях;
5. Поддерживать группы немедленного реагирования на возникновение чрезвычайных ситуаций в постоянной готовности;
6. Разработать для сотрудников Инструкцию по соблюдению экологической безопасности при производстве проектируемых работ.
7. Строгое соблюдение правил противопожарной безопасности и выполнение мероприятий, предусматривающих безаварийную работ.

Планы ликвидации последствий инцидентов, аварий, природных стихийных бедствий, предотвращения и минимизации дальнейших негативных последствий для окружающей среды, жизни, здоровья и деятельности человека

Все работы должны производиться с соблюдением требований Закона РК «О гражданской защите» и в соответствии с действующими «Правилами обеспечения промышленной безопасности...» и другими инструктивными материалами.

Согласно п. 3 «Правил обеспечения промышленной безопасности...» на объектах, ведущих горные работы, разрабатываются и утверждаются техническим руководителем организации:

- 1) положение о производственном контроле;
- 2) технологические регламенты;
- 3) план ликвидации аварии (далее ПЛА).

ПЛА составляется под руководством технического руководителя производственного объекта, согласовывается с руководителем аварийно-спасательной службы (далее - АСС), обслуживающей данный объект. В ПЛА предусматриваются:

- 1) мероприятия по спасению людей;
- 2) пути вывода людей, застигнутых авариями, из зоны опасного воздействия;
- 3) мероприятия по ликвидации аварий и предупреждению их развития;
- 4) действия специалистов и рабочих при возникновении аварий;
- 5) действия подразделения АСС.



ПЛА составляется по исходным данным маркшейдерско-геотехнической службы организации. В случае изменений направления горных работ в ПЛА вносятся изменения и корректировки.

С целью обеспечения принятия превентивных мероприятий по предупреждению аварийных ситуаций, а также своевременной корректировки ПЛА, вся техническая документация при производстве горных работ должна своевременно пополняться в соответствии с требованиями соответствующих нормативных актов.

В соответствии с п.11 «Правил обеспечения промышленной безопасности...» руководитель организации, эксплуатирующей объект, должен обеспечивать безопасные условия труда, разработку защитных мероприятий на основании оценки опасности на каждом рабочем месте и на объекте в целом.

Не допускается нахождение персонала, производство работ в опасных местах, за исключением случаев ликвидации опасности, предотвращения возможной аварии, пожара и спасения людей.

Все работающие при строительстве проходят подготовку и переподготовку по вопросам промышленной безопасности в соответствии со ст. 79 Закона РК «О гражданской защите».

Профилактика, мониторинг и ранее предупреждение инцидентов аварий, их последствий, а также последствий взаимодействия намечаемой деятельности со стихийными природными явлениями

Для создания нормальных санитарно-гигиенических условий труда и профилактики профессиональных заболеваний необходимо осуществление следующих мероприятий:

- для борьбы с пылью применяется орошение водой;
- для предупреждения загрязнения воздуха, производить проверку двигателей всех механизмов на токсичность выхлопных газов, запрещать выпуск на линию машин, в которых выхлопные газы не соответствуют нормам.

На участке должны быть аптечки первой медицинской помощи.

12. Описание предусматриваемых для периодов строительства и эксплуатации объекта мер по предотвращению, сокращению, смягчению выявленных существенных воздействий намечаемой деятельности на окружающую среду, в том числе предлагаемых мероприятий по управлению отходами, а также при наличии неопределенности в оценке возможных существенных воздействий – предлагаемых мер по мониторингу воздействий (включая необходимость проведения послепроектного анализа фактических воздействий в ходе реализации намечаемой деятельности в сравнении с информацией, приведенной в отчете о возможных воздействиях)

В связи со спецификой запроектированных и производимых работ на источниках выбросов, газоочистные и пылеулавливающие установки отсутствуют.



Основным загрязняющим веществом от строительства дорог является пыление, негативно воздействующее на состояние окружающей среды и здоровье человека.

Учитывая требования в области ООС, а также применяя новейшие технологии и технологическое оборудование, на предприятии постоянно осуществляются мероприятия по снижению выбросов пыли:

- Гидрообеспыливание складов с эффективностью пылеподавления 85%;
- Гидрообеспыливание автомобильных дорог с эффективностью пылеподавления 85%.

13. Меры по сохранению и компенсации потери биоразнообразия, предусмотренные пунктом 2 статьи 240 и пунктом 2 статьи 241 кодекса

При проведении обследования выявлено, что 65 деревьев повреждены болезнями (некроз) и 729 вредителями (листогрыз, короед).

На момент обследования территории определено общее количество насаждений, которые подлежат: 1447 шт. (72%) деревьев – сносу; 26 шт. (1,3%) деревьев – санитарной рубке (КСО-5); 35 шт. (2%) деревьев – санитарной обрезке (суховершинные и усыхающие деревья КСО-3,4); 500 шт. (25%) – сохранению.

Кустарники: 6 шт (55%) – сносу и 5 шт. (45%) – пересадке.

Живые изгороди – 9 п.м. (100%) – подлежат пересадке;

Дикая поросль: 66 м² (96%) – вырубке; 3 м² (6%) – сохранению.

Согласно правилам содержания зеленых насаждений г. Алматы, утвержденных решением XXXIII сессии масляхата г. Алматы VI созыва от 14 сентября 2018 года №260, компенсационные посадки по данному объекту составляют:

14730 ед. лиственных деревьев, высотой не менее 3м I и II класса качества, с соблюдением норм и правил охраны подземных и воздушных коммуникаций.

60 ед. кустарниковых растений I и II класса качества.

Компенсационные посадки по данному объекту составляют:

1) 1447 лиственных деревьев.

Из расчета за снос:

$1447 \cdot 10 = 14470$ шт. лиственных деревьев.

Всего снос – 1447 шт. лиственных деревьев.

Из расчета за санитарную рубку:

$26 \cdot 10 = 260$ шт. лиственных деревьев.

Всего санитарная рубка - 26 шт. лиственных деревьев.

Всего компенсация $14470 \text{ шт} + 260 \text{ шт} = 14730$ шт. лиственных деревьев.

2) 60 кустарников.

Из расчета за снос кустарников:

$6 \cdot 10 = 60$ шт. кустарников.

Одновременно сообщаем, что данная инвентаризация и лесопатологическое обследование зеленых насаждений не является основанием для сноса, санитарной рубки, санитарной обрезки и т.д., без оформления разрешения в уполномоченном органе в области охраны окружающей среды.

На территории строительства представители животного мира отсутствуют.

14. Оценка возможных необратимых воздействий на окружающую среду и обоснование необходимости выполнения операций, влекущих такие воздействия, в том числе сравнительный анализ потерь от необратимых воздействий и выгоды от операций, вызывающих эти потери, в экологическом, культурном, экономическом и социальном контекстах



Сравнительный анализ потерь от необратимых воздействий и выгоды от операций, вызывающих эти потери в экологическом, культурном и социальном контекстах.

Характеристика возможных форм негативного воздействия на окружающую среду:

1. Воздействие на состояние воздушного бассейна в период работ объекта может происходить путем поступления загрязняющих веществ, образующихся при проведении работ выемочно-погрузочные работы, а также при работе двигателей спецтехники и автотранспорта, пыления складов. Масштаб воздействия - в пределах существующего земельного участка.

2. Физические факторы воздействия. Источником шумового воздействия является шум, создаваемый при работе используемой техники и оборудования. Возникающий при работе техники шум, по характеру спектра относится к широкополосному шуму, уровень звука которого непрерывно изменяется во времени и является эпизодическим процессом. Масштаб воздействия - в пределах существующего земельного участка.

3. Воздействие на земельные ресурсы и почвенно-растительный покров. Воздействие на земельные ресурсы осуществляться не будет, ввиду отсутствия изъятия земель. Намечаемая производственная деятельность будет осуществляться на участке с использованием существующих складов. Масштаб воздействия - в пределах существующего земельного участка.

4. Воздействие на животный мир. Ввиду исторически сложившегося фактора беспокойства, животный мир не подвержен видовому изменению, соответственно воздействие на животный мир не происходит. Масштаб воздействия - в пределах существующего земельного участка.

5. Воздействие отходов на окружающую среду. Система управления отходами, образующиеся в процессе строительства дороги, налажена – практически все виды отходов будут передаваться специализированным организациям на договорной основе. Масштаб воздействия – временной, на период строительства дороги.

Положительные формы воздействия, представлены следующими видами:

1. Изучение качество существующей дороги.

2. Временное создание рабочих мест (занятость населения). Создание рабочих мест - основа основ социально-экономического развития, при этом положительный эффект от их создания измеряется далеко не только заработной платой. Рабочие места – это также сокращение уровня бедности, нормальное функционирование городов, а кроме того - создание перспектив развития. По мере создания новых рабочих мест, общество процветает, поскольку создаются благоприятные условия для всестороннего развития всех членов общества, что в свою очередь, снижает социальную напряженность. Политика в области охраны окружающей среды не должна стать препятствием для создания рабочих мест.

3. Поступление налоговых платежей в региональный бюджет. Налоговые платежи являются важной составляющей в формировании государственного бюджета, за счет которого формируется большая часть доходов от населения, приобретаются крупные объемы продукции, создаются госрезервы. Стабильное поступление налоговых платежей для формирования бюджета имеют особую важность для всех сфер экономической жизни.

4. На территории проведения работ зарегистрированных памятников историко-культурного наследия не имеется.

5. Территория проведения работ находится за пределами земель государственного лесного фонда и особо охраняемых природных территорий.

15. Цели, масштабы и сроки проведения послепроектного анализа, требования к его содержанию, сроки представления отчетов о послепроектном анализе уполномоченному органу

На основании ст. 78 Экологического кодекса РК от 02.01.2021 г. послепроектный анализ фактических воздействий при реализации намечаемой деятельности (далее – послепроектный анализ)



проводится составителем отчета о возможных воздействиях в целях подтверждения соответствия реализованной намечаемой деятельности отчету о возможных воздействиях и заключению по результатам проведения оценки воздействия на окружающую среду.

Послепроектный анализ должен быть начат не ранее чем через двенадцать месяцев и завершен не позднее чем через восемнадцать месяцев после начала эксплуатации соответствующего объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду.

Порядок проведения послепроектного анализа и форма заключения по результатам послепроектного анализа определяются и утверждаются уполномоченным органом в области охраны окружающей среды.

Проведение послепроектного анализа фактических воздействий при реализации намечаемой деятельности не требуется.

16. Способы и меры восстановления окружающей среды на случаи прекращения намечаемой деятельности, определенные на начальной стадии ее осуществления

После завершения этапов капитального ремонта улиц меры восстановления не требуется.

17. Описание методологии исследований и сведения об источниках Экологической информации, использованной при составлении о возможных воздействиях

При выполнении «Отчета» использовались предпроектные, проектные материалы и прочая информация:

1. Рабочий проект
2. Общая пояснительная записка
3. Информация по фоновой концентрации РГП «Казгидромет».
4. Заявления о намечаемой деятельности было получено Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду, выданное РГУ «Департамент экологии по Алматинской области».

18. Описание трудностей, возникших при проведении исследований и связанных с отсутствием технических возможностей и недостаточным уровнем современных научных знаний

Настоящий Отчет разработан на основании «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области».

Трудности, связанные с отсутствием технических возможностей и недостаточным уровнем современных научных знаний при проектировании намечаемой деятельности отсутствуют.

19. Краткое нетехническое резюме с обобщением информации, указанной в пунктах 1 – 17 настоящего приложения, в целях информирования заинтересованной общественности в связи с ее участием в оценке воздействия на окружающую среду

В настоящем Отчете рассматривается деятельность по капитальному ремонту улиц 8-10 мкр г.Конаев. Корректировка».

- 1) Площадка намечаемой деятельности расположена в г. Конаев.



2) Намечаемая деятельность затрагивает территорию г.Конаев. Область воздействия расположена в г. Конаев. Численность населения г.Конаев на 2019 год, проживающей в непосредственной близости от области воздействия объекта, составляет 61 767 человек.

3) Краткое описание намечаемой деятельности:

До начала строительных работ необходимо произвести:

- разбивочные работы по переносу проектного плана в натуру: оси, кромок проезжей части, съездов, автостоянок, тротуаров;
- очистку территории от строительного мусора;
- подготовка технологических площадок;
- установку временных дорожных знаков, ограждения мест проведения работ;
- произвести заготовку строительных материалов и железобетонных конструкций;
- вынос вертикальных отметок проезжей части, тротуаров, автостоянок;
- ремонт и наращивание люков существующих смотровых колодцев;
- устройство основания под новую дорожную одежду;

До начала земляных работ в границах строительного участка необходимо провести демонтажные работы. Все демонтажные работы отображены в «Дефектном акте» согласованном Заказчиком.

После завершения подготовительных работ до устройства дорожной одежды необходимо произвести выполнение всех работ по строительству новых подземных инженерных сетей согласно ТУ выданных владельцами и рабочих чертежей.

4) Учитывая прогнозные концентрации химического загрязнения атмосферы, результаты расчета рассеивания приземных концентраций загрязняющих веществ в атмосферном воздухе, существенных воздействий на жизнь и здоровье людей, условия их проживания и деятельности при капитальном ремонте улиц оказывать не будет.

В связи с тем, что территория предприятия расположена на антропогенно измененной территории города воздействия на биоразнообразие района (в том числе растительный и животный мир, генетические ресурсы, природные ареалы растений и диких животных, пути миграции диких животных, экосистемы) оказываться не будет.

Не значительное воздействие будет оказываться на техногенные нарушенные земли, расположенные смежно с рассматриваемой территорией в результате химического воздействия объекта на атмосферный воздух. Изъятие земель не предусматривается.

В результате производственной деятельности воздействие на подземные воды оказываться не будет.

Воздействия на атмосферный воздух будет оказываться в пределах области воздействия источниками выбросов предприятия, а также в меньшей степени источниками звукового давления. Организация на предприятии мониторинга предельных выбросов и мониторинга воздействия на атмосферный воздух позволит предупредить риски нарушения экологических нормативов его качества, целевых показателей качества, а при их отсутствии – ориентировочно безопасных уровней воздействия на него.

Территорию промышленной площадки можно отнести к антропогенным ландшафтам.

После реализации работ по строительству завода рассматриваемый участок будет относиться к техногенным ландшафтам, т.к. работы предусматривают организацию сети технологических дорог, строительство задний и сооружений.

Объекты историко-культурного наследия (в том числе архитектурные и археологические) в районе намечаемых работ отсутствуют.

6) Работы по капитальному ремонту запланированы на период с 2023–2024гг. На этапе эксплуатации дороги источников загрязнения атмосферного воздуха не предусмотрено.

В процессе строительных работ образуются: В процессе строительных работ образуются: 15 неорганизованных и 2 организованных источников выброса загрязняющих веществ в атмосферу. За



весь период проводимых работ, согласно рабочего проекта, образуются 18 загрязняющих вещества: азот (II) оксид (азота оксид), углерод (сажа), керосин, Алканы C12-19, азот (IV) оксид, сера диоксид, углерод оксид, пыль неорганическая: 70- 20% двуокиси кремния, железо оксиды, марганец и его соединения, , диметилбензол, метилбензол, бенз/а/пирен, бутилацетат, пропан-2-он, Уайт-спирит, взвешенные частицы, пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70.

Эффектом суммации обладают 2 группы веществ:

- 07 (0330+0301) сера диоксид (ангидрид сернистый) + азот (IV) оксид (азота диоксид);

- Пыли (2908+2902+2907) пыль неорганическая: 70- 20% двуокиси кремния+ взвешенные частицы.

Валовый выброс вредных веществ, отходящих от источников загрязнения атмосферы на 2023-2024 гг. составляет 73.077826563 т/год (74.939758363 т/год с учетом выбросов от передвижных источников).

В соответствии с п. 3 п. 11 (проведение строительных операций, продолжительностью более одного года) Приказа Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 13 июля 2021 года № 246 «Об утверждении Инструкции по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду»

рассматриваемый	объект	относится	ко
II категории.			

Источники воздействия на среду обитания и здоровье человека, которые отделяются санитарно-защитной зоной и санитарным разрывом вокруг проектируемого объекта отсутствуют.

Территория проектируемого объекта не располагается в границах СЗЗ и СР объектов, являющихся источниками воздействия на среду обитания и здоровье человека.

Памятники культуры и архитектуры, особо охраняемые природные территории, природные комплексы отсутствуют, также рассматриваемый объект не попадают на земли государственного лесного фонда.

Водопотребление на период СМР составляет: 946м³/год.

Вода для технических нужд в количестве 48505.3279 м³ (согласно сметной документации) привозная доставляется подрядчиком в автоцистернах к месту строительства.

По отчету о возможных воздействиях предусматривается образование следующих видов отходов: *Строительство*: Смешанные коммунальные отходы (Бытовые отходы) – 10,85 т/пер, Тара из-под лакокрасочных материалов – 0.033589 т/пер, Строительный мусор- 705.115 тонн.

7) Для определения и предотвращения экологического риска необходимы:

-разработка специализированного плана аварийного реагирования по ограничению, ликвидации и устранению последствий возможных аварий;

-проведение исследований по различным сценариям развития аварийных ситуаций на различных производственных объектах;

-обеспечение готовности систем извещения об аварийной ситуации;

-обеспечение объекта оборудованием и транспортными средствами по ограничению очага ликвидации аварии;

-обеспечение безопасности используемого оборудования;

-использование системы пожарной защиты, которая позволит осуществить современную доставку надлежащих материалов и оборудования, а также привлечение к работе необходимого персонала для устранения очага возникшего пожара на любом участке предприятия;

-оказание первой медицинской помощи;

-обеспечение готовности обслуживающего персонала и технических средств к организованным действиям при аварийных ситуациях и предварительное планирование их действий;

Деятельность организаций и граждан, связанная с риском возникновения чрезвычайных ситуаций,

подлежит обязательному страхованию.



Экстренная медицинская помощь при ликвидации чрезвычайных ситуаций природного и техногенного характера.

При ликвидации чрезвычайных ситуаций природного и техногенного характера немедленно вводится в действие служба экстренной медицинской помощи, а при недостаточности, включаются медицинские силы и средства министерств, государственных комитетов, центральных исполнительных органов, не входящих в состав Правительства и организаций.

Проектируемый объект в силу его специфики нельзя отнести к разряду опасного производства. Однако, на него (объект) должны распространяться общие правила безопасности, действующие на промышленных объектах, а также применяемые на объектах план ликвидации аварий, план тушения пожаров, план эвакуации и другие документы и процедуры согласно действующему законодательству и требованиям предприятия.

Организации обязаны вести плановую подготовку рабочих и служащих, с целью дать каждому обучаемому определенный объем знаний и практических навыков по действиям и способам защиты в чрезвычайных ситуациях. Подготовка включает проведение регулярных занятий, учебных тревог и т.д.

8) Во всех случаях, когда выявлены значительные неблагоприятные воздействия, основная цель заключается в поиске мер по их снижению. Для тех случаев, когда подобрать подходящие мероприятия не представляется возможным, ниже излагаются варианты мероприятий, направленных на компенсации негативных последствий. Кроме того, в соответствующих случаях рекомендованы стимулирующие мероприятия.

Стимулирующие мероприятия не следует рассматривать в качестве альтернативы смягчающим или компенсирующим мероприятиям – это мероприятия, выделенные в связи с их способностью обеспечить проекту определенные дополнительные преимущества после того, как реализованы все смягчающие и компенсирующие мероприятия.

По атмосферному воздуху.

- проведение технического осмотра и профилактических работ технологического оборудования, механизмов и автотранспорта.

- соблюдение нормативов допустимых выбросов.

По поверхностным и подземным водам.

- организация системы сбора и хранения отходов производства;

- контроль герметичности всех емкостей, во избежание утечек воды.

По недрам и почвам.

- должны приниматься меры, исключающие загрязнение плодородного слоя почвы минеральным грунтом, строительным мусором, нефтепродуктами и другими веществами, ухудшающими плодородие почв;

По отходам производства.

- своевременная организация системы сбора, транспортировки и утилизации отходов.

По физическим воздействиям.

- содержание оборудования в надлежащем порядке, своевременное проведение технического осмотра и ремонта, правильное осуществление монтажа вращающихся и движущихся деталей частей оборудования и тщательная их балансировка;

- строгое выполнение персоналом существующих на предприятии инструкций;

- обязательное соблюдение правил техники безопасности.

По растительному и животному миру.

Запланированные работы не окажут влияния на растительный мир и представителей животного мира, так как участок ведения работ расположен на освоенной территории. Эта территория не является экологической нишей для эндемичных и «краснокнижных» видов животных и растений.

Возможных необратимых воздействий на окружающую среду решения рабочего проекта не предусматривают.



Обоснование необходимости выполнения операций, влекущих такие воздействия не требуется.

Сравнительный анализ потерь от необратимых воздействий и выгоды от операций, вызывающих эти потери, в экологическом, культурном, экономическом и социальном контекстах не приводится.

9)Список источников информации, полученной в ходе выполнения оценки воздействия на окружающую среду: Экологический Кодекс Республики Казахстан 2.01.2021г., Классификатор отходов, утвержден приказом и.о. Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 6 августа 2021 года № 314,

Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду Приказ Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 10 марта 2021 года № 63, Инструкция по организации и проведению экологической оценки Приказ Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 30 июля 2021 года № 280.

Список литературы

1. Экологический кодекс РК от 02 января 2021 г № 400-VI ЗРК.
2. Инструкция по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду. Утверждена приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 13 июля 2021 г. № 246.
3. Инструкция по организации и проведению экологической оценки, утвержденная приказом Министерства экологии, геологии и природных ресурсов РК от 26.08.2021 года № 280;
- 4.СНиП РК А 2.2-1-2001. Инструкция о составе, порядке разработки, согласования и утверждения проектно-сметной документации на строительство предприятий, зданий и сооружений. Госстройкомитет, г. Астана, 2001г.
5. Санитарные правила от 11.01.2022 года №КР ДСМ-2;



6. Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду. Утверждена приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 10 марта 2021 года № 63;
7. СП РК 2.04.01-2017 «Строительная климатология»;
8. РНД 211.2.02.03.-2004. Методика расчёта выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (По величинам удельных выбросов) – Астана: мин. ООС РК, 2004
9. «Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами». Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.
10. Пособие по составлению раздела проекта (рабочего проекта) Охрана окружающей среды к СНиП 1.02.01-85 (в качестве справочного материала).
8. Методические указания по расчету выбросов в атмосферу от предприятий строительной индустрии. Алма-Ата, 1992 г.
9. Перечень и коды веществ, загрязняющих атмосферный воздух. С.-П., 2000.
10. Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух. С.-Пб., 2002, 127 с.
11. РНД 211.2.01.01-97 Методика расчета концентраций в атмосферном воздухе вредных веществ, содержащихся в выбросах предприятий. Алматы, 1997, 93 с.
12. РНД 211.2.02.02-97. Рекомендации по оформлению и содержанию проекта нормативов предельно допустимых выбросов в атмосферу (ПДВ) для предприятий. Алматы, 1997.
13. Гигиенические нормативы «Гигиенические нормативы к физическим факторам, оказывающим воздействие на человека» (Приказ Министра национальной экономики РК №169 от 28.02.2015)
14. Гигиенические нормативы «Гигиенические нормативы к атмосферному воздуху в городских и сельских населенных пунктах» (Приказ Министра национальной экономики РК №168 от 28.02.2015);
15. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников Приложение №13 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п.



ПРИЛОЖЕНИЕ

Материалы рассеивания



1. Общие сведения.

Расчет проведен на ПК "ЭРА" v3.0 фирмы НПП "Логос-Плюс", Новосибирск
Расчет выполнен ИП Тюлюбаев Н.Ш.

| Заключение экспертизы Министерства природных ресурсов и Росгидромета |
на программу: письмо № 140-09213/20и от 30.11.2020

Рабочие файлы созданы по следующему запросу:

Расчёт на существующее положение.

Город = Алматы _____ Расчетный год: 2023 На начало года
Базовый год: 2023
Объект NG1 NG2 NG3 NG4 NG5 NG6 NG7 NG8 NG9 Режим предпр.: 1 - Основной
0009

Примесь = 0123 (Железо (II, III) оксиды (ди)Железо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/
(274))
Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.0000000 ПДКс.с. = 0.0400000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 0143 (Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327))
Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.0100000 ПДКс.с. = 0.0010000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 2
Примесь = 0301 (Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.2000000 ПДКс.с. = 0.0400000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 2
Примесь = 0304 (Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.4000000 ПДКс.с. = 0.0600000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 0328 (Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)) Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.1500000 ПДКс.с. = 0.0500000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 0330 (Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516))
Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.5000000 ПДКс.с. = 0.0500000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 0337 (Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 5.0000000 ПДКс.с. = 3.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 4
Примесь = 0616 (Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.2000000 ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 0621 (Метилбензол (349)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.6000000 ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 0703 (Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)) Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.0000000 ПДКс.с. = 0.0000010 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 1
Примесь = 1210 (Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.1000000 ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 4
Примесь = 1401 (Пропан-2-он (Ацетон) (470)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.3500000 ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 4
Примесь = 2732 (Керосин (654*)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 1.2000000 (= ОБУВ) ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 0
Примесь = 2752 (Уайт-спирит (1294*)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 1.0000000 (= ОБУВ) ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 0
Примесь = 2754 (Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10))
Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 1.0000000 ПДКс.с. = 0.0000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 4
Примесь = 2902 (Взвешенные частицы (116)) Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.5000000 ПДКс.с. = 0.1500000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 2907 (Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493))
Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.1500000 ПДКс.с. = 0.0500000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь = 2908 (Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494))
Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.3000000 ПДКс.с. = 0.1000000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Гр.суммации = 6007 (0301 + 0330) Коэфф. совместного воздействия = 1.00
Примесь - 0301 (Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)) Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.5000000 ПДКс.с. = 0.0400000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 2
Примесь - 0330 (Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516))
Коэф-т оседания = 1.0
ПДКм.р. = 0.5000000 ПДКс.с. = 0.0500000 ПДКст = 0.0000000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Гр.суммации = ПЛ (2902 + 2907 + 2908) Коэфф. совместного воздействия = 1.00
Примесь - 2902 (Взвешенные частицы (116)) Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.5000000 ПДКс.с. = 0.1500000 ПДКст = 0.1500000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь - 2907 (Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493))
Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.5000000 (= 10*ПДКс.с.) ПДКс.с. = 0.1500000 ПДКст = 0.1500000 без учета фона. Кл.опасн. = 3
Примесь - 2908 (Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494))
Коэф-т оседания = 3.0
ПДКм.р. = 0.5000000 ПДКс.с. = 0.1500000 ПДКст = 0.1500000 без учета фона. Кл.опасн. = 3

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U_{мр}) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2700.0 м, Y= 1750.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 3.4553251 доли ПДК_{мр} |
 | 1.3821301 мг/м³ |
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 146 град.

и скорости ветра 0.63 м/с

Всего источников: 1. В таблице показано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код             | Тип | Выброс     | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-----------------|-----|------------|--------------|----------|--------|---------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис>---- | --- | М- (Мг) -- | -С[доли ПДК] | -----    | -----  | b=C/M ---     |
| 1    | 000901 6008     | П1  | 0.0203     | 3.455325     | 100.0    | 100.0  | 170.6333466   |
|      |                 |     | В сумме =  | 3.455325     | 100.0    |        |               |

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:18

Примесь :0123 - Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)

ПДК<sub>м.р</sub> для примеси 0123 = 0.4 мг/м<sup>3</sup> (=10ПДК<sub>с.с.</sub>)

Параметры расчетного прямоугольника No 1  
 | Координаты центра : X= 2000 м; Y= 2000 |  
 | Длина и ширина : L= 4000 м; B= 4000 м |  
 | Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м |  
 ~~~~~

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U_{мр}) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	
*-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----																			
1-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	1
2-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	2
3-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	3
4-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	4
5-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	5
6-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	6
7-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	7
8-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	8
9-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	9
10-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	10
11-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	11
12-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	12
13-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	13
14-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	14
15-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	15
16-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	16
17-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	17
18-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	18
19-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	19
20-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	20
21-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	21
22-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	22

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
 города Конаев Алматинской области»

«Отчет о возможных воздействиях»

«Отчет о возможных воздействиях»



0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	-31
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	-32
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-33
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	-34
0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	-35
0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	-36
0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.006	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	-37
0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.006	0.007	0.008	0.009	0.009	0.010	0.010	-38
0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.006	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	-39
0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.011	0.012	0.014	0.015	0.016	-40
0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.011	0.013	0.015	0.017	0.020	0.022	-41
0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.009	0.010	0.012	0.015	0.018	0.022	0.027	0.031	-42
0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.011	0.014	0.018	0.023	0.030	0.039	0.049	-43
0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.010	0.012	0.015	0.020	0.027	0.039	0.060	0.095	-44
0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.008	0.010	0.013	0.017	0.022	0.032	0.051	0.098	0.288	-45
0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.009	0.011	0.013	0.017	0.023	0.034	0.058	0.138	0.526	-46
0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.009	0.010	0.013	0.017	0.023	0.033	0.055	0.120	0.408	-47
0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.010	0.013	0.016	0.021	0.030	0.045	0.076	0.151	-48
0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.010	0.012	0.015	0.019	0.025	0.034	0.048	0.065	-49
0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.006	0.008	0.009	0.011	0.013	0.016	0.020	0.026	0.032	0.038	-50
0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.008	0.010	0.011	0.014	0.016	0.020	0.023	0.026	-51
0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.006	0.006	0.007	0.009	0.010	0.012	0.013	0.015	0.017	0.019	-52
0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.014	-53
0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.008	0.008	0.009	0.010	0.011	0.011	-54
0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	-55
0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.006	0.007	0.007	0.008	-56
0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	-57
0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	-58
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	-59
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	-60
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	-61
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-62
0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-63
0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	-64
0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-65
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-66
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-67
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-68
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-69
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	-70
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-71
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-72
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-73

[illegible][illegible]



0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	-35
0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	-36
0.008	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	-37
0.010	0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	-38
0.013	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-39
0.017	0.017	0.016	0.014	0.013	0.011	0.010	0.008	0.007	0.006	0.006	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-40
0.023	0.022	0.021	0.018	0.016	0.013	0.011	0.010	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	C-41
0.033	0.032	0.028	0.024	0.020	0.016	0.013	0.011	0.009	0.008	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-42
0.055	0.052	0.042	0.032	0.025	0.019	0.015	0.012	0.010	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-43
0.127	0.108	0.070	0.045	0.031	0.022	0.017	0.013	0.011	0.009	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-44
0.483	0.358	0.131	0.061	0.037	0.025	0.018	0.014	0.011	0.009	0.008	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-45
3.455	0.856	0.226	0.072	0.040	0.026	0.019	0.014	0.011	0.009	0.008	0.006	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-46
1.030	0.565	0.178	0.068	0.039	0.026	0.019	0.014	0.011	0.009	0.008	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-47
0.268	0.190	0.093	0.052	0.034	0.024	0.017	0.014	0.011	0.009	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-48
0.077	0.071	0.053	0.038	0.027	0.020	0.016	0.013	0.010	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	-49
0.042	0.040	0.034	0.028	0.022	0.017	0.014	0.011	0.009	0.008	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-50
0.027	0.026	0.024	0.021	0.017	0.014	0.012	0.010	0.009	0.007	0.006	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-51
0.019	0.019	0.018	0.016	0.014	0.012	0.010	0.009	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-52
0.015	0.014	0.014	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-53
0.011	0.011	0.011	0.010	0.010	0.009	0.008	0.007	0.006	0.006	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	-54
0.009	0.009	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	-55
0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	-56
0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	-57
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	-58
0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	-59
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-60
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-61
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-62
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-63
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	-64
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-65
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-66
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	-67
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-68
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-69
0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-70
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-71
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-72
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-73
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-74
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-75
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-76
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-77



0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001
0.001 |-78

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-79

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-80

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.000 |-81

55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72
73	74	75	76	77	78	79	80	81									

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 1

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 2

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 3

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 4

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 5

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 6

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 7

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 8

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 9

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-10

0.000 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-11

0.000 0.000 0.000 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-12

0.001 0.001 0.000 0.000 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-13

0.001 0.001 0.001 0.000 0.000 0.000 0.001 0.001 0.001 0.001 |-14

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.000 0.000 0.001 0.001 0.001 |-15

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.000 0.000 0.001 0.001 |-16

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.000 0.000 0.001 |-17

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-18

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-19

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-20

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-21

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-22

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-23

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-24

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-25

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-26

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-27

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-28

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-29

0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-30

0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-31

0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-32

0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-33

0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-34

0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-35

0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-36

0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-37

0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |-38

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	-39
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-40
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	C-41
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-42
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-43
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-44
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-45
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-46
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-47
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-48
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-49
0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-50
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-51
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-52
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-53
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	-54
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	-55
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	-56
0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-57
0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-58
0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-59
0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-60
0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-61
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-62
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-63
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-64
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-65
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-66
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-67
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-68
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-69
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-70
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-71
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-72
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-73
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-74
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	-75
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	-76
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	.	-77
0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	.	.	-78
0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	.	.	.	.	-79
0.001	0.000	0.000	0.000	.	.	.	.	.	-80
0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	-81

--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|---

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



73 74 75 76 77 78 79 80 81

В целом по расчетному прямоугольнику:
 Максимальная концентрация -----> $C_m = 3.4553251$ долей ПДК_{мр}
 $= 1.3821301$ мг/м³
 Достигается в точке с координатами: $X_m = 2700.0$ м
 (X-столбец 55, Y-строка 46) $Y_m = 1750.0$ м
 При опасном направлении ветра : 146 град.
 и "опасной" скорости ветра : 0.63 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:18

Примесь :0123 - Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)

ПДК_{м.р} для примеси 0123 = 0.4 мг/м³ (=10ПДК_{с.с.})

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U_{мр}) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2374.0 м, Y= 1631.0 м

Максимальная суммарная концентрация	Cs=	0.0137030 доли ПДК _{мр}
		0.0054812 мг/м ³

Достигается при опасном направлении 72 град.

и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в %	Сум. %	Кэф. влияния
1	000901 6008	П1	0.0203	0.013703	100.0	100.0	0.676692963
			В сумме =	0.013703	100.0		

148



Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ_ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Кэф.влияния
1	000901 6008	П1	0.00030560	2.085822	100.0	100.0	6825.33
			В сумме =	2.085822	100.0		

7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0143 - Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)

ПДКм.р для примеси 0143 = 0.01 мг/м3

Параметры расчетного прямоугольника No 1

Координаты центра	: X=	2000 м;	Y=	2000
Длина и ширина	: L=	4000 м;	B=	4000 м
Шаг сетки (dX=dY)	: D=	50 м		

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U_{мр}) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	
*--	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----
1-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	1
2-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	2
3-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	3
4-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	4
5-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	5
6-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	6
7-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	7
8-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	8
9-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	9
10-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	10
11-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	11
12-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	12
13-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	13
14-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	14
15-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	15
16-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	16
17-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	17
18-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	18
19-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	19
20-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	20
21-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	21
22-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	22
23-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	23
24-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	24
25-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	25
26-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	26
27-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	27
28-	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	28

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

«Отчет о возможных воздействиях»

«Отчет о возможных воздействиях»

«Отчет о возможных воздействиях»



.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-77
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-78
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-79
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-80
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-81
19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	
37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 1
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 2
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 3
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 4
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 5
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 6
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 7
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 8
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 9
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-10
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-11
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-12
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-13
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-14
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	-15
.	.	.	.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-16
.	.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-17
.	.	.	.	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-18
.	.	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-19
0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-20
0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-21
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-22
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-23
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-24
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-25
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-26
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-27
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	-28
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-29
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-30
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-31
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-32
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	-33
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-34
0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	-35
0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	-36

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.001 0.001 0.001 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.003 0.003 0.003 0.003 0.004 0.004 0.004 0.005 0.005
0.005 | -37

0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	-38
0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.007	0.008	-39
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010	-40
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.006	0.008	0.009	0.010	0.012	0.013	C-41
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.009	0.011	0.014	0.016	0.019	-42
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.011	0.014	0.018	0.024	0.030	-43
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.009	0.012	0.017	0.024	0.036	0.057	-44
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.008	0.010	0.013	0.019	0.031	0.059	0.174	-45
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.008	0.010	0.014	0.021	0.035	0.083	0.318	-46
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.008	0.010	0.014	0.020	0.033	0.073	0.246	-47
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.008	0.010	0.013	0.018	0.027	0.046	0.091	-48
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.009	0.011	0.015	0.021	0.029	0.039	-49
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.005	0.005	0.006	0.008	0.010	0.012	0.015	0.019	0.023	-50
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.010	0.012	0.014	0.016	-51
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010	0.011	-52
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.007	0.007	0.008	0.009	-53
0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.005	0.005	0.006	0.006	0.007	0.007	-54
0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.006	-55
0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	-56
0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	-57
0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-58
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	-59
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	-60
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-61
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-62
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-63
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	-64
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-65
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-66
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-67
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-68
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-69
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-70
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-71
0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-72
.	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-73
.	.	.	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-74
.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-75
.	.	.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-76
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.001	0.001	-77
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	0.000	0.000	0.000	-78
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-79
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-80

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-81
37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	
55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 1
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 2
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 3
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 4
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 5
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 6
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 7
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 8
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 9
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-10
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-11
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-12
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-13
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-14
0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-15
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	-16
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	.	.	.	-17
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	.	-18
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	-19
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-20
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-21
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-22
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-23
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-24
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-25
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-26
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-27
0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-28
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-29
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-30
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-31
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-32
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-33
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-34
0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-35
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	-36
0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	-37
0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	-38
0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-39
0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-40

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.014 0.013 0.012 0.011 0.009 0.008 0.007 0.006 0.005 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002
0.002 C-41

0.020	0.019	0.017	0.014	0.012	0.010	0.008	0.007	0.005	0.005	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-42
0.033	0.031	0.026	0.020	0.015	0.011	0.009	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-43
0.076	0.065	0.042	0.027	0.018	0.013	0.010	0.008	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-44
0.292	0.216	0.079	0.037	0.022	0.015	0.011	0.008	0.007	0.005	0.005	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	-45
2.086	0.517	0.136	0.044	0.024	0.016	0.011	0.009	0.007	0.006	0.005	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	-46
0.622	0.341	0.108	0.041	0.023	0.016	0.011	0.009	0.007	0.006	0.005	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	-47
0.162	0.115	0.056	0.032	0.020	0.014	0.011	0.008	0.007	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-48
0.047	0.043	0.032	0.023	0.017	0.012	0.010	0.008	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-49
0.025	0.024	0.021	0.017	0.013	0.010	0.008	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-50
0.016	0.016	0.014	0.012	0.011	0.009	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	-51
0.012	0.011	0.011	0.010	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-52
0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-53
0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-54
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-55
0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	-56
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	-57
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	-58
0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	-59
0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	-60
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-61
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-62
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-63
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-64
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-65
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-66
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-67
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-68
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-69
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-70
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-71
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-72
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	-73
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	-74
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	.	.	-75
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	.	.	.	.	.	-76
0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	.	-77
0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-78
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-79
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-80
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-81

-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72
-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----	73	74	75	76	77	78	79	80	81									
-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 2
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 3
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 4
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 5
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 6
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 7
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 8
.	.	.	.	.	.	.	.	.	- 9
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-10
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-11
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-12
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-13
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-14
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-15
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-16
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-17
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-18
.	.	.	.	.	.	.	.	.	-19
0.000	.	.	.	.	.	.	.	.	-20
0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	-21
0.001	0.001	0.000	0.000	.	.	.	.	.	-22
0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	.	.	.	.	-23
0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	.	.	.	-24
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	.	.	-25
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	.	.	-26
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	.	-27
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	-28
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	-29
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-30
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-31
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-32
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-33
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-34
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-35
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-36
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-37
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-38
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-39
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-40
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	C-41
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-42
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-43
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-44
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-45

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-46
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-47
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-48
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-49
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-50
0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-51
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-52
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-53
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-54
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-55
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-56
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-57
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-58
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-59
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-60
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-61
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-62
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-63
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	-64
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	-65
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	.	-66
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	.	.	-67
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	.	.	.	-68
0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	.	.	.	.	.	-69
0.001	0.001	0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	-70
0.001	0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	-71
0.000	0.000	.	.	.	.	.	.	.	.	-72
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-73
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-74
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-75
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-76
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-77
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-78
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-79
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-80
.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	-81
-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----										
73	74	75	76	77	78	79	80	81		

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 2.0858219 долей ПДКмр
= 0.0208582 мг/м³

Достигается в точке с координатами: Хм = 2700.0 м
(X-столбец 55, Y-строка 46) Ум = 1750.0 м

При опасном направлении ветра : 146 град.
и "опасной" скорости ветра : 0.63 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.
ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Город : 002 Алматы.
 Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.
 Вар.расч. : 8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19
 Примесь : 0143 - Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)
 ПДКм.р для примеси 0143 = 0.01 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001
 Всего просчитано точек: 1043
 Фоновая концентрация не задана
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U_{мр}) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014
 Координаты точки : X= 2374.0 м, Y= 1631.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0082719 доли ПДК_{мр} |
 | 0.0000827 мг/м3 |
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 72 град.  
 и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип  | Выброс     | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-------------|------|------------|---------------|-----------|--------|---------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | ---- | М- (Mq) -- | -С [доли ПДК] | -----     | -----  | b=C/M ---     |
| 1    | 000901 6008 | П1   | 0.00030560 | 0.008272      | 100.0     | 100.0  | 27.0677204    |
|      |             |      | В сумме =  | 0.008272      | 100.0     |        |               |



## 3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников

Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Признак источников "для зимы" - отрицательное значение высоты

| Код           | Тип | H   | D    | Wo    | V1     | T     | X1   | Y1   | X2 | Y2 | Alf | F   | КР    | Ди | Выброс    |
|---------------|-----|-----|------|-------|--------|-------|------|------|----|----|-----|-----|-------|----|-----------|
| <Об> <П> <Ис> | ~   | ~   | ~    | ~     | ~      | градС | ~    | ~    | ~  | ~  | гр. | ~   | ~     | ~  | ~         |
| 000901 0001   | Т   | 3.0 | 0.20 | 0.850 | 0.0267 | 0.0   | 2738 | 837  |    |    |     | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.0001828 |
| 000901 0002   | Т   | 2.5 | 0.10 | 10.90 | 0.0856 | 0.0   | 2552 | 891  |    |    |     | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.1570130 |
| 000901 6008   | П1  | 2.0 |      |       |        | 0.0   | 2708 | 1738 | 1  | 1  | 0   | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.0086700 |
| 000901 6015   | П1  | 3.0 |      |       |        | 0.0   | 2144 | 1150 | 1  | 1  | 0   | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.0041920 |

## 4. Расчетные параметры См, Ум, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Сезон :ЗИМА для энергетики и ЛЕТО для остальных

Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

|                                                                                                                                                                             |             |                     |       |                        |             |             |            |
|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------|---------------------|-------|------------------------|-------------|-------------|------------|
| - Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а См - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М |             |                     |       |                        |             |             |            |
| ~~~~~                                                                                                                                                                       |             |                     |       |                        |             |             |            |
| Источники                                                                                                                                                                   |             |                     |       | Их расчетные параметры |             |             |            |
| Номер                                                                                                                                                                       | Код         | М                   | Тип   | См                     | Um          | Xm          |            |
| п/п-                                                                                                                                                                        | об-п>-      | <ис>                | ----- | -----                  | [доли ПДК]- | ---[м/с]--- | ----[м]--- |
| 1                                                                                                                                                                           | 000901 0001 | 0.000183            | Т     | 0.012675               | 0.50        | 17.1        |            |
| 2                                                                                                                                                                           | 000901 0002 | 0.157013            | Т     | 14.146225              | 0.57        | 16.2        |            |
| 3                                                                                                                                                                           | 000901 6008 | 0.008670            | П1    | 1.548311               | 0.50        | 11.4        |            |
| 4                                                                                                                                                                           | 000901 6015 | 0.004192            | П1    | 0.290657               | 0.50        | 17.1        |            |
| ~~~~~                                                                                                                                                                       |             |                     |       |                        |             |             |            |
| Суммарный Мq =                                                                                                                                                              |             | 0.170058 г/с        |       |                        |             |             |            |
| Сумма См по всем источникам =                                                                                                                                               |             | 15.997868 долей ПДК |       |                        |             |             |            |
| ~~~~~                                                                                                                                                                       |             |                     |       |                        |             |             |            |
| Средневзвешенная опасная скорость ветра =                                                                                                                                   |             |                     |       |                        | 0.56 м/с    |             |            |

## 5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Сезон :ЗИМА для энергетики и ЛЕТО для остальных

Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 4000x4000 с шагом 50

Расчет по территории жилой застройки. Покрытие РП 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Усв= 0.56 м/с

## 6. Результаты расчета в виде таблицы.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Расчет проводился на прямоугольнике 1

с параметрами: координаты центра X= 2000, Y= 2000

размеры: длина (по X)= 4000, ширина (по Y)= 4000, шаг сетки= 50

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2550.0 м, Y= 900.0 м

|                                     |                           |
|-------------------------------------|---------------------------|
| Максимальная суммарная концентрация | Cs= 13.9498224 доли ПДКмр |
|                                     | 2.7899645 мг/м3           |

Достигается при опасном направлении 167 град.

## «Отчет о возможных воздействиях»



и скорости ветра 0.57 м/с  
Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

## ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс | Вклад     | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-------------|-----|--------|-----------|-----------|--------|---------------|
| 1    | 000901 0002 | Т   | 0.1570 | 13.949822 | 100.0     | 100.0  | 88.8450165    |

Остальные источники не влияют на данную точку.

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

## Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |      |         |    |        |
|-------------------|------|---------|----|--------|
| Координаты центра | : X= | 2000 м; | Y= | 2000   |
| Длина и ширина    | : L= | 4000 м; | V= | 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= | 50 м    |    |        |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |    |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|----|
| 1-  | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 1  |
| 2-  | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 2  |
| 3-  | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 3  |
| 4-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 4  |
| 5-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 5  |
| 6-  | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 6  |
| 7-  | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 7  |
| 8-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 8  |
| 9-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 9  |
| 10- | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 10 |
| 11- | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 11 |
| 12- | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 12 |
| 13- | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 13 |
| 14- | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 14 |
| 15- | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 15 |
| 16- | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 16 |
| 17- | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 17 |
| 18- | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 18 |
| 19- | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 19 |
| 20- | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 20 |
| 21- | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 21 |
| 22- | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 22 |
| 23- | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 23 |
| 24- | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 24 |
| 25- | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 25 |
| 26- | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 26 |
| 27- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 27 |
| 28- | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 28 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

## «Отчет о возможных воздействиях»



72-| 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.035 0.036 0.037 0.038 0.040 0.041 0.042  
0.043 | -72

73-| 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.037 0.038 0.039 0.041 0.042 0.043 | -73

74-| 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.038 0.039 0.040 0.042 0.043 | -74

75-| 0.024 0.025 0.026 0.027 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.034 0.035 0.036 0.037 0.039 0.040 0.041 0.042 | -75

76-| 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.036 0.037 0.038 0.039 0.041 0.042 | -76

77-| 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.038 0.039 0.040 0.041 | -77

78-| 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.028 0.029 0.030 0.031 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.040 0.041 | -78

79-| 0.023 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.037 0.038 0.039 0.040 | -79

80-| 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.039 0.040 | -80

81-| 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.036 0.037 0.038 0.039 | -81

| 1  | 2  | 3  | 4  | 5  | 6  | 7  | 8  | 9  | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | 32 | 33 | 34 | 35 | 36 |

0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 | - 1

0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 | - 2

0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.018 0.018 | - 3

0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 | - 4

0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 | - 5

0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 | - 6

0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 | - 7

0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 | - 8

0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.022 | - 9

0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 | -10

0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.024 | -11

0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 | -12

0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 | -13

0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 | -14

0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 | -15

0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 | -16

0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 | -17

0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.029 | -18

0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 | -19

0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 | -20

0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 | -21

0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 0.033 | -22

0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 0.033 0.033 0.034 | -23

0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.033 0.034 0.034 0.035 | -24

0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.035 0.036 | -25

0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.037 | -26

0.027 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.036 0.037 0.037 0.038 0.038 | -27

0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.038 0.039 0.040 | -28

0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.036 0.037 0.037 0.038 0.039 0.040 0.040 0.041 | -29

0.029 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.039 0.040 0.041 0.041 0.042 | -30

0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.040 0.041 0.042 0.042 0.043 | -31

0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.042 0.043 0.044 0.044 | -32

### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | -33 |
| 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | -34 |
| 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | -35 |
| 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | -36 |
| 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | -37 |
| 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | -38 |
| 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | -39 |
| 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | -40 |
| 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | -41 |
| 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | -42 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | -43 |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | -44 |
| 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | -45 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | -46 |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | -47 |
| 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | -48 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | -49 |
| 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | -50 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | -51 |
| 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | -52 |
| 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | -53 |
| 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | 0.094 | -54 |
| 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.091 | 0.097 | -55 |
| 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.082 | 0.087 | 0.093 | 0.099 | -56 |
| 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.071 | 0.074 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | 0.094 | 0.101 | -57 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.084 | 0.089 | 0.095 | 0.102 | -58 |
| 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.103 | -59 |
| 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.104 | -60 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.098 | 0.105 | -61 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | -62 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.106 | -63 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | -64 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.081 | 0.085 | 0.091 | 0.097 | 0.105 | -65 |
| 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.104 | -66 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.079 | 0.084 | 0.089 | 0.095 | 0.102 | -67 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.083 | 0.088 | 0.094 | 0.100 | -68 |
| 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.082 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | -69 |
| 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.090 | 0.096 | -70 |
| 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | 0.093 | -71 |
| 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | -72 |
| 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | -73 |
| 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | -74 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | -75 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.043 0.044 0.046 0.047 0.049 0.050 0.052 0.054 0.055 0.057 0.060 0.062 0.064 0.067 0.070 0.073 0.076  
0.079 | -76

0.043 0.044 0.045 0.046 0.048 0.049 0.051 0.053 0.054 0.056 0.058 0.060 0.063 0.065 0.068 0.071 0.073 0.077 | -77  
0.042 0.043 0.045 0.046 0.047 0.049 0.050 0.052 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.064 0.066 0.068 0.071 0.074 | -78  
0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.048 0.049 0.051 0.052 0.054 0.056 0.058 0.060 0.062 0.064 0.066 0.069 0.071 | -79  
0.041 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.055 0.056 0.058 0.060 0.062 0.064 0.067 0.069 | -80  
0.040 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.048 0.049 0.050 0.052 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.063 0.065 0.067 | -81

| 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | 32 | 33 | 34 | 35 | 36 |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 37 | 38 | 39 | 40 | 41 | 42 | 43 | 44 | 45 | 46 | 47 | 48 | 49 | 50 | 51 | 52 | 53 | 54 |

0.017 0.018 0.018 0.018 0.018 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 | - 1  
0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 | - 2  
0.019 0.019 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 | - 3  
0.019 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 | - 4  
0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 | - 5  
0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 | - 6  
0.021 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 | - 7  
0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 | - 8  
0.023 0.023 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.025 0.025 | - 9  
0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.025 0.025 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 | -10  
0.024 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 | -11  
0.024 0.025 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.027 0.027 0.027 0.027 0.027 0.027 | -12  
0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.027 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.028 0.028 0.028 0.028 | -13  
0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.028 0.028 0.029 0.029 0.029 0.029 0.029 0.029 0.029 | -14  
0.027 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.028 0.029 0.029 0.029 0.029 0.030 0.030 0.030 0.030 0.030 0.030 0.030 | -15  
0.027 0.028 0.028 0.028 0.029 0.029 0.029 0.030 0.030 0.030 0.030 0.031 0.031 0.031 0.031 0.031 0.031 0.031 | -16  
0.028 0.029 0.029 0.029 0.030 0.030 0.030 0.031 0.031 0.031 0.031 0.032 0.032 0.032 0.032 0.032 0.032 0.032 | -17  
0.029 0.030 0.030 0.030 0.031 0.031 0.031 0.032 0.032 0.032 0.033 0.033 0.033 0.033 0.033 0.033 0.034 0.034 | -18  
0.030 0.031 0.031 0.031 0.032 0.032 0.032 0.033 0.033 0.033 0.034 0.034 0.034 0.034 0.035 0.035 0.035 0.035 | -19  
0.031 0.032 0.032 0.032 0.033 0.033 0.034 0.034 0.034 0.035 0.035 0.035 0.035 0.036 0.036 0.036 0.036 0.036 | -20  
0.032 0.033 0.033 0.033 0.034 0.034 0.035 0.035 0.036 0.036 0.036 0.036 0.037 0.037 0.037 0.037 0.037 0.038 | -21  
0.033 0.034 0.034 0.035 0.035 0.035 0.036 0.036 0.037 0.037 0.038 0.038 0.038 0.038 0.039 0.039 0.039 0.039 | -22  
0.034 0.035 0.035 0.036 0.036 0.037 0.037 0.038 0.038 0.038 0.039 0.039 0.040 0.040 0.040 0.040 0.041 0.041 | -23  
0.035 0.036 0.037 0.037 0.038 0.038 0.039 0.039 0.039 0.040 0.040 0.041 0.041 0.041 0.042 0.042 0.042 0.042 | -24  
0.037 0.037 0.038 0.038 0.039 0.039 0.040 0.040 0.041 0.041 0.042 0.042 0.043 0.043 0.043 0.043 0.044 0.044 | -25  
0.038 0.038 0.039 0.040 0.040 0.041 0.041 0.042 0.042 0.043 0.043 0.044 0.044 0.044 0.045 0.045 0.045 0.045 | -26  
0.039 0.040 0.040 0.041 0.041 0.042 0.042 0.043 0.044 0.044 0.045 0.045 0.045 0.046 0.046 0.047 0.047 0.047 | -27  
0.040 0.041 0.041 0.042 0.043 0.043 0.044 0.044 0.045 0.045 0.046 0.046 0.047 0.047 0.048 0.048 0.048 0.049 | -28  
0.041 0.042 0.043 0.043 0.044 0.044 0.045 0.045 0.046 0.047 0.047 0.048 0.048 0.049 0.049 0.050 0.050 0.050 | -29  
0.043 0.043 0.044 0.044 0.045 0.045 0.046 0.047 0.047 0.048 0.048 0.049 0.050 0.050 0.051 0.051 0.052 0.052 | -30  
0.044 0.044 0.045 0.045 0.046 0.047 0.047 0.048 0.048 0.049 0.050 0.050 0.051 0.052 0.052 0.053 0.054 0.054 | -31  
0.045 0.045 0.046 0.047 0.047 0.048 0.048 0.049 0.050 0.050 0.051 0.052 0.053 0.053 0.054 0.055 0.056 0.056 | -32  
0.046 0.047 0.047 0.048 0.049 0.049 0.050 0.050 0.051 0.052 0.053 0.053 0.054 0.055 0.056 0.057 0.058 0.059 | -33  
0.047 0.048 0.049 0.049 0.050 0.051 0.051 0.052 0.053 0.053 0.054 0.055 0.056 0.057 0.058 0.059 0.060 0.061 | -34  
0.048 0.049 0.050 0.051 0.051 0.052 0.053 0.053 0.054 0.055 0.056 0.056 0.057 0.059 0.060 0.061 0.063 0.064 | -35  
0.050 0.051 0.051 0.052 0.053 0.054 0.054 0.055 0.056 0.056 0.057 0.058 0.059 0.060 0.062 0.064 0.065 0.067 | -36

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |        |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|------|
| 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066  | 0.068 | 0.071 | -37  |
| 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.068  | 0.071 | 0.075 | -38  |
| 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.070  | 0.075 | 0.079 | -39  |
| 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.070 | 0.072  | 0.078 | 0.084 | -40  |
| 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.072 | 0.074  | 0.080 | 0.090 | C-41 |
| 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.076  | 0.081 | 0.098 | -42  |
| 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.079 | 0.080 | 0.080  | 0.081 | 0.107 | -43  |
| 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.085 | 0.085  | 0.096 | 0.136 | -44  |
| 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.090 | 0.090  | 0.139 | 0.256 | -45  |
| 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.089 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.097 | 0.097  | 0.172 | 0.439 | -46  |
| 0.074 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.094 | 0.096 | 0.099 | 0.101 | 0.102 | 0.103 | 0.104 | 0.104  | 0.158 | 0.349 | -47  |
| 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.106 | 0.108 | 0.110 | 0.112 | 0.113 | 0.113  | 0.116 | 0.180 | -48  |
| 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.100 | 0.104 | 0.107 | 0.111 | 0.114 | 0.117 | 0.120 | 0.122 | 0.123 | 0.123  | 0.123 | 0.122 | -49  |
| 0.084 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | 0.115 | 0.120 | 0.124 | 0.128 | 0.131 | 0.133 | 0.135 | 0.135  | 0.135 | 0.134 | -50  |
| 0.088 | 0.092 | 0.096 | 0.101 | 0.105 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.125 | 0.130 | 0.135 | 0.140 | 0.144 | 0.148 | 0.150 | 0.150  | 0.150 | 0.148 | -51  |
| 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.116 | 0.122 | 0.128 | 0.135 | 0.142 | 0.149 | 0.155 | 0.161 | 0.165 | 0.168 | 0.169  | 0.168 | 0.165 | -52  |
| 0.096 | 0.102 | 0.108 | 0.114 | 0.120 | 0.125 | 0.131 | 0.138 | 0.147 | 0.156 | 0.165 | 0.174 | 0.181 | 0.187 | 0.191 | 0.193  | 0.191 | 0.188 | -53  |
| 0.100 | 0.107 | 0.115 | 0.123 | 0.130 | 0.135 | 0.140 | 0.150 | 0.161 | 0.173 | 0.185 | 0.197 | 0.207 | 0.216 | 0.222 | 0.224  | 0.222 | 0.217 | -54  |
| 0.104 | 0.112 | 0.122 | 0.133 | 0.144 | 0.150 | 0.152 | 0.163 | 0.177 | 0.193 | 0.209 | 0.226 | 0.244 | 0.259 | 0.269 | 0.273  | 0.269 | 0.259 | -55  |
| 0.107 | 0.116 | 0.127 | 0.143 | 0.163 | 0.180 | 0.170 | 0.178 | 0.196 | 0.217 | 0.242 | 0.269 | 0.297 | 0.322 | 0.339 | 0.345  | 0.340 | 0.323 | -56  |
| 0.109 | 0.118 | 0.130 | 0.146 | 0.171 | 0.219 | 0.262 | 0.194 | 0.217 | 0.248 | 0.286 | 0.328 | 0.373 | 0.415 | 0.445 | 0.457  | 0.447 | 0.418 | -57  |
| 0.110 | 0.119 | 0.129 | 0.142 | 0.158 | 0.180 | 0.248 | 0.268 | 0.243 | 0.286 | 0.341 | 0.408 | 0.483 | 0.556 | 0.613 | 0.636  | 0.616 | 0.562 | -58  |
| 0.111 | 0.120 | 0.130 | 0.142 | 0.157 | 0.176 | 0.199 | 0.228 | 0.272 | 0.331 | 0.410 | 0.514 | 0.639 | 0.784 | 0.898 | 0.945  | 0.905 | 0.795 | -59  |
| 0.112 | 0.121 | 0.132 | 0.146 | 0.163 | 0.184 | 0.210 | 0.248 | 0.302 | 0.379 | 0.490 | 0.645 | 0.865 | 1.125 | 1.376 | 1.492  | 1.392 | 1.147 | -60  |
| 0.113 | 0.123 | 0.135 | 0.150 | 0.167 | 0.190 | 0.220 | 0.264 | 0.329 | 0.426 | 0.571 | 0.802 | 1.144 | 1.650 | 2.320 | 2.726  | 2.373 | 1.700 | -61  |
| 0.114 | 0.124 | 0.137 | 0.152 | 0.171 | 0.195 | 0.226 | 0.276 | 0.349 | 0.461 | 0.637 | 0.935 | 1.435 | 2.414 | 4.387 | 6.285  | 4.590 | 2.529 | -62  |
| 0.114 | 0.125 | 0.137 | 0.153 | 0.172 | 0.196 | 0.229 | 0.281 | 0.358 | 0.477 | 0.668 | 1.001 | 1.598 | 3.001 | 7.106 | 13.950 | 7.685 | 3.185 | -63  |
| 0.114 | 0.125 | 0.137 | 0.152 | 0.171 | 0.196 | 0.228 | 0.279 | 0.354 | 0.470 | 0.653 | 0.968 | 1.517 | 2.691 | 5.483 | 9.002  | 5.812 | 2.839 | -64  |
| 0.113 | 0.123 | 0.136 | 0.150 | 0.169 | 0.192 | 0.222 | 0.269 | 0.337 | 0.440 | 0.598 | 0.854 | 1.253 | 1.903 | 2.897 | 3.577  | 2.979 | 1.974 | -65  |
| 0.112 | 0.122 | 0.133 | 0.147 | 0.165 | 0.186 | 0.214 | 0.254 | 0.313 | 0.397 | 0.520 | 0.695 | 0.960 | 1.291 | 1.636 | 1.813  | 1.656 | 1.319 | -66  |
| 0.110 | 0.119 | 0.130 | 0.143 | 0.159 | 0.179 | 0.203 | 0.235 | 0.283 | 0.348 | 0.438 | 0.558 | 0.706 | 0.891 | 1.043 | 1.107  | 1.049 | 0.903 | -67  |
| 0.108 | 0.116 | 0.127 | 0.139 | 0.153 | 0.170 | 0.191 | 0.217 | 0.253 | 0.302 | 0.364 | 0.443 | 0.534 | 0.627 | 0.699 | 0.724  | 0.699 | 0.631 | -68  |
| 0.105 | 0.113 | 0.122 | 0.133 | 0.146 | 0.161 | 0.179 | 0.200 | 0.226 | 0.261 | 0.304 | 0.355 | 0.409 | 0.462 | 0.502 | 0.515  | 0.500 | 0.463 | -69  |
| 0.102 | 0.109 | 0.118 | 0.128 | 0.139 | 0.152 | 0.167 | 0.184 | 0.204 | 0.227 | 0.256 | 0.289 | 0.324 | 0.354 | 0.376 | 0.383  | 0.375 | 0.353 | -70  |
| 0.099 | 0.106 | 0.113 | 0.122 | 0.132 | 0.143 | 0.155 | 0.169 | 0.185 | 0.203 | 0.222 | 0.242 | 0.264 | 0.282 | 0.294 | 0.298  | 0.293 | 0.281 | -71  |
| 0.096 | 0.102 | 0.109 | 0.116 | 0.125 | 0.134 | 0.144 | 0.156 | 0.168 | 0.182 | 0.196 | 0.210 | 0.222 | 0.233 | 0.240 | 0.242  | 0.239 | 0.232 | -72  |
| 0.093 | 0.098 | 0.104 | 0.111 | 0.118 | 0.126 | 0.135 | 0.144 | 0.154 | 0.164 | 0.175 | 0.185 | 0.194 | 0.201 | 0.205 | 0.206  | 0.205 | 0.200 | -73  |
| 0.089 | 0.094 | 0.100 | 0.105 | 0.112 | 0.119 | 0.126 | 0.134 | 0.142 | 0.150 | 0.158 | 0.165 | 0.171 | 0.176 | 0.179 | 0.180  | 0.179 | 0.176 | -74  |
| 0.086 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.131 | 0.137 | 0.143 | 0.149 | 0.154 | 0.157 | 0.160 | 0.160  | 0.159 | 0.157 | -75  |
| 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.096 | 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.131 | 0.135 | 0.139 | 0.142 | 0.143 | 0.144  | 0.143 | 0.141 | -76  |
| 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.121 | 0.124 | 0.127 | 0.129 | 0.130 | 0.131  | 0.130 | 0.129 | -77  |
| 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.101 | 0.105 | 0.108 | 0.112 | 0.114 | 0.117 | 0.118 | 0.119 | 0.120  | 0.119 | 0.118 | -78  |
| 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.106 | 0.108 | 0.109 | 0.110 | 0.110  | 0.110 | 0.109 | -79  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.091 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | -81 |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |       |     |
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |       |     |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -1    |     |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -2    |     |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | -3    |     |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -4    |     |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -5    |     |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -6    |     |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -7    |     |
| 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -8    |     |
| 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -9    |     |
| 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -10   |     |
| 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -11   |     |
| 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -12   |     |
| 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -13   |     |
| 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -14   |     |
| 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -15   |     |
| 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | -16   |     |
| 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | -17   |     |
| 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | -18   |     |
| 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -19   |     |



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.100 | 0.103 | 0.098 | 0.089 | 0.081 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | C-41 |
| 0.116 | 0.121 | 0.109 | 0.093 | 0.081 | 0.074 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | I-42 |
| 0.145 | 0.152 | 0.120 | 0.093 | 0.079 | 0.074 | 0.072 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | I-43 |
| 0.219 | 0.213 | 0.128 | 0.087 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | I-44 |
| 0.456 | 0.340 | 0.167 | 0.097 | 0.083 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | I-45 |
| 1.453 | 0.651 | 0.222 | 0.111 | 0.088 | 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.079 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | I-46 |
| 0.744 | 0.467 | 0.198 | 0.106 | 0.094 | 0.091 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.075 | 0.072 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | I-47 |
| 0.240 | 0.205 | 0.134 | 0.103 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | 0.091 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | 0.078 | 0.075 | 0.072 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | I-48 |
| 0.120 | 0.117 | 0.115 | 0.111 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.088 | 0.085 | 0.081 | 0.078 | 0.075 | 0.072 | 0.069 | 0.067 | 0.064 | I-49 |
| 0.131 | 0.128 | 0.124 | 0.120 | 0.116 | 0.111 | 0.106 | 0.102 | 0.097 | 0.093 | 0.089 | 0.085 | 0.081 | 0.078 | 0.074 | 0.071 | 0.069 | 0.066 | I-50 |
| 0.145 | 0.141 | 0.136 | 0.131 | 0.125 | 0.119 | 0.114 | 0.108 | 0.103 | 0.098 | 0.093 | 0.089 | 0.085 | 0.081 | 0.077 | 0.074 | 0.070 | 0.068 | I-51 |
| 0.161 | 0.156 | 0.150 | 0.143 | 0.136 | 0.129 | 0.122 | 0.115 | 0.109 | 0.103 | 0.098 | 0.093 | 0.088 | 0.084 | 0.080 | 0.076 | 0.072 | 0.069 | I-52 |
| 0.182 | 0.174 | 0.166 | 0.157 | 0.148 | 0.139 | 0.131 | 0.123 | 0.115 | 0.108 | 0.102 | 0.097 | 0.091 | 0.087 | 0.082 | 0.078 | 0.074 | 0.071 | I-53 |
| 0.208 | 0.198 | 0.186 | 0.174 | 0.162 | 0.151 | 0.140 | 0.131 | 0.122 | 0.114 | 0.107 | 0.101 | 0.095 | 0.089 | 0.085 | 0.080 | 0.076 | 0.073 | I-54 |
| 0.245 | 0.227 | 0.211 | 0.194 | 0.179 | 0.164 | 0.151 | 0.140 | 0.129 | 0.120 | 0.112 | 0.105 | 0.098 | 0.092 | 0.087 | 0.082 | 0.078 | 0.074 | I-55 |
| 0.299 | 0.272 | 0.244 | 0.218 | 0.198 | 0.179 | 0.163 | 0.149 | 0.137 | 0.126 | 0.117 | 0.109 | 0.102 | 0.095 | 0.090 | 0.084 | 0.080 | 0.076 | I-56 |
| 0.376 | 0.331 | 0.289 | 0.251 | 0.219 | 0.195 | 0.175 | 0.159 | 0.144 | 0.132 | 0.122 | 0.113 | 0.105 | 0.098 | 0.092 | 0.086 | 0.082 | 0.077 | I-57 |
| 0.489 | 0.413 | 0.346 | 0.291 | 0.246 | 0.213 | 0.188 | 0.168 | 0.152 | 0.138 | 0.126 | 0.116 | 0.108 | 0.100 | 0.094 | 0.088 | 0.083 | 0.078 | I-58 |
| 0.649 | 0.522 | 0.418 | 0.337 | 0.277 | 0.231 | 0.201 | 0.177 | 0.159 | 0.143 | 0.130 | 0.120 | 0.110 | 0.102 | 0.096 | 0.090 | 0.084 | 0.079 | I-59 |
| 0.885 | 0.659 | 0.500 | 0.387 | 0.307 | 0.251 | 0.213 | 0.186 | 0.165 | 0.148 | 0.134 | 0.122 | 0.113 | 0.104 | 0.097 | 0.091 | 0.085 | 0.080 | I-60 |
| 1.178 | 0.825 | 0.586 | 0.435 | 0.335 | 0.269 | 0.223 | 0.193 | 0.170 | 0.152 | 0.137 | 0.125 | 0.114 | 0.106 | 0.098 | 0.092 | 0.086 | 0.081 | I-61 |
| 1.488 | 0.965 | 0.654 | 0.472 | 0.356 | 0.281 | 0.230 | 0.198 | 0.173 | 0.154 | 0.139 | 0.126 | 0.116 | 0.107 | 0.099 | 0.092 | 0.087 | 0.081 | I-62 |
| 1.667 | 1.036 | 0.687 | 0.490 | 0.366 | 0.287 | 0.233 | 0.200 | 0.175 | 0.155 | 0.140 | 0.127 | 0.116 | 0.107 | 0.099 | 0.093 | 0.087 | 0.082 | I-63 |
| 1.576 | 1.002 | 0.671 | 0.483 | 0.362 | 0.285 | 0.232 | 0.199 | 0.174 | 0.155 | 0.139 | 0.127 | 0.116 | 0.107 | 0.099 | 0.093 | 0.087 | 0.082 | I-64 |
| 1.296 | 0.882 | 0.617 | 0.454 | 0.346 | 0.276 | 0.227 | 0.196 | 0.172 | 0.153 | 0.138 | 0.126 | 0.115 | 0.106 | 0.099 | 0.092 | 0.086 | 0.081 | I-65 |
| 0.985 | 0.713 | 0.534 | 0.407 | 0.321 | 0.260 | 0.218 | 0.190 | 0.168 | 0.150 | 0.136 | 0.124 | 0.114 | 0.105 | 0.098 | 0.091 | 0.086 | 0.081 | I-66 |
| 0.719 | 0.571 | 0.448 | 0.356 | 0.290 | 0.241 | 0.207 | 0.182 | 0.162 | 0.146 | 0.133 | 0.121 | 0.112 | 0.104 | 0.097 | 0.090 | 0.085 | 0.080 | I-67 |
| 0.541 | 0.450 | 0.372 | 0.308 | 0.259 | 0.222 | 0.195 | 0.173 | 0.156 | 0.141 | 0.129 | 0.118 | 0.109 | 0.102 | 0.095 | 0.089 | 0.084 | 0.079 | I-68 |
| 0.413 | 0.359 | 0.309 | 0.266 | 0.230 | 0.204 | 0.182 | 0.164 | 0.148 | 0.135 | 0.124 | 0.115 | 0.107 | 0.099 | 0.093 | 0.088 | 0.083 | 0.078 | I-69 |
| 0.324 | 0.292 | 0.259 | 0.230 | 0.207 | 0.187 | 0.169 | 0.154 | 0.141 | 0.130 | 0.120 | 0.111 | 0.104 | 0.097 | 0.091 | 0.086 | 0.081 | 0.077 | I-70 |
| 0.263 | 0.242 | 0.222 | 0.204 | 0.187 | 0.171 | 0.157 | 0.144 | 0.133 | 0.124 | 0.115 | 0.107 | 0.100 | 0.094 | 0.089 | 0.084 | 0.079 | 0.075 | I-71 |
| 0.221 | 0.209 | 0.196 | 0.182 | 0.169 | 0.157 | 0.146 | 0.135 | 0.126 | 0.118 | 0.110 | 0.103 | 0.097 | 0.091 | 0.086 | 0.082 | 0.078 | 0.074 | I-72 |
| 0.193 | 0.184 | 0.175 | 0.165 | 0.155 | 0.145 | 0.136 | 0.127 | 0.119 | 0.112 | 0.105 | 0.099 | 0.094 | 0.088 | 0.084 | 0.080 | 0.076 | 0.072 | I-73 |
| 0.171 | 0.164 | 0.157 | 0.150 | 0.142 | 0.134 | 0.126 | 0.119 | 0.113 | 0.106 | 0.100 | 0.095 | 0.090 | 0.086 | 0.081 | 0.078 | 0.074 | 0.071 | I-74 |
| 0.153 | 0.148 | 0.143 | 0.137 | 0.131 | 0.124 | 0.118 | 0.112 | 0.106 | 0.101 | 0.096 | 0.091 | 0.087 | 0.083 | 0.079 | 0.075 | 0.072 | 0.069 | I-75 |
| 0.139 | 0.135 | 0.131 | 0.126 | 0.121 | 0.116 | 0.111 | 0.106 | 0.101 | 0.096 | 0.092 | 0.088 | 0.084 | 0.080 | 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | I-76 |
| 0.127 | 0.124 | 0.120 | 0.117 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.088 | 0.084 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.071 | 0.068 | 0.066 | I-77 |
| 0.116 | 0.114 | 0.111 | 0.108 | 0.105 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.091 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | I-78 |
| 0.108 | 0.106 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | 0.069 | 0.067 | 0.064 | 0.062 | I-79 |
| 0.100 | 0.099 | 0.097 | 0.095 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.079 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.060 | I-80 |
| 0.094 | 0.092 | 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | I-81 |

|    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 55 | 56 | 57 | 58 | 59 | 60 | 61 | 62 | 63 | 64 | 65 | 66 | 67 | 68 | 69 | 70 | 71 | 72 |
| 73 | 74 | 75 | 76 | 77 | 78 | 79 | 80 | 81 |    |    |    |    |    |    |    |    |    |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | - 1 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | - 2 |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | - 3 |
| 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | - 4 |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | - 5 |
| 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | - 6 |
| 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | - 7 |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | - 8 |
| 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | - 9 |
| 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -10 |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -11 |
| 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -12 |
| 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -13 |
| 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -14 |
| 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -15 |
| 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -16 |
| 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | -17 |
| 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -18 |
| 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | -19 |
| 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | -20 |
| 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -21 |
| 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | -22 |
| 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | -23 |
| 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | -24 |
| 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -25 |
| 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | -26 |
| 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -27 |
| 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | -28 |
| 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | -29 |
| 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | -30 |
| 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | -31 |
| 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | -32 |
| 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | -33 |
| 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | -34 |
| 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | -35 |
| 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | -36 |
| 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | -37 |
| 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -38 |
| 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -39 |
| 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | -40 |
| 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | -41 |
| 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | -42 |
| 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | -43 |
| 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | -44 |



|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.056                                                    | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | -45 |
| 0.057                                                    | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.045 | -46 |
| 0.059                                                    | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | -47 |
| 0.060                                                    | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -48 |
| 0.062                                                    | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | -49 |
| 0.063                                                    | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.048 | -50 |
| 0.065                                                    | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | -51 |
| 0.066                                                    | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | -52 |
| 0.068                                                    | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | -53 |
| 0.069                                                    | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | -54 |
| 0.071                                                    | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | -55 |
| 0.072                                                    | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | -56 |
| 0.073                                                    | 0.070 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | -57 |
| 0.074                                                    | 0.071 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.054 | 0.052 | -58 |
| 0.075                                                    | 0.071 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -59 |
| 0.076                                                    | 0.072 | 0.069 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -60 |
| 0.077                                                    | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | -61 |
| 0.077                                                    | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | -62 |
| 0.077                                                    | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | -63 |
| 0.077                                                    | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | -64 |
| 0.077                                                    | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | -65 |
| 0.076                                                    | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -66 |
| 0.076                                                    | 0.072 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -67 |
| 0.075                                                    | 0.071 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -68 |
| 0.074                                                    | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | -69 |
| 0.073                                                    | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | -70 |
| 0.072                                                    | 0.068 | 0.065 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | -71 |
| 0.070                                                    | 0.067 | 0.064 | 0.062 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | -72 |
| 0.069                                                    | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | -73 |
| 0.068                                                    | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | -74 |
| 0.066                                                    | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | -75 |
| 0.065                                                    | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | -76 |
| 0.063                                                    | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | -77 |
| 0.062                                                    | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | -78 |
| 0.060                                                    | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.046 | -79 |
| 0.059                                                    | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | -80 |
| 0.057                                                    | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.046 | 0.045 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 13.9498224 долей ПДК<sub>мр</sub>  
= 2.7899645 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: X<sub>м</sub> = 2550.0 м

( X-столбец 52, Y-строка 63) Y<sub>м</sub> = 900.0 м

При опасном направлении ветра : 167 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.57 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2309.0 м, Y= 967.0 м

|                                     |     |                      |
|-------------------------------------|-----|----------------------|
| Максимальная суммарная концентрация | Cs= | 0.6559066 доли ПДКмр |
|                                     |     | 0.1311813 мг/м3      |

~~~~~

Достигается при опасном направлении 107 град.

и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф. влияния
----	<Об-П>-<Ис>	----	М- (Mq) --	-C [доли ПДК]	-----	-----	b=C/M ---
1	000901 0002	Т	0.1570	0.655672	100.0	100.0	4.1759124
			В сумме =	0.655672	100.0		
			Суммарный вклад остальных =	0.000234	0.0		



Достигается при опасном направлении 167 град.
и скорости ветра 0.57 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Кэф. влияния
1	000901 0002	Т	0.0255	1.133440	100.0	100.0	44.4225082

Остальные источники не влияют на данную точку.

7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)

ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м³

Параметры расчетного прямоугольника No 1

Координаты центра	: X=	2000 м;	Y=	2000
Длина и ширина	: L=	4000 м;	B=	4000 м
Шаг сетки (dX=dY)	: D=	50 м		

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U_{мр}) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
1-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
2-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
3-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
4-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
5-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
6-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
7-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
8-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
9-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
10-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
11-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001
12-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002
13-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002
14-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002
15-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002
16-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
17-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
18-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
19-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
20-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
21-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
22-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
23-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
24-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
25-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
26-	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002
27-	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

[illegible]



72-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	-72
73-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	-73
74-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-74
75-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-75
76-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-76
77-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-77
78-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-78
79-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-79
80-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-80
81-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-81

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18		
19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36		
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 1	
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 2	
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 3	
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	- 4
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	- 5
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	- 6
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	- 7
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	- 8
0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	- 9
0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-10
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-11
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-12
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-13
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-14
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-15
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-16
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-17
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-18
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-19
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-20
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	-21
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	-22
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-23
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-24
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-25
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-26
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-27
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-28
0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-29
0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-30
0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	-31

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

[illegible]

«Отчет о возможных воздействиях»



0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005
0.005 | -36

0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	-37	
0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	-38
0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	-39
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	-40
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	C-41
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.008	-42
0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.009	-43
0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.011	-44
0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.011	0.021	-45
0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.014	0.036	-46
0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.013	0.028	-47
0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.015	-48	
0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	-49	
0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.010	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	-50	
0.007	0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.011	0.011	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	-51	
0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.012	0.012	0.013	0.013	0.013	0.014	0.014	0.014	0.013	-52	
0.008	0.008	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.011	0.012	0.013	0.013	0.014	0.015	0.015	0.016	0.016	0.016	0.015	-53	
0.008	0.009	0.009	0.010	0.011	0.011	0.011	0.012	0.013	0.014	0.015	0.016	0.017	0.018	0.018	0.018	0.018	0.018	-54	
0.008	0.009	0.010	0.011	0.012	0.012	0.012	0.013	0.014	0.016	0.017	0.018	0.020	0.021	0.022	0.022	0.022	0.021	-55	
0.009	0.009	0.010	0.012	0.013	0.015	0.014	0.014	0.016	0.018	0.020	0.022	0.024	0.026	0.028	0.028	0.028	0.026	-56	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.018	0.021	0.016	0.018	0.020	0.023	0.027	0.030	0.034	0.036	0.037	0.036	0.034	-57	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.015	0.020	0.022	0.020	0.023	0.028	0.033	0.039	0.045	0.050	0.052	0.050	0.046	-58	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.014	0.016	0.019	0.022	0.027	0.033	0.042	0.052	0.064	0.073	0.077	0.074	0.065	-59	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.015	0.017	0.020	0.025	0.031	0.040	0.052	0.070	0.091	0.112	0.121	0.113	0.093	-60	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.015	0.018	0.021	0.027	0.035	0.046	0.065	0.093	0.134	0.188	0.221	0.193	0.138	-61	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.016	0.018	0.022	0.028	0.037	0.052	0.076	0.117	0.196	0.356	0.511	0.373	0.206	-62	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.016	0.019	0.023	0.029	0.039	0.054	0.081	0.130	0.244	0.577	1.133	0.624	0.259	-63	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.016	0.019	0.023	0.029	0.038	0.053	0.079	0.123	0.219	0.446	0.731	0.472	0.231	-64	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.016	0.018	0.022	0.027	0.036	0.049	0.069	0.102	0.155	0.235	0.291	0.242	0.160	-65	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.015	0.017	0.021	0.025	0.032	0.042	0.056	0.078	0.105	0.133	0.147	0.135	0.107	-66	
0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.015	0.017	0.019	0.023	0.028	0.036	0.045	0.057	0.072	0.085	0.090	0.085	0.073	-67	
0.009	0.009	0.010	0.011	0.012	0.014	0.016	0.018	0.021	0.025	0.030	0.036	0.043	0.051	0.057	0.059	0.057	0.051	-68	
0.009	0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.015	0.016	0.018	0.021	0.025	0.029	0.033	0.038	0.041	0.042	0.041	0.038	-69	
0.008	0.009	0.010	0.010	0.011	0.012	0.014	0.015	0.017	0.018	0.021	0.024	0.026	0.029	0.031	0.031	0.030	0.029	-70	
0.008	0.009	0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.014	0.015	0.016	0.018	0.020	0.021	0.023	0.024	0.024	0.024	0.023	-71	
0.008	0.008	0.009	0.009	0.010	0.011	0.012	0.013	0.014	0.015	0.016	0.017	0.018	0.019	0.019	0.020	0.019	0.019	-72	
0.008	0.008	0.008	0.009	0.010	0.010	0.011	0.012	0.013	0.013	0.014	0.015	0.016	0.016	0.017	0.017	0.017	0.016	-73	
0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.012	0.012	0.013	0.013	0.014	0.014	0.015	0.015	0.015	0.014	-74	
0.007	0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.011	0.012	0.012	0.012	0.013	0.013	0.013	0.013	0.013	-75	
0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.011	0.011	0.012	0.012	0.012	0.012	0.011	-76	
0.006	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.010	0.010	0.011	0.011	0.011	0.010	-77	
0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	-78	
0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	-79	

«Отчет о возможных воздействиях»

«Отчет о возможных воздействиях»

0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	C-41
0.009	0.010	0.009	0.008	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-42
0.012	0.012	0.010	0.008	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	-43
0.018	0.017	0.010	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	-44
0.037	0.028	0.014	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	-45
0.118	0.053	0.018	0.009	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	-46
0.060	0.038	0.016	0.009	0.008	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	-47
0.019	0.017	0.011	0.008	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	-48
0.010	0.010	0.009	0.009	0.009	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	-49
0.011	0.010	0.010	0.010	0.009	0.009	0.009	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	-50
0.012	0.011	0.011	0.011	0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	-51
0.013	0.013	0.012	0.012	0.011	0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	-52
0.015	0.014	0.013	0.013	0.012	0.011	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	-53
0.017	0.016	0.015	0.014	0.013	0.012	0.011	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	-54
0.020	0.018	0.017	0.016	0.015	0.013	0.012	0.011	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	-55
0.024	0.022	0.020	0.018	0.016	0.015	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	-56
0.031	0.027	0.023	0.020	0.018	0.016	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	-57
0.040	0.034	0.028	0.024	0.020	0.017	0.015	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	-58
0.053	0.042	0.034	0.027	0.022	0.019	0.016	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	-59
0.072	0.054	0.041	0.031	0.025	0.020	0.017	0.015	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	-60
0.096	0.067	0.048	0.035	0.027	0.022	0.018	0.016	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.007	-61
0.121	0.078	0.053	0.038	0.029	0.023	0.019	0.016											

180



```
--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 1
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 2
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 3
0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 4
0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 |- 5
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 |- 6
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 |- 7
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |- 8
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |- 9
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-10
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-11
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-12
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-13
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-14
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-15
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-16
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-17
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-18
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-19
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-20
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-21
0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-22
0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 |-23
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 |-24
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 |-25
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 |-26
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 |-27
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-28
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-29
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-30
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-31
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-32
0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-33
0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-34
0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-35
0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-36
0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 |-37
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 |-38
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 |-39
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 |-40
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 C-41
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 |-42
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 |-43
0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 |-44
```

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-45
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-46
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-47
0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-48
0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-49
0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-50
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-51
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-52
0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-53
0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-54
0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-55
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-56
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-57
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-58
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-59
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-60
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-61
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-62
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-63
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-64
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-65
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-66
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-67
0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-68
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-69
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-70
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-71
0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-72
0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-73
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-74
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-75
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-76
0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-77
0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-78
0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-79
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-80
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-81
-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----										
73	74	75	76	77	78	79	80	81		

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 1.1334403 долей ПДК_{мр}
= 0.4533761 мг/м³

Достигается в точке с координатами: Х_м = 2550.0 м
(X-столбец 52, Y-строка 63) У_м = 900.0 м

При опасном направлении ветра : 167 град.
и "опасной" скорости ветра : 0.57 м/с

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:19

Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)

ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U_{мр}) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2309.0 м, Y= 967.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0532932 доли ПДКмр |
 | 0.0213173 мг/м3 |
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 107 град.

и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс                      | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния    |
|------|-------------|-----|-----------------------------|---------------|-----------|--------|-----------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | --- | М- (Mq) --                  | -С [доли ПДК] | -----     | -----  | ---- b=C/M ---- |
| 1    | 000901 0002 | Т   | 0.0255                      | 0.053274      | 100.0     | 100.0  | 2.0879560       |
|      |             |     | В сумме =                   | 0.053274      | 100.0     |        |                 |
|      |             |     | Суммарный вклад остальных = | 0.000019      | 0.0       |        |                 |





Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ\_ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс | Вклад    | Вклад в% | Сум. % | Кэф.влияния |
|------|-------------|-----|--------|----------|----------|--------|-------------|
| 1    | 000901 0002 | Т   | 0.0102 | 3.569213 | 100.0    | 100.0  | 349.2381287 |

Остальные источники не влияют на данную точку.

7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:20

Примесь :0328 - Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)

ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3

Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |      |         |    |        |
|-------------------|------|---------|----|--------|
| Координаты центра | : X= | 2000 м; | Y= | 2000   |
| Длина и ширина    | : L= | 4000 м; | B= | 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= | 50 м    |    |        |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1    | 2    | 3    | 4    | 5    | 6    | 7    | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   |      |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| *-- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| 1-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 1    |
| 2-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 2    |
| 3-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 3    |
| 4-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 4    |
| 5-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 5    |
| 6-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 6    |
| 7-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 7    |
| 8-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 8    |
| 9-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 9    |
| 10- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 10   |
| 11- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 11   |
| 12- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 12   |
| 13- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 13   |
| 14- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 14   |
| 15- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 15   |
| 16- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 16   |
| 17- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 17   |
| 18- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 18   |
| 19- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 19   |
| 20- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 20   |
| 21- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 21   |
| 22- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 22   |
| 23- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 23   |
| 24- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 24   |
| 25- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 25   |
| 26- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 26   |
| 27- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 27   |
| 28- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 28   |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»







[illegible]

189

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -38  |
| 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -39  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -40  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | C-41 |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -42  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -43  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -44  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -45  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | -46  |
| 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -47  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -48  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -49  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -50  |
| 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -51  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -52  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -53  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -54  |
| 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | -55  |
| 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.012 | 0.012 | 0.014 | 0.011 | 0.010 | 0.011 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -56  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.007 | 0.010 | 0.019 | 0.031 | 0.041 | 0.022 | 0.012 | 0.013 | 0.015 | 0.017 | 0.019 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.019 | -57  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.015 | 0.050 |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |

## «Отчет о возможных воздействиях»

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -42 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -43 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -44 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -45 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -46 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -47 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -48 |
| 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -49 |
| 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -50 |
| 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -51 |
| 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -52 |
| 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | -53 |
| 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | -54 |
| 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | -55 |
| 0.014 | 0.013 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | -56 |
| 0.018 | 0.016 | 0.014 | 0.012 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -57 |
| 0.022 | 0.019 | 0.016 | 0.014 | 0.012 | 0.010 | 0.009 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -58 |
| 0.030 | 0.024 | 0.019 | 0.016 | 0.013 | 0.011 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -59 |
| 0.041 | 0.030 | 0.023 | 0.018 | 0.014 | 0.012 | 0.010 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -60 |
| 0.057 | 0.038 | 0.027 | 0.020 | 0.016 | 0.013 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -61 |
| 0.079 | 0.045 | 0.030 | 0.022 | 0.017 | 0.013 | 0.011 |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |

|    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
|    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
| 55 | 56 | 57 | 58 | 59 | 60 | 61 | 62 | 63 | 64 | 65 | 66 | 67 | 68 | 69 | 70 | 71 | 72 |
| 73 | 74 | 75 | 76 | 77 | 78 | 79 | 80 | 81 |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
|    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |

I - 1



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 2  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 3  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 4  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 5  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 6  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 7  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 8  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | - 9  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -10  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -11  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -12  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -13  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -14  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -15  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -16  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -17  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -18  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -19  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -20  |
| .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -21  |
| 0.000 | 0.000 | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | -22  |
| 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | .     | .     | .     | .     | .     | -23  |
| 0.001 | 0.001 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | .     | .     | .     | .     | -24  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | .     | .     | -25  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | .     | -26  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.000 | -27  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.000 | -28  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -29  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -30  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -31  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -32  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -33  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -34  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -35  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -36  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -37  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -38  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -39  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -40  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | C-41 |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -42  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -43  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -44  |
| 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -45  |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.002                                                    | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -46 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -47 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -48 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -49 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -50 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -51 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -52 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -53 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -54 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -55 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | -56 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -57 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -58 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -59 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -60 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -61 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -62 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -63 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -64 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -65 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -66 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -67 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -68 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -69 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -70 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -71 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -72 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -73 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -74 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -75 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -76 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | -77 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -78 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -79 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -80 |
| 0.002                                                    | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 3.5692134 долей ПДКмр  
= 0.5353820 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Хм = 2550.0 м  
( X-столбец 52, Y-строка 63) Ум = 900.0 м

При опасном направлении ветра : 167 град.  
и "опасной" скорости ветра : 0.61 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.  
ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Город :002 Алматы.  
 Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.  
 Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:20  
 Примесь :0328 - Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)  
 ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 2198.0 м, Y= 1160.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0356590 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.0053488 мг/м3 |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 260 град.
 и скорости ветра 0.96 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в %	Сум. %	Коэф. влияния
1	000901 6015	П1	0.00061900	0.035659	100.0	100.0	57.6074257

Остальные источники не влияют на данную точку.



Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коеф. влияния
1	000901 0002	T	0.0245	0.871854	100.0	100.0	35.5380058
Остальные источники не влияют на данную точку.							

7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:20

Примесь :0330 - Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Параметры расчетного прямоугольника No 1

Координаты центра	: X=	2000 м;	Y=	2000
Длина и ширина	: L=	4000 м;	B=	4000 м
Шаг сетки (dX=dY)	: D=	50 м		

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	
*--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	----
1-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	1
2-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	2
3-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	3
4-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	4
5-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	5
6-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	6
7-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	7
8-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	8
9-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	9
10-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	10
11-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	11
12-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	12
13-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	13
14-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	14
15-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	15
16-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	16
17-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	17
18-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	18
19-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	19
20-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	20
21-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	21
22-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	22
23-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	23
24-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	24
25-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	25
26-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	26
27-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	27
28-	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	28

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

[illegible]



73-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	-73
74-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	-74
75-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	-75
76-	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	-76
77-	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	-77
78-	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	-78
79-	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	-79
80-	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-80
81-	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-81

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	
19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 1
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 2
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 3
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 4
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 5
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 6
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 7
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 8
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	- 9
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-10
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-11
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-12
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	-13
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	-14
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-15
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-16
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-17
0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-18
0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-19
0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-20
0.001	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-21
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-22
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-23
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-24
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-25
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-26
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-27
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	-28
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	-29
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	-30
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	-31
0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-32

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»

[illegible]

«Отчет о возможных воздействиях»

0.003	0.003	0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-38
0.003	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-39
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-40
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	C-41
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	-42
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	-43
0.004	0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	-44
0.004	0.004	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	-45
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	-46
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	-47
0.005	0.005	0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	-48
0.005	0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	-49
0.005	0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.008	-50
0.006	0.006	0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	-51
0.006	0.006	0.007	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.010	0.010	0.011	0.011	0.011	0.011	0.010	-52
0.006	0.007	0.007	0.007	0.008	0.008	0.008	0.009	0.009	0.010	0.010	0.011	0.011	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	-53
0.006	0.007	0.007	0.008	0.008	0.009	0.009	0.009	0.010	0.011	0.012	0.012	0.013	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	-54
0.007	0.007	0.008	0.009	0.009	0.010	0.010	0.010	0.011	0.012	0.013	0.014	0.015	0.016	0.017	0.017	0.017	0.017	0.016	-55
0.007	0.007	0.008	0.009	0.011	0.012	0.011	0.011	0.012	0.014	0.015	0.017	0.019	0.020	0.021	0.022	0.021	0.021	0.020	-56
0.007	0.008	0.008	0.009	0.011	0.015	0.018	0.012	0.014	0.016	0.018	0.021	0.023	0.026	0.028	0.029	0.028	0.028	0.026	-57
0.007	0.008	0.008	0.009	0.010	0.012	0.017													

«Отчет о возможных воздействиях»



0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003
0.003 C-41

0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-42
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	-43
0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-44
0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-45
0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-46
0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-47
0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-48
0.008	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-49
0.008	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-50
0.009	0.009	0.009	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-51
0.010	0.010	0.009	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	-52
0.011	0.011	0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	-53
0.013	0.012	0.012	0.011	0.010	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	-54
0.015	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	-55
0.019	0.017	0.015	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	-56
0.024	0.021	0.018	0.016	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	-57
0.031	0.026	0.022	0.018	0.015	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	-58
0.041	0.033	0.026	0.021	0.017	0.015	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	-59
0.055	0.041	0.031	0.024	0.019	0.016	0.013	0.012	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	-60
0.074	0.052	0.037	0.027	0.021	0.017	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	-61
0.093	0.060	0.041	0.030	0.022	0.018	0.015	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	-62
0.104	0.065	0.043	0.031	0.023	0.018	0.015	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	-63
0.099	0.063	0.042	0.031	0.023	0.018	0.015	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	-64
0.081	0.055	0.041	0.031	0.023	0.018	0.015	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	-65
0.062	0.045	0.033	0.026	0.021	0.017	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	-66
0.045	0.036	0.028	0.022	0.019	0.016	0.013	0.012	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	-67
0.034	0.028	0.023	0.019	0.016	0.014	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	-68
0.026	0.022	0.019	0.017	0.015	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	-69
0.020	0.018	0.016	0.015	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	-70
0.016	0.015	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	-71
0.014	0.013	0.012	0.012	0.011	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	-72
0.012	0.012	0.011	0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	-73
0.011	0.010	0.010	0.009	0.009	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	-74
0.010	0.009	0.009	0.009	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	-75
0.009	0.008	0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-76
0.008	0.008	0.008	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	-77
0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	-78
0.007	0.007	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	-79
0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-80
0.006	0.006	0.006	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	-81

--	55	--	56	--	57	--	58	--	59	--	60	--	61	--	62	--	63	--	64	--	65	--	66	--	67	--	68	--	69	--	70	--	71	--	72	--
--	73	--	74	--	75	--	76	--	77	--	78	--	79	--	80	--	81	--																		
--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--	0.001	--

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 2
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 3
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 4
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 5
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 6
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 7
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 8
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	- 9
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-10
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-11
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-12
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-13
0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-14
0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-15
0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	-16
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001	-17
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001	-18
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001	-19
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-20
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-21
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-22
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-23
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-24
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-25
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-26
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-27
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-28
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-29
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-30
0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-31
0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-32
0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-33
0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002	-34
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002	-35
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002	-36
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002	-37
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002	-38
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-39
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-40
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-41
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-42
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-43
0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-44
0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003	-45

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-46
0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-47
0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-48
0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-49
0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-50
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-51
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-52
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-53
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-54
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-55
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-56
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-57
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-58
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-59
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-60
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-61
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-62
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-63
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-64
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-65
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-66
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	-67
0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-68
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-69
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-70
0.005	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	-71
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-72
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-73
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	-74
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-75
0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-76
0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-77
0.004	0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-78
0.004	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-79
0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-80
0.004	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	-81
-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----										
73	74	75	76	77	78	79	80	81		

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 0.8718539 долей ПДК_{мр}
= 0.4359269 мг/м³

Достигается в точке с координатами: Х_м = 2550.0 м
(X-столбец 52, Y-строка 63) Y_м = 900.0 м

При опасном направлении ветра : 167 град.
и "опасной" скорости ветра : 0.57 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.
ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр
города Конаев Алматинской области»



Город : 002 Алматы.
 Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.
 Вар.расч. : 8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:20
 Примесь : 0330 - Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)
 ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м³

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001
 Всего просчитано точек: 1043
 Фоновая концентрация не задана
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U_{мр}) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014
 Координаты точки : X= 2309.0 м, Y= 967.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0412501 доли ПДКмр |
 | 0.0206250 мг/м³ |
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 107 град.  
 и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс                      | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-------------|-----|-----------------------------|----------|-----------|--------|---------------|
| 1    | 000901 0002 | Т   | 0.0245                      | 0.040979 | 99.3      | 99.3   | 1.6703647     |
|      |             |     | В сумме =                   | 0.040979 | 99.3      |        |               |
|      |             |     | Суммарный вклад остальных = | 0.000271 | 0.7       |        |               |





Достигается при опасном направлении 167 град.  
и скорости ветра 0.57 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс | Вклад    | Вклад в% | Сум. % | Козф. влияния |
|------|-------------|-----|--------|----------|----------|--------|---------------|
| 1    | 000901 0002 | Т   | 0.1268 | 0.450480 | 100.0    | 100.0  | 3.5538008     |

Остальные источники не влияют на данную точку.

#### 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:20

Примесь :0337 - Углерод оксид (Оксид углерода, Угарный газ) (584)

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

#### Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |      |         |    |        |
|-------------------|------|---------|----|--------|
| Координаты центра | : X= | 2000 м; | Y= | 2000   |
| Длина и ширина    | : L= | 4000 м; | B= | 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= | 50 м    |    |        |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1-  | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 2-  | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 |
| 3-  | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 4-  | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 5-  | .     | .     | .     | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 6-  | .     | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 7-  | .     | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 8-  | .     | .     | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 9-  | .     | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 10- | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 11- | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 12- | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 13- | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 14- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 15- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 16- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 17- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 18- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 19- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 20- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 21- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 22- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 23- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 24- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 25- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 26- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |
| 27- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



[illegible]

[illegible]

[illegible]

|                                                                                                                         |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| «Отчет о возможных воздействиях»                                                                                        |     |
| «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр<br>города Конаев Алматинской области» | 213 |



0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002  
0.003 | -36

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | -37   |       |     |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -38   |     |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -39   |     |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -40   |     |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | C-41  |     |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | -42   |     |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.005 | -43 |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.006 | 0.009 | -44 |
| 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.005 | 0.009 | 0.016 | -45 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.006 | 0.011 | 0.028 | -46 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.006 | 0.010 | 0.022 | -47 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.007 | 0.011 | -48 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | -49 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -50 |
| 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -51 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -52 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -53 |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -54 |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | -55 |
| 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.011 | 0.010 | 0.011 | 0.009 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -56 |
| 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.010 | 0.015 | 0.023 | 0.025 | 0.016 | 0.009 | 0.009 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -57 |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.008 | 0.013 | 0.030 | 0.042 | 0.023 | 0.010 | 0.011 | 0.013 | 0.016 | 0.018 | 0.020 | 0.021 | 0.020 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -58 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.010 | 0.019 | 0.025 | 0.016 | 0.011 | 0.013 | 0.017 | 0.021 | 0.025 | 0.029 | 0.031 | 0.029 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -59 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.007 | 0.010 | 0.011 | 0.010 | 0.012 | 0.016 | 0.021 | 0.028 | 0.036 | 0.044 | 0.048 | 0.045 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | -60 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.011 | 0.014 | 0.019 | 0.026 | 0.037 | 0.053 | 0.075 | 0.088 | 0.077 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | -61 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.011 | 0.015 | 0.021 | 0.030 | 0.046 | 0.078 | 0.142 | 0.203 | 0.148 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | -62 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.012 | 0.015 | 0.022 | 0.032 | 0.052 | 0.097 | 0.230 | 0.450 | 0.248 | 0.103 | 0.103 | 0.103 | 0.103 | -63 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.011 | 0.015 | 0.021 | 0.031 | 0.049 | 0.087 | 0.177 | 0.291 | 0.188 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | -64 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.009 | 0.011 | 0.014 | 0.019 | 0.028 | 0.040 | 0.061 | 0.094 | 0.116 | 0.096 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | -65 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.008 | 0.010 | 0.013 | 0.017 | 0.022 | 0.031 | 0.042 | 0.053 | 0.059 | 0.053 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | -66 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.011 | 0.014 | 0.018 | 0.023 | 0.029 | 0.034 | 0.036 | 0.034 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | -67 |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.008 | 0.010 | 0.012 | 0.014 | 0.017 | 0.020 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -68 |
| 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.008 | 0.010 | 0.011 | 0.013 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -69 |
| 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -70 |
| 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -71 |
| 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | -72 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -73 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -74 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -75 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -76 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -77 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -78 |
| 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -79 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

## «Отчет о возможных воздействиях»



0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002  
0.002 | -40

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | C-41 |
| 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -42  |
| 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -43  |
| 0.012 | 0.011 | 0.007 | 0.005 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -44  |
| 0.027 | 0.021 | 0.011 | 0.006 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -45  |
| 0.092 | 0.041 | 0.014 | 0.007 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -46  |
| 0.047 | 0.030 | 0.013 | 0.007 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -47  |
| 0.015 | 0.013 | 0.009 | 0.005 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -48  |
| 0.007 | 0.007 | 0.005 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -49  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -50  |
| 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | -51  |
| 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | -52  |
| 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | -53  |
| 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -54  |
| 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -55  |
| 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -56  |
| 0.012 | 0.011 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -57  |
| 0.016 | 0.013 | 0.011 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -58  |
| 0.021 | 0.017 | 0.013 | 0.011 | 0.009 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -59  |
| 0.029 | 0.021 | 0.016 | 0.012 | 0.010 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -60  |
| 0.038 | 0.027 | 0.019 | 0.014 | 0.011 | 0.009 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -61  |
| 0.048 | 0.031 | 0.021 | 0.015 | 0.012 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -62  |
| 0.054 | 0.033 | 0.022 | 0.016 | 0.012 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -63  |
| 0.051 | 0.032 | 0.022 | 0.016 | 0.012 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -64  |
| 0.042 | 0.029 | 0.021 | 0.015 | 0.012 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -65  |
| 0.032 | 0.023 | 0.018 | 0.014 | 0.011 | 0.009 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -66  |
| 0.023 | 0.019 | 0.015 | 0.012 | 0.010 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -67  |
| 0.018 | 0.015 | 0.012 | 0.010 | 0.009 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -68  |
| 0.013 | 0.012 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -69  |
| 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -70  |
| 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -71  |
| 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -72  |
| 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -73  |
| 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -74  |
| 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | -75  |
| 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | -76  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | -77  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -78  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -79  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -80  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -81  |

--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|  
55 56 57 58 59 60 61 62 63 64 65 66 67 68 69 70 71 72  
73 74 75 76 77 78 79 80 81

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                       |      |
|-------------------------------------------------------|------|
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----    |      |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 1  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 2  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 3  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 4  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 5  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 6  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 7  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 8  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 9  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -10  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -11  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -12  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -13  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -14  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -15  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -16  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -17  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -18  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -19  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -20  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -21  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -22  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -23  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -24  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -25  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -26  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -27  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -28  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -29  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -30  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -31  |
| 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -32  |
| 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -33  |
| 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -34  |
| 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -35  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -36  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 | -37  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 | -38  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 | -39  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 | -40  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 | C-41 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 | -42  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -43  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -44  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -45 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -46 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -47 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -48 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -49 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -50 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -51 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -52 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -53 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -54 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -55 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -56 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -57 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -58 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -59 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -60 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -61 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -62 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -63 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -64 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -65 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -66 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -67 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -68 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -69 |
| 0.003                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -70 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -71 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -72 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -73 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -74 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -75 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -76 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -77 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -78 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -79 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -80 |
| 0.002                                                    | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 0.4504798 долей ПДК<sub>мр</sub>  
= 2.2523990 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Х<sub>м</sub> = 2550.0 м  
(Х-столбец 52, Y-строка 63) Y<sub>м</sub> = 900.0 м

При опасном направлении ветра : 167 град.  
и "опасной" скорости ветра : 0.57 м/с

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



## 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:20

Примесь :0337 - Углерод оксид (Оксид углерода, Угарный газ) (584)

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2198.0 м, Y= 1160.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0232146 доли ПДКмр |  
 | 0.1160729 мг/м3 |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 260 град.

и скорости ветра 0.69 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в %	Сум. %	Кэф. влияния
----	<Об-П>-<Ис>----	---	М- (Mq) --	-С [доли ПДК] -----	-----	-----	b=C/M ---
1	000901 6015	П1	0.0164	0.023215	100.0	100.0	1.4172517

Остальные источники не влияют на данную точку.

~~~~~





```
| 1 |000901 6009| П1|      1.3060|   3.563834 | 100.0 | 100.0 |   2.7288160 |
|      В сумме =   3.563834  100.0 |
|~~~~~|
```

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч.:8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :0616 - Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)

ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3

```
~~~~~
Параметры расчетного прямоугольника No 1
| Координаты центра : X= 2000 м; Y= 2000 |
| Длина и ширина : L= 4000 м; B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м |
|~~~~~|
```

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1-  | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 |
| 2-  | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 |
| 3-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 |
| 4-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 |
| 5-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 |
| 6-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 |
| 7-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 |
| 8-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 |
| 9-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 |
| 10- | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 |
| 11- | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 |
| 12- | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 |
| 13- | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 |
| 14- | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 |
| 15- | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 |
| 16- | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 |
| 17- | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.070 | 0.073 | 0.077 |
| 18- | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.078 |
| 19- | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.079 |
| 20- | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.080 |
| 21- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.081 |
| 22- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 |
| 23- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 |
| 24- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.082 |
| 25- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.082 |
| 26- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.082 |
| 27- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.081 |
| 28- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.081 |
| 29- | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.080 |
| 30- | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.080 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



31-| 0.040 0.041 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.056 0.058 0.061 0.064 0.067 0.071 0.075  
0.079 | -31

|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 32-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.078 | -32  |
| 33-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | -33  |
| 34-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | -34  |
| 35-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.071 | 0.075 | -35  |
| 36-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.070 | 0.073 | -36  |
| 37-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | -37  |
| 38-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | -38  |
| 39-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | -39  |
| 40-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | -40  |
| 41-С | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | С-41 |
| 42-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | -42  |
| 43-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | -43  |
| 44-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | -44  |
| 45-  | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | -45  |
| 46-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | -46  |
| 47-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | -47  |
| 48-  | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | -48  |
| 49-  | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | -49  |
| 50-  | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | -50  |
| 51-  | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | -51  |
| 52-  | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | -52  |
| 53-  | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | -53  |
| 54-  | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | -54  |
| 55-  | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | -55  |
| 56-  | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -56  |
| 57-  | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | -57  |
| 58-  | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | -58  |
| 59-  | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | -59  |
| 60-  | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | -60  |
| 61-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | -61  |
| 62-  | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -62  |
| 63-  | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | -63  |
| 64-  | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | -64  |
| 65-  | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | -65  |
| 66-  | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | -66  |
| 67-  | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | -67  |
| 68-  | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | -68  |
| 69-  | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | -69  |
| 70-  | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | -70  |
| 71-  | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | -71  |
| 72-  | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | -72  |
| 73-  | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | -73  |
| 74-  | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | -74  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 75- | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | -75 |
| 76- | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | -76 |
| 77- | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | -77 |
| 78- | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | -78 |
| 79- | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | -79 |
| 80- | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | -80 |
| 81- | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | -81 |

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.100 | 0.104 | 0.108 | - 1 |
| 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.110 | 0.114 | - 2 |
| 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.122 | - 3 |
| 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.124 | 0.129 | - 4 |
| 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.095 | 0.099 | 0.104 | 0.109 | 0.115 | 0.120 | 0.126 | 0.132 | 0.138 | - 5 |
| 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.094 | 0.099 | 0.104 | 0.109 | 0.115 | 0.121 | 0.127 | 0.133 | 0.140 | 0.146 | - 6 |
| 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.109 | 0.114 | 0.121 | 0.127 | 0.134 | 0.141 | 0.148 | 0.156 | - 7 |
| 0.068 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.107 | 0.114 | 0.120 | 0.127 | 0.134 | 0.141 | 0.149 | 0.157 | 0.165 | - 8 |
| 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.119 | 0.126 | 0.133 | 0.141 | 0.149 | 0.158 | 0.166 | 0.180 | - 9 |
| 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.104 | 0.110 | 0.117 | 0.124 | 0.131 | 0.140 | 0.148 | 0.157 | 0.166 | 0.180 | 0.191 | -10 |
| 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.090 | 0.096 | 0.101 | 0.108 | 0.114 | 0.121 | 0.129 | 0.137 | 0.146 | 0.155 | 0.165 | 0.180 | 0.191 | 0.204 | -11 |
| 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | 0.093 | 0.099 | 0.105 | 0.111 | 0.118 | 0.126 | 0.134 | 0.143 | 0.153 | 0.162 | 0.177 | 0.190 | 0.203 | 0.217 | -12 |
| 0.076 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.101 | 0.108 | 0.115 | 0.122 | 0.131 | 0.140 | 0.149 | 0.159 | 0.174 | 0.186 | 0.200 | 0.215 | 0.231 | -13 |
| 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | 0.111 | 0.118 | 0.126 | 0.135 | 0.145 | 0.155 | 0.165 | 0.182 | 0.195 | 0.211 | 0.227 | 0.245 | -14 |
| 0.079 | 0.084 | 0.089 | 0.094 | 0.100 | 0.107 | 0.114 | 0.122 | 0.130 | 0.140 | 0.150 | 0.160 | 0.176 | 0.189 | 0.205 | 0.221 | 0.240 | 0.260 | -15 |
| 0.081 | 0.085 | 0.091 | 0.096 | 0.102 | 0.109 | 0.117 | 0.125 | 0.134 | 0.144 | 0.154 | 0.166 | 0.183 | 0.197 | 0.214 | 0.232 | 0.252 | 0.275 | -16 |
| 0.082 | 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | 0.112 | 0.119 | 0.128 | 0.137 | 0.148 | 0.159 | 0.175 | 0.189 | 0.205 | 0.223 | 0.243 | 0.264 | 0.289 | -17 |
| 0.083 | 0.088 | 0.094 | 0.100 | 0.106 | 0.114 | 0.122 | 0.131 | 0.141 | 0.151 | 0.163 | 0.180 | 0.195 | 0.212 | 0.231 | 0.253 | 0.276 | 0.304 | -18 |
| 0.084 | 0.089 | 0.095 | 0.101 | 0.108 | 0.115 | 0.124 | 0.133 | 0.144 | 0.154 | 0.166 | 0.184 | 0.200 | 0.218 | 0.239 | 0.262 | 0.288 | 0.317 | -19 |
| 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.102 | 0.109 | 0.117 | 0.126 | 0.135 | 0.146 | 0.157 | 0.173 | 0.188 | 0.205 | 0.224 | 0.246 | 0.270 | 0.298 | 0.330 | -20 |
| 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.103 | 0.111 | 0.119 | 0.127 | 0.137 | 0.148 | 0.160 | 0.176 | 0.192 | 0.209 | 0.229 | 0.251 | 0.277 | 0.307 | 0.340 | -21 |
| 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.104 | 0.112 | 0.120 | 0.129 | 0.139 | 0.150 | 0.161 | 0.178 | 0.195 | 0.212 | 0.233 | 0.256 | 0.283 | 0.313 | 0.349 | -22 |
| 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | 0.112 | 0.120 | 0.130 | 0.140 | 0.151 | 0.163 | 0.180 | 0.196 | 0.215 | 0.235 | 0.260 | 0.287 | 0.318 | 0.355 | -23 |
| 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | 0.112 | 0.121 | 0.130 | 0.140 | 0.151 | 0.163 | 0.181 | 0.198 | 0.216 | 0.237 | 0.261 | 0.289 | 0.321 | 0.359 | -24 |
| 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | 0.113 | 0.121 | 0.130 | 0.140 | 0.151 | 0.163 | 0.181 | 0.198 | 0.216 | 0.238 | 0.262 | 0.290 | 0.322 | 0.359 | -25 |
| 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | 0.112 | 0.121 | 0.130 | 0.140 | 0.151 | 0.163 | 0.181 | 0.197 | 0.216 | 0.237 | 0.261 | 0.288 | 0.320 | 0.357 | -26 |
| 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | 0.112 | 0.120 | 0.129 | 0.139 | 0.150 | 0.162 | 0.180 | 0.195 | 0.214 | 0.234 | 0.258 | 0.285 | 0.316 | 0.352 | -27 |
| 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.104 | 0.111 | 0.119 | 0.128 | 0.138 | 0.149 | 0.160 | 0.178 | 0.193 | 0.211 | 0.231 | 0.254 | 0.280 | 0.310 | 0.345 | -28 |
| 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.103 | 0.110 | 0.118 | 0.127 | 0.136 | 0.147 | 0.159 | 0.175 | 0.190 | 0.207 | 0.226 | 0.249 | 0.274 | 0.302 | 0.335 | -29 |
| 0.084 | 0.090 | 0.095 | 0.102 | 0.109 | 0.116 | 0.125 | 0.134 | 0.145 | 0.156 | 0.168 | 0.186 | 0.203 | 0.221 | 0.242 | 0.266 | 0.292 | 0.323 | -30 |
| 0.083 | 0.089 | 0.094 | 0.100 | 0.107 | 0.115 | 0.123 | 0.132 | 0.142 | 0.153 | 0.164 | 0.182 | 0.197 | 0.215 | 0.235 | 0.257 | 0.282 | 0.310 | -31 |
| 0.082 | 0.087 | 0.093 | 0.099 | 0.105 | 0.113 | 0.121 | 0.129 | 0.139 | 0.149 | 0.161 | 0.177 | 0.192 | 0.208 | 0.227 | 0.247 | 0.271 | 0.296 | -32 |
| 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.103 | 0.110 | 0.118 | 0.127 | 0.136 | 0.146 | 0.156 | 0.168 | 0.186 | 0.201 | 0.218 | 0.237 | 0.258 | 0.282 | -33 |
| 0.080 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.101 | 0.108 | 0.115 | 0.123 | 0.132 | 0.142 | 0.152 | 0.163 | 0.179 | 0.193 | 0.209 | 0.227 | 0.246 | 0.267 | -34 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.079 0.083 0.088 0.093 0.099 0.105 0.112 0.120 0.128 0.137 0.147 0.157 0.168 0.186 0.200 0.216 0.233  
0.252 | -35

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.103 | 0.109 | 0.116 | 0.124 | 0.133 | 0.142 | 0.152 | 0.162 | 0.178 | 0.191 | 0.205 | 0.221 | 0.238 | -36 |
| 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.089 | 0.094 | 0.100 | 0.106 | 0.113 | 0.120 | 0.128 | 0.137 | 0.146 | 0.156 | 0.166 | 0.182 | 0.195 | 0.208 | 0.224 | -37 |
| 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.092 | 0.097 | 0.103 | 0.109 | 0.116 | 0.124 | 0.132 | 0.140 | 0.149 | 0.159 | 0.169 | 0.184 | 0.197 | 0.210 | -38 |
| 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.089 | 0.094 | 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.119 | 0.126 | 0.134 | 0.143 | 0.151 | 0.161 | 0.174 | 0.186 | 0.197 | -39 |
| 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.102 | 0.108 | 0.114 | 0.121 | 0.128 | 0.136 | 0.144 | 0.153 | 0.162 | 0.175 | 0.185 | -40 |
| 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.104 | 0.110 | 0.116 | 0.123 | 0.130 | 0.137 | 0.145 | 0.153 | 0.161 | 0.174 | -41 |
| 0.067 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | 0.111 | 0.117 | 0.124 | 0.130 | 0.138 | 0.145 | 0.153 | 0.160 | -42 |
| 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.106 | 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.130 | 0.137 | 0.144 | 0.151 | -43 |
| 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.101 | 0.107 | 0.112 | 0.118 | 0.123 | 0.129 | 0.136 | 0.142 | -44 |
| 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.122 | 0.128 | 0.133 | -45 |
| 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.110 | 0.115 | 0.120 | 0.125 | -46 |
| 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.105 | 0.109 | 0.113 | 0.118 | -47 |
| 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.088 | 0.092 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | -48 |
| 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.087 | 0.091 | 0.094 | 0.098 | 0.101 | 0.105 | -49 |
| 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.099 | -50 |
| 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | -51 |
| 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.088 | -52 |
| 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.084 | -53 |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | -54 |
| 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | -55 |
| 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.072 | -56 |
| 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | -57 |
| 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | -58 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | -59 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | -60 |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | -61 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | -62 |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | -63 |
| 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | -64 |
| 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | -65 |
| 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | -66 |
| 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | -67 |
| 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | -68 |
| 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | -69 |
| 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | -70 |
| 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | -71 |
| 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | -72 |
| 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | -73 |
| 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | -74 |
| 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | -75 |
| 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | -76 |
| 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | -77 |
| 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | -78 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | -79 |
| 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | -80 |
| 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | -81 |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 0.111 | 0.115 | 0.119 | 0.122 | 0.126 | 0.129 | 0.132 | 0.134 | 0.137 | 0.138 | 0.140 | 0.141 | 0.142 | 0.142 | 0.142 | 0.141 | 0.140 | 0.138 | - 1 |
| 0.119 | 0.123 | 0.127 | 0.131 | 0.135 | 0.138 | 0.142 | 0.144 | 0.147 | 0.149 | 0.151 | 0.152 | 0.153 | 0.153 | 0.153 | 0.152 | 0.151 | 0.149 | - 2 |
| 0.126 | 0.131 | 0.136 | 0.140 | 0.145 | 0.149 | 0.152 | 0.156 | 0.159 | 0.161 | 0.163 | 0.164 | 0.165 | 0.165 | 0.165 | 0.164 | 0.163 | 0.160 | - 3 |
| 0.135 | 0.140 | 0.145 | 0.150 | 0.155 | 0.160 | 0.164 | 0.168 | 0.175 | 0.178 | 0.180 | 0.182 | 0.183 | 0.183 | 0.183 | 0.182 | 0.180 | 0.177 | - 4 |
| 0.144 | 0.150 | 0.156 | 0.161 | 0.166 | 0.176 | 0.181 | 0.186 | 0.190 | 0.194 | 0.197 | 0.198 | 0.200 | 0.200 | 0.200 | 0.198 | 0.196 | 0.193 | - 5 |
| 0.153 | 0.160 | 0.166 | 0.177 | 0.183 | 0.190 | 0.196 | 0.202 | 0.207 | 0.211 | 0.215 | 0.217 | 0.219 | 0.219 | 0.218 | 0.217 | 0.214 | 0.210 | - 6 |
| 0.163 | 0.174 | 0.182 | 0.191 | 0.198 | 0.206 | 0.213 | 0.220 | 0.226 | 0.231 | 0.236 | 0.239 | 0.240 | 0.241 | 0.240 | 0.238 | 0.235 | 0.230 | - 7 |
| 0.178 | 0.187 | 0.196 | 0.206 | 0.215 | 0.224 | 0.233 | 0.241 | 0.248 | 0.254 | 0.259 | 0.263 | 0.265 | 0.265 | 0.265 | 0.262 | 0.258 | 0.253 | - 8 |
| 0.190 | 0.201 | 0.211 | 0.222 | 0.233 | 0.244 | 0.254 | 0.264 | 0.273 | 0.280 | 0.286 | 0.291 | 0.293 | 0.294 | 0.293 | 0.290 | 0.285 | 0.278 | - 9 |
| 0.203 | 0.215 | 0.228 | 0.241 | 0.254 | 0.266 | 0.279 | 0.290 | 0.301 | 0.310 | 0.317 | 0.323 | 0.326 | 0.327 | 0.325 | 0.322 | 0.316 | 0.308 | -10 |
| 0.217 | 0.231 | 0.246 | 0.261 | 0.276 | 0.291 | 0.306 | 0.320 | 0.332 | 0.344 | 0.353 | 0.360 | 0.364 | 0.365 | 0.363 | 0.358 | 0.351 | 0.341 | -11 |
| 0.232 | 0.248 | 0.265 | 0.283 | 0.301 | 0.318 | 0.336 | 0.353 | 0.369 | 0.383 | 0.395 | 0.404 | 0.409 | 0.410 | 0.408 | 0.402 | 0.392 | 0.380 | -12 |
| 0.248 | 0.266 | 0.286 | 0.307 | 0.328 | 0.349 | 0.370 | 0.391 | 0.412 | 0.431 | 0.447 | 0.459 | 0.467 | 0.468 | 0.465 | 0.457 | 0.444 | 0.427 | -13 |
| 0.265 | 0.286 | 0.308 | 0.332 | 0.357 | 0.383 | 0.410 | 0.438 | 0.465 | 0.490 | 0.512 | 0.528 | 0.538 | 0.541 | 0.537 | 0.525 | 0.507 | 0.485 | -14 |
| 0.282 | 0.306 | 0.332 | 0.359 | 0.389 | 0.422 | 0.457 | 0.493 | 0.529 | 0.562 | 0.591 | 0.614 | 0.628 | 0.632 | 0.625 | 0.609 | 0.585 | 0.555 | -15 |
| 0.299 | 0.326 | 0.356 | 0.388 | 0.425 | 0.467 | 0.512 | 0.558 | 0.605 | 0.650 | 0.690 | 0.722 | 0.741 | 0.747 | 0.738 | 0.715 | 0.681 | 0.640 | -16 |
| 0.317 | 0.348 | 0.381 | 0.421 | 0.466 | 0.517 | 0.573 | 0.634 | 0.696 | 0.758 | 0.813 | 0.858 | 0.886 | 0.895 | 0.882 | 0.849 | 0.801 | 0.744 | -17 |
| 0.334 | 0.368 | 0.408 | 0.455 | 0.510 | 0.572 | 0.643 | 0.721 | 0.805 | 0.889 | 0.968 | 1.033 | 1.075 | 1.088 | 1.068 | 1.019 | 0.950 | 0.869 | -18 |
| 0.351 | 0.389 | 0.435 | 0.490 | 0.555 | 0.631 | 0.719 | 0.820 | 0.931 | 1.048 | 1.161 | 1.259 | 1.323 | 1.342 | 1.312 | 1.238 | 1.135 | 1.019 | -19 |
| 0.366 | 0.408 | 0.460 | 0.524 | 0.600 | 0.691 | 0.799 | 0.928 | 1.074 | 1.236 | 1.401 | 1.548 | 1.649 | 1.680 | 1.631 | 1.516 | 1.362 | 1.196 | -20 |
| 0.379 | 0.426 | 0.484 | 0.556 | 0.643 | 0.749 | 0.880 | 1.039 | 1.229 | 1.451 | 1.689 | 1.914 | 2.077 | 2.128 | 2.047 | 1.863 | 1.631 | 1.395 | -21 |
| 0.390 | 0.441 | 0.504 | 0.582 | 0.680 | 0.801 | 0.954 | 1.146 | 1.385 | 1.677 | 2.012 | 2.351 | 2.613 | 2.696 | 2.563 | 2.274 | 1.929 | 1.602 | -22 |
| 0.398 | 0.452 | 0.519 | 0.603 | 0.709 | 0.842 | 1.013 | 1.234 | 1.520 | 1.885 | 2.329 | 2.811 | 3.202 | 3.342 | 3.125 | 2.696 | 2.216 | 1.789 | -23 |
| 0.403 | 0.458 | 0.528 | 0.615 | 0.725 | 0.866 | 1.049 | 1.290 | 1.607 | 2.025 | 2.554 | 3.162 | 3.514 | 2.694 | 3.564 | 3.013 | 2.418 | 1.914 | -24 |
| 0.404 | 0.460 | 0.530 | 0.617 | 0.729 | 0.871 | 1.057 | 1.300 | 1.625 | 2.055 | 2.605 | 3.243 | 3.180 | 0.695 | 3.514 | 3.087 | 2.462 | 1.940 | -25 |
| 0.400 | 0.456 | 0.524 | 0.610 | 0.718 | 0.856 | 1.034 | 1.266 | 1.569 | 1.963 | 2.454 | 3.002 | 3.471 | 3.558 | 3.378 | 2.871 | 2.329 | 1.860 | -26 |
| 0.394 | 0.447 | 0.512 | 0.594 | 0.695 | 0.823 | 0.985 | 1.192 | 1.454 | 1.782 | 2.170 | 2.575 | 2.898 | 3.002 | 2.835 | 2.481 | 2.072 | 1.697 | -27 |
| 0.384 | 0.433 | 0.494 | 0.569 | 0.662 | 0.775 | 0.917 | 1.092 | 1.306 | 1.560 | 1.841 | 2.117 | 2.322 | 2.386 | 2.283 | 2.055 | 1.773 | 1.495 | -28 |
| 0.372 | 0.417 | 0.472 | 0.540 | 0.621 | 0.719 | 0.839 | 0.981 | 1.148 | 1.336 | 1.534 | 1.714 | 1.841 | 1.880 | 1.818 | 1.674 | 1.486 | 1.290 | -29 |
| 0.358 | 0.398 | 0.447 | 0.506 | 0.577 | 0.660 | 0.757 | 0.871 | 0.998 | 1.134 | 1.270 | 1.389 | 1.468 | 1.493 | 1.454 | 1.363 | 1.238 | 1.101 | -30 |
| 0.342 | 0.378 | 0.421 | 0.471 | 0.531 | 0.600 | 0.679 | 0.767 | 0.863 | 0.961 | 1.055 | 1.134 | 1.186 | 1.201 | 1.177 | 1.117 | 1.033 | 0.938 | -31 |
| 0.325 | 0.357 | 0.394 | 0.437 | 0.487 | 0.543 | 0.606 | 0.675 | 0.746 | 0.818 | 0.883 | 0.936 | 0.971 | 0.981 | 0.965 | 0.925 | 0.868 | 0.800 | -32 |
| 0.308 | 0.337 | 0.368 | 0.404 | 0.445 | 0.490 | 0.540 | 0.593 | 0.647 | 0.699 | 0.746 | 0.783 | 0.807 | 0.813 | 0.802 | 0.775 | 0.736 | 0.687 | -33 |
| 0.290 | 0.316 | 0.343 | 0.373 | 0.406 | 0.443 | 0.482 | 0.523 | 0.564 | 0.602 | 0.636 | 0.662 | 0.679 | 0.684 | 0.676 | 0.657 | 0.629 | 0.594 | -34 |
| 0.273 | 0.295 | 0.319 | 0.345 | 0.372 | 0.400 | 0.432 | 0.463 | 0.494 | 0.523 | 0.548 | 0.567 | 0.579 | 0.582 | 0.577 | 0.563 | 0.543 | 0.517 | -35 |
| 0.256 | 0.275 | 0.297 | 0.318 | 0.341 | 0.365 | 0.388 | 0.412 | 0.436 | 0.458 | 0.476 | 0.490 | 0.499 | 0.501 | 0.497 | 0.487 | 0.472 | 0.453 | -36 |
| 0.240 | 0.257 | 0.275 | 0.294 | 0.313 | 0.333 | 0.352 | 0.371 | 0.388 | 0.404 | 0.418 | 0.429 | 0.435 | 0.437 | 0.434 | 0.427 | 0.415 | 0.401 | -37 |
| 0.224 | 0.239 | 0.255 | 0.271 | 0.287 | 0.304 | 0.320 | 0.335 | 0.349 | 0.362 | 0.372 | 0.380 | 0.384 | 0.385 | 0.383 | 0.378 | 0.370 | 0.359 | -38 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





0.210 0.223 0.236 0.250 0.264 0.278 0.291 0.304 0.315 0.326 0.334 0.339 0.343 0.344 0.342 0.338 0.332  
0.323 | -39

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.196 | 0.208 | 0.219 | 0.231 | 0.243 | 0.254 | 0.266 | 0.276 | 0.286 | 0.294 | 0.300 | 0.306 | 0.308 | 0.309 | 0.308 | 0.304 | 0.299 | 0.292 | -40  |
| 0.183 | 0.193 | 0.203 | 0.213 | 0.223 | 0.233 | 0.243 | 0.252 | 0.259 | 0.266 | 0.272 | 0.275 | 0.278 | 0.278 | 0.278 | 0.275 | 0.271 | 0.265 | C-41 |
| 0.168 | 0.180 | 0.189 | 0.198 | 0.206 | 0.214 | 0.222 | 0.230 | 0.236 | 0.242 | 0.246 | 0.250 | 0.252 | 0.252 | 0.251 | 0.249 | 0.245 | 0.240 | -42  |
| 0.158 | 0.165 | 0.176 | 0.183 | 0.191 | 0.198 | 0.204 | 0.211 | 0.216 | 0.221 | 0.224 | 0.227 | 0.229 | 0.229 | 0.228 | 0.226 | 0.224 | 0.220 | -43  |
| 0.148 | 0.154 | 0.160 | 0.166 | 0.176 | 0.182 | 0.188 | 0.193 | 0.198 | 0.202 | 0.205 | 0.207 | 0.209 | 0.209 | 0.208 | 0.207 | 0.204 | 0.201 | -44  |
| 0.139 | 0.145 | 0.150 | 0.156 | 0.160 | 0.165 | 0.174 | 0.178 | 0.182 | 0.185 | 0.188 | 0.190 | 0.191 | 0.191 | 0.191 | 0.190 | 0.187 | 0.184 | -45  |
| 0.130 | 0.135 | 0.140 | 0.145 | 0.150 | 0.154 | 0.158 | 0.161 | 0.164 | 0.167 | 0.171 | 0.174 | 0.175 | 0.176 | 0.175 | 0.174 | 0.168 | 0.166 | -46  |
| 0.122 | 0.127 | 0.131 | 0.135 | 0.139 | 0.143 | 0.147 | 0.150 | 0.152 | 0.155 | 0.157 | 0.158 | 0.159 | 0.159 | 0.159 | 0.157 | 0.156 | 0.154 | -47  |
| 0.115 | 0.119 | 0.123 | 0.126 | 0.130 | 0.133 | 0.136 | 0.139 | 0.142 | 0.143 | 0.145 | 0.146 | 0.147 | 0.147 | 0.147 | 0.146 | 0.145 | 0.143 | -48  |
| 0.108 | 0.112 | 0.115 | 0.118 | 0.121 | 0.124 | 0.127 | 0.129 | 0.131 | 0.133 | 0.135 | 0.136 | 0.136 | 0.136 | 0.136 | 0.135 | 0.134 | 0.133 | -49  |
| 0.102 | 0.105 | 0.108 | 0.111 | 0.113 | 0.116 | 0.118 | 0.120 | 0.122 | 0.124 | 0.125 | 0.126 | 0.126 | 0.127 | 0.126 | 0.126 | 0.125 | 0.123 | -50  |
| 0.096 | 0.099 | 0.101 | 0.104 | 0.106 | 0.108 | 0.111 | 0.112 | 0.114 | 0.115 | 0.116 | 0.117 | 0.118 | 0.118 | 0.117 | 0.117 | 0.116 | 0.115 | -51  |
| 0.091 | 0.093 | 0.095 | 0.098 | 0.100 | 0.102 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | 0.108 | 0.109 | 0.109 | 0.110 | 0.110 | 0.109 | 0.109 | 0.108 | 0.107 | -52  |
| 0.086 | 0.088 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.097 | 0.098 | 0.100 | 0.101 | 0.101 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.101 | 0.100 | -53  |
| 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.088 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.096 | 0.096 | 0.096 | 0.095 | 0.095 | 0.094 | -54  |
| 0.077 | 0.079 | 0.080 | 0.082 | 0.083 | 0.085 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.089 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.089 | 0.088 | -55  |
| 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.085 | 0.085 | 0.085 | 0.084 | 0.084 | 0.083 | -56  |
| 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.080 | 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.079 | -57  |
| 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.076 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.074 | -58  |
| 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | 0.072 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | -59  |
| 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.067 | -60  |
| 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | -61  |
| 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | -62  |
| 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.059 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.058 | -63  |
| 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | -64  |
| 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | -65  |
| 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | -66  |
| 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | -67  |
| 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | -68  |
| 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | -69  |
| 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | -70  |
| 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | -71  |
| 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | -72  |
| 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | -73  |
| 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | -74  |
| 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | -75  |
| 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | -76  |
| 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | -77  |
| 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | -78  |
| 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | -79  |
| 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | -80  |
| 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | -81  |

--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|---

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



| 37<br>55 | 38<br>56 | 39<br>57 | 40<br>58 | 41<br>59 | 42<br>60 | 43<br>61 | 44<br>62 | 45<br>63 | 46<br>64 | 47<br>65 | 48<br>66 | 49<br>67 | 50<br>68 | 51<br>69 | 52<br>70 | 53<br>71 | 54<br>72 |    |
|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----|
| 0.136    | 0.134    | 0.131    | 0.128    | 0.125    | 0.122    | 0.118    | 0.114    | 0.111    | 0.107    | 0.103    | 0.100    | 0.096    | 0.092    | 0.089    | 0.085    | 0.082    | 0.079    | 1  |
| 0.147    | 0.144    | 0.141    | 0.137    | 0.134    | 0.130    | 0.126    | 0.122    | 0.118    | 0.114    | 0.109    | 0.105    | 0.101    | 0.097    | 0.093    | 0.089    | 0.086    | 0.082    | 2  |
| 0.158    | 0.155    | 0.152    | 0.148    | 0.144    | 0.139    | 0.135    | 0.130    | 0.125    | 0.121    | 0.116    | 0.111    | 0.107    | 0.102    | 0.098    | 0.094    | 0.090    | 0.086    | 3  |
| 0.174    | 0.167    | 0.163    | 0.159    | 0.154    | 0.149    | 0.144    | 0.139    | 0.133    | 0.128    | 0.123    | 0.118    | 0.112    | 0.108    | 0.103    | 0.098    | 0.094    | 0.090    | 4  |
| 0.189    | 0.185    | 0.180    | 0.174    | 0.165    | 0.160    | 0.154    | 0.148    | 0.142    | 0.136    | 0.130    | 0.124    | 0.119    | 0.113    | 0.108    | 0.103    | 0.098    | 0.094    | 5  |
| 0.206    | 0.201    | 0.195    | 0.188    | 0.182    | 0.175    | 0.165    | 0.158    | 0.152    | 0.145    | 0.138    | 0.132    | 0.125    | 0.119    | 0.113    | 0.108    | 0.103    | 0.098    | 6  |
| 0.225    | 0.219    | 0.212    | 0.204    | 0.197    | 0.189    | 0.181    | 0.168    | 0.161    | 0.154    | 0.146    | 0.139    | 0.132    | 0.126    | 0.119    | 0.113    | 0.107    | 0.102    | 7  |
| 0.246    | 0.239    | 0.231    | 0.222    | 0.213    | 0.203    | 0.194    | 0.185    | 0.176    | 0.163    | 0.155    | 0.147    | 0.140    | 0.132    | 0.125    | 0.118    | 0.112    | 0.106    | 8  |
| 0.271    | 0.262    | 0.252    | 0.241    | 0.231    | 0.220    | 0.209    | 0.198    | 0.188    | 0.177    | 0.164    | 0.156    | 0.147    | 0.139    | 0.131    | 0.124    | 0.117    | 0.110    | 9  |
| 0.298    | 0.287    | 0.276    | 0.263    | 0.250    | 0.237    | 0.225    | 0.212    | 0.200    | 0.189    | 0.178    | 0.164    | 0.155    | 0.146    | 0.138    | 0.130    | 0.122    | 0.115    | 10 |
| 0.329    | 0.317    | 0.302    | 0.287    | 0.272    | 0.257    | 0.242    | 0.228    | 0.214    | 0.201    | 0.188    | 0.177    | 0.163    | 0.153    | 0.144    | 0.135    | 0.127    | 0.120    | 11 |
| 0.365    | 0.349    | 0.332    | 0.314    | 0.296    | 0.278    | 0.261    | 0.244    | 0.229    | 0.214    | 0.200    | 0.187    | 0.174    | 0.160    | 0.150    | 0.141    | 0.132    | 0.124    | 12 |
| 0.407    | 0.386    | 0.365    | 0.344    | 0.322    | 0.301    | 0.281    | 0.262    | 0.244    | 0.227    | 0.211    | 0.197    | 0.183    | 0.167    | 0.157    | 0.147    | 0.137    | 0.129    | 13 |
| 0.458    | 0.431    | 0.403    | 0.377    | 0.351    | 0.326    | 0.303    | 0.280    | 0.260    | 0.241    | 0.223    | 0.207    | 0.192    | 0.178    | 0.163    | 0.152    | 0.142    | 0.133    | 14 |
| 0.520    | 0.485    | 0.448    | 0.414    | 0.382    | 0.353    | 0.325    | 0.300    | 0.276    | 0.255    | 0.235    | 0.217    | 0.201    | 0.186    | 0.169    | 0.158    | 0.147    | 0.137    | 15 |
| 0.594    | 0.547    | 0.501    | 0.457    | 0.416    | 0.381    | 0.349    | 0.320    | 0.293    | 0.269    | 0.247    | 0.227    | 0.210    | 0.194    | 0.179    | 0.163    | 0.152    | 0.141    | 16 |
| 0.681    | 0.619    | 0.559    | 0.504    | 0.455    | 0.410    | 0.373    | 0.340    | 0.310    | 0.283    | 0.259    | 0.237    | 0.218    | 0.201    | 0.185    | 0.168    | 0.156    | 0.145    | 17 |
| 0.784    | 0.702    | 0.625    | 0.557    | 0.495    | 0.443    | 0.398    | 0.360    | 0.327    | 0.297    | 0.271    | 0.247    | 0.226    | 0.208    | 0.191    | 0.176    | 0.160    | 0.149    | 18 |
| 0.903    | 0.795    | 0.697    | 0.612    | 0.538    | 0.475    | 0.423    | 0.379    | 0.342    | 0.310    | 0.281    | 0.256    | 0.233    | 0.214    | 0.196    | 0.181    | 0.163    | 0.152    | 19 |
| 1.037    | 0.895    | 0.772    | 0.668    | 0.580    | 0.508    | 0.447    | 0.397    | 0.357    | 0.321    | 0.291    | 0.264    | 0.240    | 0.219    | 0.201    | 0.185    | 0.166    | 0.155    | 20 |
| 1.181    | 0.998    | 0.846    | 0.722    | 0.620    | 0.537    | 0.469    | 0.414    | 0.369    | 0.332    | 0.299    | 0.271    | 0.246    | 0.224    | 0.205    | 0.188    | 0.173    | 0.157    | 21 |
| 1.323    | 1.096    | 0.914    | 0.770    | 0.655    | 0.562    | 0.488    | 0.428    | 0.379    | 0.340    | 0.306    | 0.276    | 0.250    | 0.228    | 0.208    | 0.191    | 0.175    | 0.159    | 22 |
| 1.445    | 1.176    | 0.968    | 0.807    | 0.681    | 0.581    | 0.502    | 0.438    | 0.386    | 0.346    | 0.310    | 0.280    | 0.254    | 0.230    | 0.210    | 0.192    | 0.177    | 0.160    | 23 |
| 1.523    | 1.226    | 1.001    | 0.829    | 0.696    | 0.592    | 0.510    | 0.443    | 0.391    | 0.349    | 0.313    | 0.282    | 0.255    | 0.232    | 0.211    | 0.193    | 0.178    | 0.160    | 24 |
| 1.539    | 1.236    | 1.008    | 0.834    | 0.699    | 0.594    | 0.511    | 0.445    | 0.392    | 0.350    | 0.314    | 0.283    | 0.256    | 0.232    | 0.212    | 0.194    | 0.178    | 0.160    | 25 |
| 1.489    | 1.204    | 0.987    | 0.820    | 0.690    | 0.588    | 0.506    | 0.441    | 0.389    | 0.348    | 0.312    | 0.281    | 0.255    | 0.231    | 0.211    | 0.193    | 0.177    | 0.160    | 26 |
| 1.386    | 1.137    | 0.942    | 0.789    | 0.669    | 0.572    | 0.495    | 0.433    | 0.383    | 0.343    | 0.308    | 0.278    | 0.252    | 0.229    | 0.209    | 0.191    | 0.176    | 0.159    | 27 |
| 1.250    | 1.046    | 0.880    | 0.746    | 0.637    | 0.550    | 0.479    | 0.421    | 0.374    | 0.336    | 0.303    | 0.273    | 0.248    | 0.226    | 0.206    | 0.189    | 0.174    | 0.158    | 28 |
| 1.106    | 0.945    | 0.808    | 0.694    | 0.600    | 0.522    | 0.458    | 0.405    | 0.363    | 0.327    | 0.295    | 0.267    | 0.243    | 0.222    | 0.203    | 0.186    | 0.168    | 0.156    | 29 |
| 0.966    | 0.842    | 0.732    | 0.639    | 0.559    | 0.491    | 0.435    | 0.387    | 0.349    | 0.315    | 0.286    | 0.260    | 0.237    | 0.217    | 0.199    | 0.183    | 0.165    | 0.153    | 30 |
| 0.839    | 0.745    | 0.659    | 0.583    | 0.516    | 0.459    | 0.409    | 0.369    | 0.334    | 0.303    | 0.275    | 0.251    | 0.230    | 0.211    | 0.194    | 0.178    | 0.161    | 0.150    | 31 |
| 0.729    | 0.658    | 0.590    | 0.529    | 0.474    | 0.426    | 0.385    | 0.350    | 0.318    | 0.290    | 0.265    | 0.242    | 0.222    | 0.204    | 0.188    | 0.174    | 0.158    | 0.147    | 32 |
| 0.634    | 0.580    | 0.528    | 0.479    | 0.434    | 0.395    | 0.360    | 0.329    | 0.301    | 0.276    | 0.253    | 0.232    | 0.214    | 0.197    | 0.182    | 0.165    | 0.154    | 0.143    | 33 |
| 0.554    | 0.513    | 0.472    | 0.434    | 0.398    | 0.366    | 0.337    | 0.309    | 0.284    | 0.262    | 0.241    | 0.222    | 0.205    | 0.190    | 0.176    | 0.160    | 0.149    | 0.139    | 34 |
| 0.487    | 0.456    | 0.424    | 0.394    | 0.365    | 0.339    | 0.313    | 0.290    | 0.268    | 0.248    | 0.229    | 0.212    | 0.196    | 0.182    | 0.166    | 0.155    | 0.145    | 0.135    | 35 |
| 0.430    | 0.407    | 0.383    | 0.359    | 0.336    | 0.313    | 0.291    | 0.271    | 0.251    | 0.233    | 0.217    | 0.202    | 0.187    | 0.175    | 0.160    | 0.149    | 0.140    | 0.131    | 36 |
| 0.384    | 0.366    | 0.348    | 0.328    | 0.308    | 0.289    | 0.271    | 0.253    | 0.236    | 0.220    | 0.205    | 0.191    | 0.179    | 0.164    | 0.153    | 0.144    | 0.135    | 0.126    | 37 |
| 0.346    | 0.332    | 0.316    | 0.300    | 0.283    | 0.267    | 0.251    | 0.236    | 0.221    | 0.207    | 0.194    | 0.181    | 0.166    | 0.157    | 0.147    | 0.138    | 0.130    | 0.122    | 38 |
| 0.313    | 0.301    | 0.288    | 0.274    | 0.260    | 0.247    | 0.233    | 0.220    | 0.207    | 0.194    | 0.183    | 0.168    | 0.159    | 0.149    | 0.141    | 0.132    | 0.125    | 0.117    | 39 |
| 0.283    | 0.274    | 0.263    | 0.252    | 0.240    | 0.228    | 0.216    | 0.205    | 0.194    | 0.183    | 0.168    | 0.159    | 0.151    | 0.142    | 0.134    | 0.127    | 0.119    | 0.113    | 40 |
| 0.257    | 0.249    | 0.240    | 0.231    | 0.221    | 0.211    | 0.201    | 0.191    | 0.181    | 0.168    | 0.160    | 0.151    | 0.143    | 0.136    | 0.128    | 0.121    | 0.114    | 0.108    | 41 |
| 0.235    | 0.228    | 0.220    | 0.213    | 0.204    | 0.195    | 0.187    | 0.178    | 0.166    | 0.158    | 0.151    | 0.143    | 0.136    | 0.129    | 0.122    | 0.116    | 0.110    | 0.104    | 42 |
| 0.215    | 0.209    | 0.203    | 0.196    | 0.189    | 0.181    | 0.174    | 0.163    | 0.156    | 0.149    | 0.142    | 0.135    | 0.129    | 0.122    | 0.116    | 0.110    | 0.105    | 0.100    | 43 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                                   |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.197                                                                                                             | 0.192 | 0.187 | 0.181 | 0.175 | 0.165 | 0.159 | 0.153 | 0.147 | 0.140 | 0.134 | 0.128 | 0.122 | 0.116 | 0.111 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | -44 |
| 0.181                                                                                                             | 0.177 | 0.169 | 0.164 | 0.159 | 0.154 | 0.149 | 0.143 | 0.138 | 0.132 | 0.126 | 0.121 | 0.115 | 0.110 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | 0.091 | -45 |
| 0.164                                                                                                             | 0.161 | 0.157 | 0.153 | 0.149 | 0.144 | 0.139 | 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.119 | 0.114 | 0.109 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.088 | -46 |
| 0.152                                                                                                             | 0.149 | 0.146 | 0.142 | 0.138 | 0.134 | 0.130 | 0.126 | 0.121 | 0.117 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | 0.099 | 0.095 | 0.091 | 0.088 | 0.084 | -47 |
| 0.141                                                                                                             | 0.139 | 0.136 | 0.133 | 0.129 | 0.125 | 0.122 | 0.118 | 0.114 | 0.110 | 0.106 | 0.102 | 0.098 | 0.095 | 0.091 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | -48 |
| 0.131                                                                                                             | 0.129 | 0.126 | 0.123 | 0.121 | 0.117 | 0.114 | 0.111 | 0.107 | 0.104 | 0.100 | 0.097 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | -49 |
| 0.122                                                                                                             | 0.120 | 0.118 | 0.115 | 0.113 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | -50 |
| 0.114                                                                                                             | 0.112 | 0.110 | 0.108 | 0.106 | 0.103 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | 0.079 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | -51 |
| 0.106                                                                                                             | 0.105 | 0.103 | 0.101 | 0.099 | 0.097 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.088 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.068 | -52 |
| 0.099                                                                                                             | 0.098 | 0.097 | 0.095 | 0.093 | 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | -53 |
| 0.093                                                                                                             | 0.092 | 0.091 | 0.089 | 0.088 | 0.086 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | -54 |
| 0.088                                                                                                             | 0.087 | 0.086 | 0.084 | 0.083 | 0.081 | 0.080 | 0.078 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | -55 |
| 0.083                                                                                                             | 0.082 | 0.081 | 0.080 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | -56 |
| 0.078                                                                                                             | 0.077 | 0.076 | 0.075 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | -57 |
| 0.074                                                                                                             | 0.073 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | -58 |
| 0.070                                                                                                             | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | -59 |
| 0.067                                                                                                             | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | -60 |
| 0.063                                                                                                             | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | -61 |
| 0.060                                                                                                             | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | -62 |
| 0.058                                                                                                             | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | -63 |
| 0.055                                                                                                             | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | -64 |
| 0.053                                                                                                             | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | -65 |
| 0.051                                                                                                             | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | -66 |
| 0.049                                                                                                             | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | -67 |
| 0.048                                                                                                             | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | -68 |
| 0.046                                                                                                             | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | -69 |
| 0.045                                                                                                             | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | -70 |
| 0.044                                                                                                             | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | -71 |
| 0.042                                                                                                             | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | -72 |
| 0.041                                                                                                             | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | -73 |
| 0.040                                                                                                             | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | -74 |
| 0.039                                                                                                             | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | -75 |
| 0.038                                                                                                             | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | -76 |
| 0.037                                                                                                             | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | -77 |
| 0.036                                                                                                             | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | -78 |
| 0.035                                                                                                             | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | -79 |
| 0.034                                                                                                             | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | -80 |
| 0.034                                                                                                             | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | -81 |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                                | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                                | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.076                                                                                                             | 0.073 | 0.070 | 0.068 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 1 |
| 0.079                                                                                                             | 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 2 |
| 0.082                                                                                                             | 0.079 | 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.062 | 0.060 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 3 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                       |     |
|-------------------------------------------------------|-----|
| 0.086 0.082 0.078 0.075 0.072 0.069 0.066 0.064 0.061 | - 4 |
| 0.089 0.085 0.081 0.078 0.074 0.071 0.068 0.065 0.063 | - 5 |
| 0.093 0.088 0.084 0.080 0.077 0.073 0.070 0.067 0.064 | - 6 |
| 0.097 0.092 0.087 0.083 0.079 0.076 0.072 0.069 0.066 | - 7 |
| 0.101 0.095 0.090 0.086 0.082 0.078 0.074 0.071 0.068 | - 8 |
| 0.104 0.099 0.094 0.089 0.084 0.080 0.076 0.073 0.069 | - 9 |
| 0.108 0.102 0.097 0.091 0.087 0.082 0.078 0.074 0.071 | -10 |
| 0.112 0.106 0.100 0.094 0.089 0.085 0.080 0.076 0.072 | -11 |
| 0.117 0.110 0.103 0.097 0.092 0.087 0.082 0.078 0.074 | -12 |
| 0.121 0.113 0.106 0.100 0.094 0.089 0.084 0.080 0.075 | -13 |
| 0.124 0.117 0.109 0.103 0.096 0.091 0.086 0.081 0.077 | -14 |
| 0.128 0.120 0.112 0.105 0.099 0.093 0.087 0.083 0.078 | -15 |
| 0.132 0.123 0.115 0.107 0.101 0.095 0.089 0.084 0.080 | -16 |
| 0.135 0.126 0.117 0.110 0.103 0.096 0.091 0.085 0.081 | -17 |
| 0.138 0.129 0.120 0.112 0.105 0.098 0.092 0.087 0.082 | -18 |
| 0.141 0.131 0.122 0.114 0.106 0.099 0.093 0.088 0.083 | -19 |
| 0.143 0.133 0.124 0.115 0.108 0.101 0.094 0.089 0.084 | -20 |
| 0.145 0.135 0.125 0.117 0.109 0.102 0.095 0.090 0.084 | -21 |
| 0.147 0.136 0.126 0.118 0.110 0.102 0.096 0.090 0.085 | -22 |
| 0.148 0.137 0.127 0.118 0.110 0.103 0.096 0.091 0.085 | -23 |
| 0.149 0.138 0.128 0.119 0.111 0.103 0.097 0.091 0.085 | -24 |
| 0.149 0.138 0.128 0.119 0.111 0.103 0.097 0.091 0.085 | -25 |
| 0.148 0.138 0.128 0.119 0.110 0.103 0.097 0.091 0.085 | -26 |
| 0.147 0.137 0.127 0.118 0.110 0.103 0.096 0.090 0.085 | -27 |
| 0.146 0.136 0.126 0.117 0.109 0.102 0.096 0.090 0.085 | -28 |
| 0.144 0.134 0.124 0.116 0.108 0.101 0.095 0.089 0.084 | -29 |
| 0.142 0.132 0.123 0.114 0.107 0.100 0.094 0.088 0.083 | -30 |
| 0.140 0.130 0.121 0.113 0.105 0.099 0.093 0.087 0.082 | -31 |
| 0.137 0.127 0.119 0.111 0.104 0.097 0.091 0.086 0.081 | -32 |
| 0.133 0.124 0.116 0.109 0.102 0.096 0.090 0.085 0.080 | -33 |
| 0.130 0.121 0.113 0.106 0.100 0.094 0.088 0.083 0.079 | -34 |
| 0.126 0.118 0.111 0.104 0.098 0.092 0.087 0.082 0.078 | -35 |
| 0.122 0.115 0.108 0.101 0.095 0.090 0.085 0.080 0.076 | -36 |
| 0.118 0.111 0.105 0.099 0.093 0.088 0.083 0.079 0.075 | -37 |
| 0.114 0.108 0.101 0.096 0.090 0.086 0.081 0.077 0.073 | -38 |
| 0.110 0.104 0.098 0.093 0.088 0.083 0.079 0.075 0.072 | -39 |
| 0.106 0.101 0.095 0.090 0.085 0.081 0.077 0.073 0.070 | -40 |
| 0.102 0.097 0.092 0.087 0.083 0.079 0.075 0.072 0.068 | -41 |
| 0.098 0.093 0.089 0.084 0.080 0.077 0.073 0.070 0.067 | -42 |
| 0.095 0.090 0.086 0.082 0.078 0.074 0.071 0.068 0.065 | -43 |
| 0.091 0.087 0.083 0.079 0.075 0.072 0.069 0.066 0.063 | -44 |
| 0.087 0.084 0.080 0.076 0.073 0.070 0.067 0.064 0.062 | -45 |
| 0.084 0.080 0.077 0.074 0.071 0.068 0.065 0.063 0.060 | -46 |
| 0.081 0.077 0.074 0.071 0.068 0.066 0.063 0.061 0.059 | -47 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.077                                                    | 0.075 | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -48 |
| 0.074                                                    | 0.072 | 0.069 | 0.067 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | -49 |
| 0.072                                                    | 0.069 | 0.067 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | -50 |
| 0.069                                                    | 0.066 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | -51 |
| 0.066                                                    | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | -52 |
| 0.064                                                    | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | -53 |
| 0.061                                                    | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | -54 |
| 0.059                                                    | 0.057 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | -55 |
| 0.057                                                    | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -56 |
| 0.055                                                    | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | -57 |
| 0.053                                                    | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | -58 |
| 0.052                                                    | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | -59 |
| 0.050                                                    | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | -60 |
| 0.049                                                    | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | -61 |
| 0.047                                                    | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | -62 |
| 0.046                                                    | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -63 |
| 0.045                                                    | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | -64 |
| 0.044                                                    | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | -65 |
| 0.043                                                    | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | -66 |
| 0.042                                                    | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | -67 |
| 0.041                                                    | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | -68 |
| 0.040                                                    | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | -69 |
| 0.039                                                    | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | -70 |
| 0.038                                                    | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | -71 |
| 0.037                                                    | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | -72 |
| 0.036                                                    | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | -73 |
| 0.035                                                    | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | -74 |
| 0.035                                                    | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | -75 |
| 0.034                                                    | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | -76 |
| 0.033                                                    | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | -77 |
| 0.032                                                    | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | -78 |
| 0.032                                                    | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -79 |
| 0.031                                                    | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | -80 |
| 0.031                                                    | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 3.5638337 долей ПДКмр  
= 0.7127668 мг/м3

Достигается в точке с координатами: Хм = 2500.0 м

( Х-столбец 51, Y-строка 24) Yм = 2850.0 м

При опасном направлении ветра : 237 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :0616 - Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)

ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 2647.0 м, Y= 3164.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8360404 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.1672081 мг/м<sup>3</sup> |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 210 град.  
 и скорости ветра 0.92 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс     | Вклад        | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-------------|-----|------------|--------------|-----------|--------|---------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | --- | М- (Мг) -- | С [доли ПДК] | -----     | -----  | б=С/М ---     |
| 1    | 000901 6009 | П1  | 1.3060     | 0.836040     | 100.0     | 100.0  | 0.640153408   |
|      |             |     | В сумме =  | 0.836040     | 100.0     |        |               |

~~~~~

|                                                                                                                         |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр<br>города Конаев Алматинской области» | 232 |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|



|   |                 |           |          |       |       |             |
|---|-----------------|-----------|----------|-------|-------|-------------|
| 1 | 000901 6009  П1 | 1.7220    | 1.566340 | 100.0 | 100.0 | 0.909605384 |
|   |                 | В сумме = | 1.566340 | 100.0 |       |             |

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч.:8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :0621 - Метилбензол (349)

ПДКм.р для примеси 0621 = 0.6 мг/м3

Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |                        |
|-------------------|------------------------|
| Координаты центра | : X= 2000 м; Y= 2000 м |
| Длина и ширина    | : L= 4000 м; B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= 50 м              |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1-  | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 |
| 2-  | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 |
| 3-  | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 |
| 4-  | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 |
| 5-  | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 |
| 6-  | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 |
| 7-  | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 |
| 8-  | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 |
| 9-  | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 |
| 10- | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 |
| 11- | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 |
| 12- | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 |
| 13- | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 |
| 14- | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 |
| 15- | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 |
| 16- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 |
| 17- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 |
| 18- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.034 |
| 19- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 |
| 20- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 |
| 21- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 |
| 22- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 23- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 24- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 25- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 26- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 27- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 28- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 29- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 |
| 30- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





31-| 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.033  
0.035 | -31

32-| 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 0.034 | -32  
33-| 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.028 0.029 0.030 0.032 0.034 | -33  
34-| 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.029 0.030 0.032 0.033 | -34  
35-| 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.033 | -35  
36-| 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 | -36  
37-| 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.029 0.030 0.032 | -37  
38-| 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 | -38  
39-| 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.028 0.029 0.030 | -39  
40-| 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 | -40  
41-С 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.024 0.026 0.027 0.028 0.029 | -41  
42-| 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 | -42  
43-| 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 | -43  
44-| 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 | -44  
45-| 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 | -45  
46-| 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 | -46  
47-| 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 | -47  
48-| 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 | -48  
49-| 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 | -49  
50-| 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 | -50  
51-| 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 | -51  
52-| 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 | -52  
53-| 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 | -53  
54-| 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 | -54  
55-| 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 | -55  
56-| 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 | -56  
57-| 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 | -57  
58-| 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 | -58  
59-| 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 | -59  
60-| 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 | -60  
61-| 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 | -61  
62-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 | -62  
63-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 | -63  
64-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 | -64  
65-| 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 | -65  
66-| 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 | -66  
67-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 | -67  
68-| 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 | -68  
69-| 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 | -69  
70-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 | -70  
71-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 | -71  
72-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 | -72  
73-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 | -73  
74-| 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 | -74

**«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 75- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | -75 |
| 76- | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | -76 |
| 77- | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -77 |
| 78- | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -78 |
| 79- | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -79 |
| 80- | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | -80 |
| 81- | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -81 |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |   |    |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---|----|
| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |   |    |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |   |    |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | - | 1  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | - | 2  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | - | 3  |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.055 | 0.057 | - | 4  |
| 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.061 | - | 5  |
| 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | - | 6  |
| 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | - | 7  |
| 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | - | 8  |
| 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.062 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.079 | - | 9  |
| 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.061 | 0.065 | 0.069 | 0.073 | 0.079 | 0.084 | - | 10 |
| 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | 0.068 | 0.073 | 0.079 | 0.084 | 0.090 | - | 11 |
| 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.067 | 0.071 | 0.078 | 0.083 | 0.089 | 0.095 | - | 12 |
| 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | 0.065 | 0.070 | 0.076 | 0.082 | 0.088 | 0.094 | 0.102 | - | 13 |
| 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.059 | 0.064 | 0.068 | 0.073 | 0.080 | 0.086 | 0.093 | 0.100 | 0.108 | - | 14 |
| 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.070 | 0.077 | 0.083 | 0.090 | 0.097 | 0.105 | 0.114 | - | 15 |
| 0.035 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.073 | 0.080 | 0.087 | 0.094 | 0.102 | 0.111 | 0.121 | - | 16 |
| 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.077 | 0.083 | 0.090 | 0.098 | 0.107 | 0.116 | 0.127 | - | 17 |
| 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.079 | 0.086 | 0.093 | 0.102 | 0.111 | 0.121 | 0.134 | - | 18 |
| 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.073 | 0.081 | 0.088 | 0.096 | 0.105 | 0.115 | 0.126 | 0.139 | - | 19 |
| 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.055 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | 0.076 | 0.083 | 0.090 | 0.099 | 0.108 | 0.119 | 0.131 | 0.145 | - | 20 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.078 | 0.084 | 0.092 | 0.101 | 0.110 | 0.122 | 0.135 | 0.150 | - | 21 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.078 | 0.086 | 0.093 | 0.102 | 0.113 | 0.124 | 0.138 | 0.153 | - | 22 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.079 | 0.086 | 0.094 | 0.103 | 0.114 | 0.126 | 0.140 | 0.156 | - | 23 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.080 | 0.087 | 0.095 | 0.104 | 0.115 | 0.127 | 0.141 | 0.158 | - | 24 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.080 | 0.087 | 0.095 | 0.104 | 0.115 | 0.127 | 0.142 | 0.158 | - | 25 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.066 | 0.072 | 0.079 | 0.087 | 0.095 | 0.104 | 0.115 | 0.127 | 0.141 | 0.157 | - | 26 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.079 | 0.086 | 0.094 | 0.103 | 0.113 | 0.125 | 0.139 | 0.155 | - | 27 |
| 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.061 | 0.065 | 0.070 | 0.078 | 0.085 | 0.093 | 0.102 | 0.112 | 0.123 | 0.136 | 0.151 | - | 28 |
| 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.077 | 0.084 | 0.091 | 0.100 | 0.109 | 0.120 | 0.133 | 0.147 | - | 29 |
| 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.068 | 0.074 | 0.082 | 0.089 | 0.097 | 0.106 | 0.117 | 0.129 | 0.142 | - | 30 |
| 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.080 | 0.087 | 0.095 | 0.103 | 0.113 | 0.124 | 0.136 | - | 31 |
| 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.078 | 0.084 | 0.092 | 0.100 | 0.109 | 0.119 | 0.130 | - | 32 |
| 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | 0.074 | 0.082 | 0.088 | 0.096 | 0.104 | 0.114 | 0.124 | - | 33 |
| 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.079 | 0.085 | 0.092 | 0.100 | 0.108 | 0.117 | - | 34 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

235



0.035 0.037 0.039 0.041 0.044 0.046 0.049 0.053 0.056 0.060 0.065 0.069 0.074 0.082 0.088 0.095 0.102  
0.111 | -35

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.071 | 0.078 | 0.084 | 0.090 | 0.097 | 0.105 | -36 |
| 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | 0.073 | 0.080 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | -37 |
| 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | 0.070 | 0.074 | 0.081 | 0.087 | 0.092 | -38 |
| 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.059 | 0.063 | 0.067 | 0.071 | 0.077 | 0.082 | 0.087 | -39 |
| 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.063 | 0.067 | 0.071 | 0.077 | 0.081 | -40 |
| 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | 0.067 | 0.071 | 0.076 | -41 |
| 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | -42 |
| 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | -43 |
| 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | -44 |
| 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | -45 |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | -46 |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | -47 |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | -48 |
| 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | -49 |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | -50 |
| 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -51 |
| 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | -52 |
| 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | -53 |
| 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | -54 |
| 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | -55 |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | -56 |
| 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | -57 |
| 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | -58 |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | -59 |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | -60 |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | -61 |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | -62 |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -63 |
| 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -64 |
| 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | -65 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -66 |
| 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -67 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | -68 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -69 |
| 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | -70 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -71 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | -72 |
| 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -73 |
| 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -74 |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -75 |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -76 |
| 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | -77 |
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -78 |

«Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -79   |     |
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | -80 |
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -81 |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |       |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |       |     |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.062 | 0.062 | 0.062 | 0.062 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.061 | -1  |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | -2  |
| 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.072 | 0.073 | 0.073 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.071 |       | -3  |
| 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.081 | 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.078 |       | -4  |
| 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.088 | 0.088 | 0.087 | 0.086 | 0.085 |       | -5  |
| 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.086 | 0.089 | 0.091 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.096 | 0.096 | 0.095 | 0.094 | 0.092 |       | -6  |
| 0.072 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.099 | 0.102 | 0.104 | 0.105 | 0.106 | 0.106 | 0.105 | 0.105 | 0.103 | 0.101 |       | -7  |
| 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.095 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.109 | 0.112 | 0.114 | 0.115 | 0.116 | 0.117 | 0.116 | 0.115 | 0.113 | 0.111 |       | -8  |
| 0.083 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.116 | 0.120 | 0.123 | 0.126 | 0.128 | 0.129 | 0.129 | 0.129 | 0.127 | 0.125 | 0.122 |       | -9  |
| 0.089 | 0.095 | 0.100 | 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.122 | 0.127 | 0.132 | 0.136 | 0.139 | 0.142 | 0.143 | 0.144 | 0.143 | 0.141 | 0.139 | 0.135 |       | -10 |
| 0.096 | 0.102 | 0.108 | 0.115 | 0.121 | 0.128 | 0.134 | 0.141 | 0.146 | 0.151 | 0.155 | 0.158 | 0.160 | 0.160 | 0.160 | 0.158 | 0.154 | 0.150 |       | -11 |
| 0.102 | 0.109 | 0.116 | 0.124 | 0.132 | 0.140 | 0.148 | 0.155 | 0.162 | 0.168 | 0.173 | 0.177 | 0.180 | 0.180 | 0.179 | 0.177 | 0.172 | 0.167 |       | -12 |
| 0.109 | 0.117 | 0.126 | 0.135 | 0.144 | 0.153 | 0.163 | 0.172 | 0.181 | 0.189 | 0.196 | 0.202 | 0.205 | 0.206 | 0.204 | 0.201 | 0.195 | 0.187 |       | -13 |
| 0.116 | 0.126 | 0.135 | 0.146 | 0.157 | 0.168 | 0.180 | 0.192 | 0.204 | 0.215 | 0.225 | 0.232 | 0.237 | 0.238 | 0.236 | 0.231 | 0.223 | 0.213 |       | -14 |
| 0.124 | 0.134 | 0.146 | 0.158 | 0.171 | 0.185 | 0.201 | 0.217 | 0.232 | 0.247 | 0.260 | 0.270 | 0.276 | 0.278 | 0.275 | 0.268 | 0.257 | 0.244 |       | -15 |
| 0.132 | 0.143 | 0.157 | 0.171 | 0.187 | 0.205 | 0.225 | 0.245 | 0.266 | 0.286 | 0.303 | 0.317 | 0.326 | 0.328 | 0.324 | 0.314 | 0.299 | 0.281 |       | -16 |
| 0.139 | 0.153 | 0.168 | 0.185 | 0.205 | 0.227 | 0.252 | 0.279 | 0.306 | 0.333 | 0.357 | 0.377 | 0.390 | 0.393 | 0.388 | 0.373 | 0.352 | 0.327 |       | -17 |
| 0.147 | 0.162 | 0.179 | 0.200 | 0.224 | 0.251 | 0.283 | 0.317 | 0.354 | 0.391 | 0.425 | 0.454 | 0.473 | 0.478 | 0.469 | 0.448 | 0.418 | 0.382 |       | -18 |
| 0.154 | 0.171 | 0.191 | 0.215 | 0.244 | 0.277 | 0.316 | 0.360 | 0.409 | 0.460 | 0.510 | 0.553 | 0.582 | 0.590 | 0.576 | 0.544 | 0.499 | 0.448 |       | -19 |
| 0.161 | 0.179 | 0.202 | 0.230 | 0.264 | 0.304 | 0.351 | 0.408 | 0.472 | 0.543 | 0.616 | 0.680 | 0.725 | 0.738 | 0.717 | 0.666 | 0.598 | 0.526 |       | -20 |
| 0.167 | 0.187 | 0.213 | 0.244 | 0.283 | 0.329 | 0.387 | 0.457 | 0.540 | 0.638 | 0.742 | 0.841 | 0.913 | 0.935 | 0.900 | 0.819 | 0.717 | 0.613 |       | -21 |
| 0.171 | 0.194 | 0.222 | 0.256 | 0.299 | 0.352 | 0.419 | 0.504 | 0.609 | 0.737 | 0.884 | 1.033 | 1.148 | 1.185 | 1.126 | 0.999 | 0.848 | 0.704 |       | -22 |
| 0.175 | 0.199 | 0.228 | 0.265 | 0.311 | 0.370 | 0.445 | 0.542 | 0.668 | 0.828 | 1.023 | 1.235 | 1.407 | 1.469 | 1.373 | 1.185 | 0.974 | 0.786 |       | -23 |
| 0.177 | 0.201 | 0.232 | 0.270 | 0.319 | 0.381 | 0.461 | 0.567 | 0.706 | 0.890 | 1.123 | 1.390 | 1.544 | 1.184 | 1.566 | 1.324 | 1.063 | 0.841 |       | -24 |
| 0.177 | 0.202 | 0.233 | 0.271 | 0.320 | 0.383 | 0.464 | 0.572 | 0.714 | 0.903 | 1.145 | 1.425 | 1.398 | 0.306 | 1.544 | 1.357 | 1.082 | 0.853 |       | -25 |
| 0.176 | 0.200 | 0.230 | 0.268 | 0.316 | 0.376 | 0.454 | 0.556 | 0.689 | 0.863 | 1.079 | 1.319 | 1.526 | 1.564 | 1.485 | 1.262 | 1.023 | 0.817 |       | -26 |
| 0.173 | 0.196 | 0.225 | 0.261 | 0.305 | 0.362 | 0.433 | 0.524 | 0.639 | 0.783 | 0.954 | 1.132 | 1.274 | 1.319 | 1.246 | 1.090 | 0.911 | 0.746 |       | -27 |
| 0.169 | 0.191 | 0.217 | 0.250 | 0.291 | 0.341 | 0.403 | 0.480 | 0.574 | 0.685 | 0.809 | 0.931 | 1.021 | 1.049 | 1.004 | 0.903 | 0.779 | 0.657 |       | -28 |
| 0.164 | 0.183 | 0.208 | 0.237 | 0.273 | 0.316 | 0.369 | 0.431 | 0.505 | 0.587 | 0.674 | 0.753 | 0.809 | 0.826 | 0.799 | 0.736 | 0.653 | 0.567 |       | -29 |
| 0.157 | 0.175 | 0.197 | 0.223 | 0.253 | 0.290 | 0.333 | 0.383 | 0.438 | 0.498 | 0.558 | 0.610 | 0.645 | 0.656 | 0.639 | 0.599 | 0.544 | 0.484 |       | -30 |
| 0.150 | 0.166 | 0.185 | 0.207 | 0.233 | 0.264 | 0.298 | 0.337 | 0.379 | 0.423 | 0.464 | 0.498 | 0.521 | 0.528 | 0.517 | 0.491 | 0.454 | 0.412 |       | -31 |
| 0.143 | 0.157 | 0.173 | 0.192 | 0.214 | 0.239 | 0.266 | 0.296 | 0.328 | 0.359 | 0.388 | 0.412 | 0.427 | 0.431 | 0.424 | 0.407 | 0.382 | 0.352 |       | -32 |
| 0.135 | 0.148 | 0.162 | 0.177 | 0.195 | 0.216 | 0.237 | 0.261 | 0.284 | 0.307 | 0.328 | 0.344 | 0.355 | 0.357 | 0.353 | 0.341 | 0.323 | 0.302 |       | -33 |
| 0.128 | 0.139 | 0.151 | 0.164 | 0.179 | 0.195 | 0.212 | 0.230 | 0.248 | 0.265 | 0.280 | 0.291 | 0.298 | 0.300 | 0.297 | 0.289 | 0.276 | 0.261 |       | -34 |
| 0.120 | 0.130 | 0.140 | 0.152 | 0.164 | 0.176 | 0.190 | 0.204 | 0.217 | 0.230 | 0.241 | 0.249 | 0.254 | 0.256 | 0.253 | 0.247 | 0.238 | 0.227 |       | -35 |
| 0.113 | 0.121 | 0.130 | 0.140 | 0.150 | 0.160 | 0.171 | 0.181 | 0.192 | 0.201 | 0.209 | 0.215 | 0.219 | 0.220 | 0.219 | 0.214 | 0.207 | 0.199 |       | -36 |
| 0.105 | 0.113 | 0.121 | 0.129 | 0.138 | 0.146 | 0.155 | 0.163 | 0.171 | 0.178 | 0.184 | 0.188 | 0.191 | 0.192 | 0.191 | 0.188 | 0.183 | 0.176 |       | -37 |
| 0.099 | 0.105 | 0.112 | 0.119 | 0.126 | 0.134 | 0.141 | 0.147 | 0.154 | 0.159 | 0.164 | 0.167 | 0.169 | 0.169 | 0.169 | 0.166 | 0.163 | 0.158 |       | -38 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.092 0.098 0.104 0.110 0.116 0.122 0.128 0.133 0.139 0.143 0.147 0.149 0.151 0.151 0.150 0.149 0.146  
0.142 | -39

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.117 | 0.121 | 0.125 | 0.129 | 0.132 | 0.134 | 0.135 | 0.136 | 0.135 | 0.134 | 0.131 | 0.128 | -40  |
| 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.098 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | 0.114 | 0.117 | 0.119 | 0.121 | 0.122 | 0.122 | 0.122 | 0.121 | 0.119 | 0.116 | C-41 |
| 0.074 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.094 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.106 | 0.108 | 0.110 | 0.111 | 0.111 | 0.110 | 0.110 | 0.108 | 0.106 | -42  |
| 0.069 | 0.072 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.101 | 0.100 | 0.100 | 0.098 | 0.097 | -43  |
| 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | 0.091 | 0.090 | 0.088 | -44  |
| 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.081 | 0.083 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.083 | 0.082 | 0.081 | -45  |
| 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | -46  |
| 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.069 | 0.070 | 0.070 | 0.070 | 0.069 | 0.069 | 0.068 | -47  |
| 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.064 | 0.063 | -48  |
| 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | -49  |
| 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | -50  |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | -51  |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | -52  |
| 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | -53  |
| 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | -54  |
| 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | -55  |
| 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | -56  |
| 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | -57  |
| 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | -58  |
| 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | -59  |
| 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -60  |
| 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | -61  |
| 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | -62  |
| 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -63  |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | -64  |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -65  |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -66  |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -67  |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -68  |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -69  |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -70  |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -71  |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -72  |
| 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -73  |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -74  |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -75  |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -76  |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -77  |
| 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -78  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -79  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -80  |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -81  |

--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|---

«Отчет о возможных воздействиях»



| 37<br>55 | 38<br>56 | 39<br>57 | 40<br>58 | 41<br>59 | 42<br>60 | 43<br>61 | 44<br>62 | 45<br>63 | 46<br>64 | 47<br>65 | 48<br>66 | 49<br>67 | 50<br>68 | 51<br>69 | 52<br>70 | 53<br>71 | 54<br>72 |    |
|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----|
| 0.060    | 0.059    | 0.058    | 0.056    | 0.055    | 0.053    | 0.052    | 0.050    | 0.049    | 0.047    | 0.045    | 0.044    | 0.042    | 0.041    | 0.039    | 0.038    | 0.036    | 0.035    | 1  |
| 0.064    | 0.063    | 0.062    | 0.060    | 0.059    | 0.057    | 0.055    | 0.054    | 0.052    | 0.050    | 0.048    | 0.046    | 0.044    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 0.038    | 0.036    | 2  |
| 0.069    | 0.068    | 0.067    | 0.065    | 0.063    | 0.061    | 0.059    | 0.057    | 0.055    | 0.053    | 0.051    | 0.049    | 0.047    | 0.045    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 0.038    | 3  |
| 0.077    | 0.073    | 0.072    | 0.070    | 0.068    | 0.066    | 0.063    | 0.061    | 0.059    | 0.056    | 0.054    | 0.052    | 0.049    | 0.047    | 0.045    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 4  |
| 0.083    | 0.081    | 0.079    | 0.077    | 0.073    | 0.070    | 0.068    | 0.065    | 0.062    | 0.060    | 0.057    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.047    | 0.045    | 0.043    | 0.041    | 5  |
| 0.090    | 0.088    | 0.086    | 0.083    | 0.080    | 0.077    | 0.072    | 0.070    | 0.067    | 0.064    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.047    | 0.045    | 0.043    | 6  |
| 0.099    | 0.096    | 0.093    | 0.090    | 0.086    | 0.083    | 0.079    | 0.074    | 0.071    | 0.068    | 0.064    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.047    | 0.045    | 7  |
| 0.108    | 0.105    | 0.101    | 0.098    | 0.093    | 0.089    | 0.085    | 0.081    | 0.077    | 0.072    | 0.068    | 0.065    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 0.049    | 0.047    | 8  |
| 0.119    | 0.115    | 0.111    | 0.106    | 0.101    | 0.097    | 0.092    | 0.087    | 0.082    | 0.078    | 0.072    | 0.068    | 0.065    | 0.061    | 0.058    | 0.054    | 0.051    | 0.049    | 9  |
| 0.131    | 0.126    | 0.121    | 0.116    | 0.110    | 0.104    | 0.099    | 0.093    | 0.088    | 0.083    | 0.078    | 0.072    | 0.068    | 0.064    | 0.060    | 0.057    | 0.054    | 0.051    | 10 |
| 0.145    | 0.139    | 0.133    | 0.126    | 0.120    | 0.113    | 0.107    | 0.100    | 0.094    | 0.088    | 0.083    | 0.078    | 0.071    | 0.067    | 0.063    | 0.059    | 0.056    | 0.053    | 11 |
| 0.161    | 0.153    | 0.146    | 0.138    | 0.130    | 0.122    | 0.115    | 0.107    | 0.100    | 0.094    | 0.088    | 0.082    | 0.077    | 0.070    | 0.066    | 0.062    | 0.058    | 0.055    | 12 |
| 0.179    | 0.170    | 0.161    | 0.151    | 0.142    | 0.132    | 0.124    | 0.115    | 0.107    | 0.100    | 0.093    | 0.086    | 0.080    | 0.073    | 0.069    | 0.064    | 0.060    | 0.057    | 13 |
| 0.201    | 0.189    | 0.177    | 0.166    | 0.154    | 0.143    | 0.133    | 0.123    | 0.114    | 0.106    | 0.098    | 0.091    | 0.084    | 0.078    | 0.072    | 0.067    | 0.063    | 0.058    | 14 |
| 0.229    | 0.213    | 0.197    | 0.182    | 0.168    | 0.155    | 0.143    | 0.132    | 0.121    | 0.112    | 0.103    | 0.096    | 0.088    | 0.082    | 0.074    | 0.069    | 0.065    | 0.060    | 15 |
| 0.261    | 0.240    | 0.220    | 0.201    | 0.183    | 0.167    | 0.153    | 0.141    | 0.129    | 0.118    | 0.109    | 0.100    | 0.092    | 0.085    | 0.079    | 0.071    | 0.067    | 0.062    | 16 |
| 0.299    | 0.272    | 0.246    | 0.222    | 0.200    | 0.180    | 0.164    | 0.149    | 0.136    | 0.124    | 0.114    | 0.104    | 0.096    | 0.088    | 0.081    | 0.074    | 0.069    | 0.064    | 17 |
| 0.345    | 0.308    | 0.275    | 0.245    | 0.218    | 0.195    | 0.175    | 0.158    | 0.144    | 0.130    | 0.119    | 0.109    | 0.099    | 0.091    | 0.084    | 0.077    | 0.070    | 0.065    | 18 |
| 0.397    | 0.349    | 0.306    | 0.269    | 0.237    | 0.209    | 0.186    | 0.166    | 0.150    | 0.136    | 0.124    | 0.112    | 0.103    | 0.094    | 0.086    | 0.079    | 0.072    | 0.067    | 19 |
| 0.456    | 0.393    | 0.339    | 0.293    | 0.255    | 0.223    | 0.197    | 0.174    | 0.157    | 0.141    | 0.128    | 0.116    | 0.105    | 0.096    | 0.088    | 0.081    | 0.073    | 0.068    | 20 |
| 0.519    | 0.439    | 0.372    | 0.317    | 0.273    | 0.236    | 0.206    | 0.182    | 0.162    | 0.146    | 0.131    | 0.119    | 0.108    | 0.098    | 0.090    | 0.083    | 0.076    | 0.069    | 21 |
| 0.582    | 0.482    | 0.402    | 0.338    | 0.288    | 0.247    | 0.214    | 0.188    | 0.167    | 0.149    | 0.134    | 0.121    | 0.110    | 0.100    | 0.091    | 0.084    | 0.077    | 0.070    | 22 |
| 0.635    | 0.517    | 0.425    | 0.355    | 0.299    | 0.256    | 0.221    | 0.192    | 0.170    | 0.152    | 0.136    | 0.123    | 0.111    | 0.101    | 0.092    | 0.085    | 0.078    | 0.070    | 23 |
| 0.669    | 0.539    | 0.440    | 0.364    | 0.306    | 0.260    | 0.224    | 0.195    | 0.172    | 0.153    | 0.138    | 0.124    | 0.112    | 0.102    | 0.093    | 0.085    | 0.078    | 0.071    | 24 |
| 0.676    | 0.543    | 0.443    | 0.366    | 0.307    | 0.261    | 0.225    | 0.196    | 0.172    | 0.154    | 0.138    | 0.124    | 0.112    | 0.102    | 0.093    | 0.085    | 0.078    | 0.071    | 25 |
| 0.654    | 0.529    | 0.434    | 0.360    | 0.303    | 0.258    | 0.222    | 0.194    | 0.171    | 0.153    | 0.137    | 0.124    | 0.112    | 0.102    | 0.093    | 0.085    | 0.078    | 0.070    | 26 |
| 0.609    | 0.500    | 0.414    | 0.347    | 0.294    | 0.251    | 0.218    | 0.190    | 0.168    | 0.151    | 0.135    | 0.122    | 0.111    | 0.101    | 0.092    | 0.084    | 0.077    | 0.070    | 27 |
| 0.549    | 0.460    | 0.387    | 0.328    | 0.280    | 0.242    | 0.210    | 0.185    | 0.165    | 0.148    | 0.133    | 0.120    | 0.109    | 0.099    | 0.091    | 0.083    | 0.076    | 0.069    | 28 |
| 0.486    | 0.415    | 0.355    | 0.305    | 0.264    | 0.230    | 0.201    | 0.178    | 0.159    | 0.144    | 0.130    | 0.117    | 0.107    | 0.097    | 0.089    | 0.082    | 0.074    | 0.068    | 29 |
| 0.425    | 0.370    | 0.322    | 0.281    | 0.246    | 0.216    | 0.191    | 0.170    | 0.154    | 0.139    | 0.126    | 0.114    | 0.104    | 0.095    | 0.087    | 0.080    | 0.073    | 0.067    | 30 |
| 0.369    | 0.327    | 0.290    | 0.256    | 0.227    | 0.202    | 0.180    | 0.162    | 0.147    | 0.133    | 0.121    | 0.111    | 0.101    | 0.093    | 0.085    | 0.078    | 0.071    | 0.066    | 31 |
| 0.320    | 0.289    | 0.259    | 0.233    | 0.208    | 0.187    | 0.169    | 0.154    | 0.140    | 0.127    | 0.116    | 0.106    | 0.098    | 0.090    | 0.083    | 0.076    | 0.069    | 0.065    | 32 |
| 0.279    | 0.255    | 0.232    | 0.210    | 0.191    | 0.173    | 0.158    | 0.145    | 0.132    | 0.121    | 0.111    | 0.102    | 0.094    | 0.087    | 0.080    | 0.073    | 0.068    | 0.063    | 33 |
| 0.244    | 0.225    | 0.208    | 0.191    | 0.175    | 0.161    | 0.148    | 0.136    | 0.125    | 0.115    | 0.106    | 0.098    | 0.090    | 0.083    | 0.077    | 0.070    | 0.066    | 0.061    | 34 |
| 0.214    | 0.200    | 0.186    | 0.173    | 0.161    | 0.149    | 0.138    | 0.127    | 0.118    | 0.109    | 0.101    | 0.093    | 0.086    | 0.080    | 0.073    | 0.068    | 0.064    | 0.059    | 35 |
| 0.189    | 0.179    | 0.168    | 0.158    | 0.148    | 0.138    | 0.128    | 0.119    | 0.110    | 0.103    | 0.095    | 0.089    | 0.082    | 0.077    | 0.070    | 0.066    | 0.061    | 0.057    | 36 |
| 0.169    | 0.161    | 0.153    | 0.144    | 0.136    | 0.127    | 0.119    | 0.111    | 0.104    | 0.097    | 0.090    | 0.084    | 0.078    | 0.072    | 0.067    | 0.063    | 0.059    | 0.056    | 37 |
| 0.152    | 0.146    | 0.139    | 0.132    | 0.124    | 0.117    | 0.110    | 0.104    | 0.097    | 0.091    | 0.085    | 0.080    | 0.073    | 0.069    | 0.065    | 0.061    | 0.057    | 0.054    | 38 |
| 0.137    | 0.132    | 0.126    | 0.121    | 0.114    | 0.108    | 0.102    | 0.097    | 0.091    | 0.085    | 0.080    | 0.074    | 0.070    | 0.066    | 0.062    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 39 |
| 0.124    | 0.120    | 0.116    | 0.111    | 0.105    | 0.100    | 0.095    | 0.090    | 0.085    | 0.080    | 0.074    | 0.070    | 0.066    | 0.063    | 0.059    | 0.056    | 0.052    | 0.049    | 40 |
| 0.113    | 0.110    | 0.106    | 0.101    | 0.097    | 0.093    | 0.088    | 0.084    | 0.080    | 0.074    | 0.070    | 0.066    | 0.063    | 0.060    | 0.056    | 0.053    | 0.050    | 0.048    | 41 |
| 0.103    | 0.100    | 0.097    | 0.093    | 0.090    | 0.086    | 0.082    | 0.078    | 0.073    | 0.070    | 0.066    | 0.063    | 0.060    | 0.057    | 0.054    | 0.051    | 0.048    | 0.046    | 42 |
| 0.094    | 0.092    | 0.089    | 0.086    | 0.083    | 0.080    | 0.076    | 0.072    | 0.069    | 0.066    | 0.062    | 0.059    | 0.057    | 0.054    | 0.051    | 0.049    | 0.046    | 0.044    | 43 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.087 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.062 | 0.059 | 0.056 | 0.054 | 0.051 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | -44 |
| 0.080 | 0.078 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | -45 |
| 0.072 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | -46 |
| 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.037 | -47 |
| 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | -48 |
| 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | -49 |
| 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | -50 |
| 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | -51 |
| 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -52 |
| 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | -53 |
| 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | -54 |
| 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | -55 |
| 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | -56 |
| 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | -57 |
| 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | -58 |
| 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -59 |
| 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -60 |
| 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -61 |
| 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -62 |
| 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -63 |
| 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -64 |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -65 |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | -66 |
| 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -67 |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -68 |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -69 |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | -70 |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -71 |
| 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -72 |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | -73 |
| 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -74 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | -75 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -76 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -77 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | -78 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -79 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -80 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -81 |
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73    | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | -     | 1     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | -     | 2     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | -     | 3     |       |       |       |       |       |       |       |     |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | - 4 |
| 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | - 5 |
| 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | - 6 |
| 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | - 7 |
| 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | - 8 |
| 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | - 9 |
| 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | -10 |
| 0.049 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | -11 |
| 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | -12 |
| 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -13 |
| 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -14 |
| 0.056 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -15 |
| 0.058 | 0.054 | 0.051 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | -16 |
| 0.059 | 0.055 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | -17 |
| 0.061 | 0.056 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | -18 |
| 0.062 | 0.058 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | -19 |
| 0.063 | 0.059 | 0.054 | 0.051 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | -20 |
| 0.064 | 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | -21 |
| 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | -22 |
| 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | -23 |
| 0.065 | 0.061 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | -24 |
| 0.065 | 0.061 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | -25 |
| 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | -26 |
| 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | -27 |
| 0.064 | 0.060 | 0.055 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | -28 |
| 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | -29 |
| 0.062 | 0.058 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | -30 |
| 0.061 | 0.057 | 0.053 | 0.050 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | -31 |
| 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | -32 |
| 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | -33 |
| 0.057 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | -34 |
| 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -35 |
| 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -36 |
| 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -37 |
| 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | -38 |
| 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | -39 |
| 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | -40 |
| 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | -41 |
| 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | -42 |
| 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | -43 |
| 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -44 |
| 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | -45 |
| 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | -46 |
| 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | -47 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.034                                                    | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | -48 |
| 0.033                                                    | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | -49 |
| 0.031                                                    | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -50 |
| 0.030                                                    | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | -51 |
| 0.029                                                    | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -52 |
| 0.028                                                    | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -53 |
| 0.027                                                    | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -54 |
| 0.026                                                    | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -55 |
| 0.025                                                    | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -56 |
| 0.024                                                    | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -57 |
| 0.023                                                    | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -58 |
| 0.023                                                    | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -59 |
| 0.022                                                    | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | -60 |
| 0.021                                                    | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | -61 |
| 0.021                                                    | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -62 |
| 0.020                                                    | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -63 |
| 0.020                                                    | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -64 |
| 0.019                                                    | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | -65 |
| 0.019                                                    | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -66 |
| 0.018                                                    | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -67 |
| 0.018                                                    | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -68 |
| 0.017                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -69 |
| 0.017                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | -70 |
| 0.017                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -71 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -72 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | -73 |
| 0.016                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | -74 |
| 0.015                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -75 |
| 0.015                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -76 |
| 0.015                                                    | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | -77 |
| 0.014                                                    | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -78 |
| 0.014                                                    | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -79 |
| 0.014                                                    | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -80 |
| 0.013                                                    | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 1.5663404 долей ПДК<sub>мр</sub>  
= 0.9398043 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Х<sub>м</sub> = 2500.0 м

(Х-столбец 51, Y-строка 24) Y<sub>м</sub> = 2850.0 м

При опасном направлении ветра : 237 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :0621 - Метилбензол (349)

ПДК<sub>м.р</sub> для примеси 0621 = 0.6 мг/м<sup>3</sup>

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 2647.0 м, Y= 3164.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3674480 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.2204688 мг/м<sup>3</sup> |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 210 град.  
 и скорости ветра 0.92 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс     | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния  |
|------|-------------|-----|------------|---------------|-----------|--------|----------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | --- | М- (Мг) -- | -С [доли ПДК] | -----     | -----  | ---- b=C/M --- |
| 1    | 000901 6009 | П1  | 1.7220     | 0.367448      | 100.0     | 100.0  | 0.213384449    |
|      |             |     | В сумме =  | 0.367448      | 100.0     |        |                |

~~~~~





## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

ПДКм.р для примеси 0703 = 0.00001 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |                        |
|-------------------|------------------------|
| Координаты центра | : X= 2000 м; Y= 2000 м |
| Длина и ширина    | : L= 4000 м; B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= 50 м              |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |       |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| *-- | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  |
| 1-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 1- 1  |
| 2-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 2- 2  |
| 3-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 3- 3  |
| 4-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 4- 4  |
| 5-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 5- 5  |
| 6-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 6- 6  |
| 7-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 7- 7  |
| 8-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 8- 8  |
| 9-  | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 9- 9  |
| 10- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 10-10 |
| 11- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 11-11 |
| 12- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 12-12 |
| 13- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 13-13 |
| 14- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 14-14 |
| 15- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 15-15 |
| 16- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 16-16 |
| 17- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 17-17 |
| 18- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 18-18 |
| 19- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 19-19 |
| 20- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 20-20 |
| 21- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 21-21 |
| 22- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 22-22 |
| 23- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 23-23 |
| 24- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 24-24 |
| 25- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 25-25 |
| 26- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 26-26 |
| 27- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 27-27 |
| 28- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 28-28 |
| 29- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 29-29 |
| 30- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 30-30 |
| 31- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 31-31 |
| 32- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 32-32 |
| 33- | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 33-33 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

## «Отчет о возможных воздействиях»

|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 78- | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -78 |
| 79- | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -79 |
| 80- | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -80 |
| 81- | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -81 |

[illegible]



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | -38  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -39  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -40  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | C-41 |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -42  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -43  |
| 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | -44  |
| 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | -45  |
| 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | -46  |
| 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | -47  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | -48  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | -49  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | -50  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | -51  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | -52  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | -53  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | -54  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | -55  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.014 | 0.015 | -56  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | -57  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.015 | 0.016 | -58  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.014 | 0.015 | 0.017 | -59  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.017 | -60  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | 0.017 | -61  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | 0.017 | -62  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | 0.018 | -63  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | 0.017 | -64  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | 0.017 | -65  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.017 | -66  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.014 | 0.015 | 0.017 | -67  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.015 | 0.016 | -68  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.016 | -69  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | -70  |
| 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.015 | -71  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.014 | -72  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | -73  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | 0.013 | -74  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.012 | -75  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -76  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | -77  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | -78  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | -79  |
| 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | -80  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.003 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.005 0.005 0.005 0.006 0.006 0.006 0.007 0.007 0.007 0.008 0.008  
0.009 | -81

| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |      |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 1  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 2  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 3  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 4  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 5  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 6  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 7  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 8  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | - 9  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | -10  |
| 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -11  |
| 0.001 | 0.001 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -12  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -13  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -14  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -15  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -16  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -17  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -18  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -19  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | -20  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -21  |
| 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -22  |
| 0.002 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -23  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -24  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -25  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | -26  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -27  |
| 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -28  |
| 0.003 | 0.003 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -29  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | -30  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -31  |
| 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -32  |
| 0.004 | 0.004 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -33  |
| 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -34  |
| 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -35  |
| 0.005 | 0.005 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -36  |
| 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | -37  |
| 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | -38  |
| 0.006 | 0.006 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | -39  |
| 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -40  |
| 0.007 | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | C-41 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                                         |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр<br>города Конаев Алматинской области» | 250 |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|



0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001  
0.001 | - 2

|                                                                                                             |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 3 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 4 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 5 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 6 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 7 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 8 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 9 |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -10 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -11 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -12 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 | -13 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 | -14 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -15 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -16 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -17 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -18 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -19 |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -20 |
| 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -21 |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -22 |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -23 |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 | -24 |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 | -25 |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -26 |
| 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -27 |
| 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -28 |
| 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -29 |
| 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -30 |
| 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 | -31 |
| 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 | -32 |
| 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 | -33 |
| 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 | -34 |
| 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 | -35 |
| 0.007 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 | -36 |
| 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.005 | -37 |
| 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 | -38 |
| 0.008 0.008 0.008 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 | -39 |
| 0.009 0.009 0.009 0.009 0.008 0.008 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.006 0.005 | -40 |
| 0.010 0.010 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.008 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.006 | -41 |
| 0.011 0.010 0.010 0.010 0.010 0.009 0.009 0.009 0.009 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 | -42 |
| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.010 0.010 0.010 0.009 0.009 0.009 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 0.006 | -43 |
| 0.013 0.012 0.012 0.012 0.011 0.011 0.011 0.010 0.010 0.010 0.009 0.009 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 0.007 | -44 |
| 0.014 0.013 0.013 0.013 0.012 0.012 0.012 0.011 0.011 0.010 0.010 0.009 0.009 0.008 0.008 0.008 0.007 0.007 | -45 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                                |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.015                                                                                                          | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | -46 |
| 0.017                                                                                                          | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | -47 |
| 0.019                                                                                                          | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | -48 |
| 0.021                                                                                                          | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | -49 |
| 0.024                                                                                                          | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | -50 |
| 0.027                                                                                                          | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.022 | 0.021 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | -51 |
| 0.031                                                                                                          | 0.030 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.023 | 0.021 | 0.020 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | -52 |
| 0.036                                                                                                          | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.026 | 0.024 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | -53 |
| 0.043                                                                                                          | 0.040 | 0.037 | 0.034 | 0.031 | 0.028 | 0.026 | 0.024 | 0.021 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | -54 |
| 0.051                                                                                                          | 0.047 | 0.043 | 0.039 | 0.035 | 0.032 | 0.029 | 0.026 | 0.023 | 0.021 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | -55 |
| 0.062                                                                                                          | 0.056 | 0.051 | 0.045 | 0.040 | 0.035 | 0.031 | 0.028 | 0.025 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | -56 |
| 0.077                                                                                                          | 0.068 | 0.060 | 0.052 | 0.045 | 0.039 | 0.034 | 0.030 | 0.027 | 0.024 | 0.021 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | -57 |
| 0.099                                                                                                          | 0.084 | 0.071 | 0.060 | 0.051 | 0.044 | 0.038 | 0.033 | 0.029 | 0.025 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.015 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | -58 |
| 0.131                                                                                                          | 0.105 | 0.085 | 0.069 | 0.057 | 0.048 | 0.041 | 0.035 | 0.030 | 0.026 | 0.023 | 0.021 | 0.019 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.012 | 0.011 | -59 |
| 0.179                                                                                                          | 0.133 | 0.101 | 0.079 | 0.064 | 0.052 | 0.044 | 0.037 | 0.032 | 0.028 | 0.024 | 0.021 | 0.019 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -60 |
| 0.252                                                                                                          | 0.166 | 0.118 | 0.088 | 0.069 | 0.056 | 0.046 | 0.039 | 0.033 | 0.028 | 0.025 | 0.022 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -61 |
| 0.349                                                                                                          | 0.198 | 0.132 | 0.096 | 0.073 | 0.058 | 0.048 | 0.040 | 0.034 | 0.029 | 0.025 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -62 |
| 0.418                                                                                                          | 0.215 | 0.139 | 0.099 | 0.075 | 0.059 | 0.048 | 0.040 | 0.034 | 0.029 | 0.025 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -63 |
| 0.382                                                                                                          | 0.207 | 0.135 | 0.097 | 0.074 | 0.059 | 0.048 | 0.040 | 0.034 | 0.029 | 0.025 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -64 |
| 0.285                                                                                                          | 0.178 | 0.123 | 0.091 | 0.071 | 0.057 | 0.047 | 0.039 | 0.033 | 0.029 | 0.025 | 0.022 | 0.020 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -65 |
| 0.202                                                                                                          | 0.144 | 0.107 | 0.083 | 0.066 | 0.054 | 0.044 | 0.038 | 0.032 | 0.028 | 0.024 | 0.022 | 0.019 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -66 |
| 0.146                                                                                                          | 0.114 | 0.091 | 0.073 | 0.060 | 0.050 | 0.042 | 0.036 | 0.031 | 0.027 | 0.024 | 0.021 | 0.019 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | -67 |
| 0.109                                                                                                          | 0.091 | 0.076 | 0.063 | 0.053 | 0.045 | 0.039 | 0.034 | 0.029 | 0.026 | 0.023 | 0.020 | 0.018 | 0.016 | 0.015 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | -68 |
| 0.084                                                                                                          | 0.074 | 0.064 | 0.055 | 0.047 | 0.041 | 0.036 | 0.031 | 0.027 | 0.024 | 0.022 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | -69 |
| 0.067                                                                                                          | 0.060 | 0.054 | 0.047 | 0.042 | 0.037 | 0.033 | 0.029 | 0.026 | 0.023 | 0.021 | 0.019 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | -70 |
| 0.054                                                                                                          | 0.050 | 0.046 | 0.041 | 0.037 | 0.033 | 0.030 | 0.027 | 0.024 | 0.021 | 0.019 | 0.018 | 0.016 | 0.015 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | -71 |
| 0.045                                                                                                          | 0.042 | 0.039 | 0.036 | 0.033 | 0.030 | 0.027 | 0.024 | 0.022 | 0.020 | 0.018 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | -72 |
| 0.038                                                                                                          | 0.036 | 0.034 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | 0.024 | 0.022 | 0.020 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | -73 |
| 0.033                                                                                                          | 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.026 | 0.024 | 0.022 | 0.020 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | -74 |
| 0.028                                                                                                          | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.023 | 0.022 | 0.020 | 0.019 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | -75 |
| 0.025                                                                                                          | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | -76 |
| 0.022                                                                                                          | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | -77 |
| 0.019                                                                                                          | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | -78 |
| 0.017                                                                                                          | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | -79 |
| 0.016                                                                                                          | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | -80 |
| 0.014                                                                                                          | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                             | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                             | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.001                                                                                                          | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |       |       |       |       |       |       |       |       | - 1 |
| 0.001                                                                                                          | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |       |       |       |       |       |       |       |       | - 2 |
| 0.001                                                                                                          | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |       |       |       |       |       |       |       |       | - 3 |
| 0.001                                                                                                          | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |       |       |       |       |       |       |       |       | - 4 |
| 0.001                                                                                                          | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 | 0.001 |       |       |       |       |       |       |       |       | - 5 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                       |      |
|-------------------------------------------------------|------|
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 6  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 7  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 8  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | - 9  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -10  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -11  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -12  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -13  |
| 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -14  |
| 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -15  |
| 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 | -16  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 0.001 0.001 | -17  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.001 0.001 | -18  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -19  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -20  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -21  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -22  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -23  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -24  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -25  |
| 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -26  |
| 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -27  |
| 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 | -28  |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 0.002 | -29  |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 0.002 | -30  |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 0.002 | -31  |
| 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.002 | -32  |
| 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -33  |
| 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -34  |
| 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -35  |
| 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 0.003 | -36  |
| 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 0.003 | -37  |
| 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 0.003 | -38  |
| 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 0.003 | -39  |
| 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 0.003 | -40  |
| 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 0.004 | C-41 |
| 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 0.004 | -42  |
| 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 | -43  |
| 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 0.004 | -44  |
| 0.007 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.004 0.004 | -45  |
| 0.007 0.007 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.005 0.004 | -46  |
| 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 0.004 | -47  |
| 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 | -48  |
| 0.008 0.007 0.007 0.007 0.006 0.006 0.005 0.005 0.005 | -49  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | -50 |
| 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | -51 |
| 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | -52 |
| 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | -53 |
| 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | -54 |
| 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -55 |
| 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -56 |
| 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -57 |
| 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -58 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -59 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -60 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -61 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -62 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -63 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -64 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -65 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -66 |
| 0.011 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -67 |
| 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -68 |
| 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -69 |
| 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | -70 |
| 0.010 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -71 |
| 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | -72 |
| 0.009 | 0.009 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | -73 |
| 0.009 | 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | -74 |
| 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | -75 |
| 0.008 | 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | -76 |
| 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -77 |
| 0.008 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | -78 |
| 0.007 | 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | -79 |
| 0.007 | 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | -80 |
| 0.007 | 0.006 | 0.006 | 0.006 | 0.005 | 0.005 | 0.005 | 0.004 | 0.004 | -81 |
| --    | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  |     |
| 73    | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация ----->  $C_m = 15.7157164$  долей ПДК<sub>мр</sub>  
 $= 0.0001572$  мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами:  $X_m = 2550.0$  м  
 ( X-столбец 52, Y-строка 63)  $Y_m = 900.0$  м

При опасном направлении ветра : 167 град.  
 и "опасной" скорости ветра : 0.61 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

ПДК<sub>м.р</sub> для примеси 0703 = 0.00001 мг/м<sup>3</sup> (=10ПДК<sub>с.с.</sub>)

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
 города Конаев Алматинской области»



Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
Координаты точки : X= 2309.0 м, Y= 967.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1319934 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
| 0.0000013 мг/м<sup>3</sup> |  
~~~~~

Достигается при опасном направлении 107 град.  
и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном.      | Код         | Тип | Выброс     | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния |
|-----------|-------------|-----|------------|----------|-----------|--------|--------------|
| 1         | 000901 0002 | Т   | 0.00000300 | 0.131993 | 100.0     | 100.0  | 43997.80     |
| В сумме = |             |     |            | 0.131993 | 100.0     |        |              |

~~~~~

|                                                                                                                         |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр<br>города Конаев Алматинской области» | 256 |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|



```

| 1 |000901 6009| П1| 0.3330| 1.817392 | 100.0 | 100.0 | 5.4576321 |
| В сумме = 1.817392 100.0 |
|~~~~~|

```

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч.:8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :1210 - Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)

ПДКм.р для примеси 1210 = 0.1 мг/м3

```

Параметры расчетного прямоугольника No 1
| Координаты центра : X= 2000 м; Y= 2000 |
| Длина и ширина : L= 4000 м; В= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м |
|~~~~~|

```

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1-  | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 |
| 2-  | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 |
| 3-  | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 |
| 4-  | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 |
| 5-  | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 |
| 6-  | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 |
| 7-  | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 |
| 8-  | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 |
| 9-  | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 |
| 10- | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 |
| 11- | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 |
| 12- | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 |
| 13- | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 |
| 14- | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 |
| 15- | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 |
| 16- | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 |
| 17- | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 |
| 18- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 |
| 19- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 |
| 20- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 |
| 21- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 |
| 22- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 |
| 23- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 |
| 24- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 |
| 25- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 |
| 26- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 |
| 27- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 |
| 28- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 |
| 29- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 |
| 30- | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.041 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





31-| 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.033 0.034 0.036 0.038  
0.040 | -31

32-| 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.032 0.034 0.036 0.038 0.040 | -32  
33-| 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 0.034 0.035 0.037 0.039 | -33  
34-| 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.032 0.033 0.035 0.037 0.039 | -34  
35-| 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.029 0.030 0.031 0.033 0.034 0.036 0.038 | -35  
36-| 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.032 0.034 0.036 0.037 | -36  
37-| 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.032 0.033 0.035 0.037 | -37  
38-| 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.033 0.034 0.036 | -38  
39-| 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 0.034 0.035 | -39  
40-| 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.032 0.033 0.034 | -40  
41-С 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.032 0.034 С-41  
42-| 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.032 0.033 | -42  
43-| 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.030 0.031 0.032 | -43  
44-| 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 | -44  
45-| 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.029 0.031 | -45  
46-| 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 | -46  
47-| 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 | -47  
48-| 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 | -48  
49-| 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 | -49  
50-| 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 | -50  
51-| 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.026 | -51  
52-| 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 | -52  
53-| 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 0.025 | -53  
54-| 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.025 | -54  
55-| 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 0.024 | -55  
56-| 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 | -56  
57-| 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 | -57  
58-| 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 | -58  
59-| 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 | -59  
60-| 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 | -60  
61-| 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 0.021 | -61  
62-| 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 0.021 | -62  
63-| 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 0.020 | -63  
64-| 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.020 0.020 | -64  
65-| 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 0.019 0.019 | -65  
66-| 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.018 0.019 0.019 | -66  
67-| 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.018 0.019 | -67  
68-| 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 0.018 0.018 | -68  
69-| 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 0.018 | -69  
70-| 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 0.018 | -70  
71-| 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 0.017 | -71  
72-| 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 0.017 | -72  
73-| 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 0.017 | -73  
74-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.016 0.016 | -74

**«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 75- | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -75 |
| 76- | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | -76 |
| 77- | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -77 |
| 78- | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -78 |
| 79- | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -79 |
| 80- | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | -80 |
| 81- | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -81 |

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | - 1 |
| 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | - 2 |
| 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | - 3 |
| 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | - 4 |
| 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | - 5 |
| 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | - 6 |
| 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.079 | - 7 |
| 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | 0.061 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | - 8 |
| 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | 0.064 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.092 | - 9 |
| 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.063 | 0.067 | 0.071 | 0.075 | 0.080 | 0.085 | 0.092 | 0.098 | -10 |
| 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | 0.070 | 0.075 | 0.079 | 0.084 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | -11 |
| 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | 0.068 | 0.073 | 0.078 | 0.083 | 0.090 | 0.097 | 0.103 | 0.111 | -12 |
| 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.062 | 0.067 | 0.071 | 0.076 | 0.081 | 0.089 | 0.095 | 0.102 | 0.110 | 0.118 | -13 |
| 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | 0.074 | 0.079 | 0.084 | 0.093 | 0.100 | 0.107 | 0.116 | 0.125 | -14 |
| 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | 0.071 | 0.076 | 0.082 | 0.090 | 0.097 | 0.104 | 0.113 | 0.122 | 0.133 | -15 |
| 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.068 | 0.073 | 0.079 | 0.084 | 0.093 | 0.101 | 0.109 | 0.118 | 0.129 | 0.140 | -16 |
| 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.065 | 0.070 | 0.075 | 0.081 | 0.089 | 0.096 | 0.104 | 0.113 | 0.124 | 0.135 | 0.148 | -17 |
| 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.077 | 0.083 | 0.092 | 0.099 | 0.108 | 0.118 | 0.129 | 0.141 | 0.155 | -18 |
| 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.073 | 0.079 | 0.085 | 0.094 | 0.102 | 0.111 | 0.122 | 0.133 | 0.147 | 0.162 | -19 |
| 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | 0.074 | 0.080 | 0.088 | 0.096 | 0.105 | 0.114 | 0.125 | 0.138 | 0.152 | 0.168 | -20 |
| 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.075 | 0.081 | 0.090 | 0.098 | 0.107 | 0.117 | 0.128 | 0.141 | 0.156 | 0.173 | -21 |
| 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.076 | 0.082 | 0.091 | 0.099 | 0.108 | 0.119 | 0.131 | 0.144 | 0.160 | 0.178 | -22 |
| 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.077 | 0.083 | 0.092 | 0.100 | 0.110 | 0.120 | 0.132 | 0.146 | 0.162 | 0.181 | -23 |
| 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.057 | 0.062 | 0.066 | 0.072 | 0.077 | 0.083 | 0.092 | 0.101 | 0.110 | 0.121 | 0.133 | 0.147 | 0.164 | 0.183 | -24 |
| 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.057 | 0.062 | 0.066 | 0.072 | 0.077 | 0.083 | 0.092 | 0.101 | 0.110 | 0.121 | 0.134 | 0.148 | 0.164 | 0.183 | -25 |
| 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.066 | 0.071 | 0.077 | 0.083 | 0.092 | 0.100 | 0.110 | 0.121 | 0.133 | 0.147 | 0.163 | 0.182 | -26 |
| 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.077 | 0.083 | 0.092 | 0.100 | 0.109 | 0.120 | 0.131 | 0.145 | 0.161 | 0.180 | -27 |
| 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.065 | 0.070 | 0.076 | 0.082 | 0.091 | 0.098 | 0.108 | 0.118 | 0.130 | 0.143 | 0.158 | 0.176 | -28 |
| 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.075 | 0.081 | 0.089 | 0.097 | 0.106 | 0.115 | 0.127 | 0.140 | 0.154 | 0.171 | -29 |
| 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.068 | 0.074 | 0.079 | 0.086 | 0.095 | 0.103 | 0.113 | 0.123 | 0.136 | 0.149 | 0.165 | -30 |
| 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.058 | 0.063 | 0.067 | 0.072 | 0.078 | 0.084 | 0.093 | 0.101 | 0.110 | 0.120 | 0.131 | 0.144 | 0.158 | -31 |
| 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.057 | 0.062 | 0.066 | 0.071 | 0.076 | 0.082 | 0.090 | 0.098 | 0.106 | 0.116 | 0.126 | 0.138 | 0.151 | -32 |
| 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.069 | 0.074 | 0.080 | 0.086 | 0.095 | 0.103 | 0.111 | 0.121 | 0.132 | 0.144 | -33 |
| 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.067 | 0.072 | 0.077 | 0.083 | 0.091 | 0.099 | 0.107 | 0.116 | 0.125 | 0.136 | -34 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.040 0.042 0.045 0.048 0.051 0.054 0.057 0.061 0.065 0.070 0.075 0.080 0.086 0.095 0.102 0.110 0.119  
0.128 | -35

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.072 | 0.077 | 0.083 | 0.091 | 0.097 | 0.105 | 0.113 | 0.121 | -36 |
| 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.061 | 0.065 | 0.070 | 0.074 | 0.079 | 0.085 | 0.093 | 0.099 | 0.106 | 0.114 | -37 |
| 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.059 | 0.063 | 0.067 | 0.071 | 0.076 | 0.081 | 0.086 | 0.094 | 0.100 | 0.107 | -38 |
| 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | 0.064 | 0.068 | 0.073 | 0.077 | 0.082 | 0.089 | 0.095 | 0.101 | -39 |
| 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.089 | 0.094 | -40 |
| 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.063 | 0.066 | 0.070 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.089 | -41 |
| 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | -42 |
| 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | -43 |
| 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | -44 |
| 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | -45 |
| 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | -46 |
| 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | -47 |
| 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | -48 |
| 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | -49 |
| 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | -50 |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -51 |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | -52 |
| 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | -53 |
| 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | -54 |
| 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | -55 |
| 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | -56 |
| 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | -57 |
| 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | -58 |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | -59 |
| 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | -60 |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | -61 |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | -62 |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | -63 |
| 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | -64 |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -65 |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -66 |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | -67 |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -68 |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -69 |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | -70 |
| 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -71 |
| 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | -72 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -73 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | -74 |
| 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -75 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -76 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -77 |
| 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | -78 |

«Отчет о возможных воздействиях»



|                                                                                                                      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.015                                                                                                                | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -79 |
| 0.015                                                                                                                | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -80 |
| 0.015                                                                                                                | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- | 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- | 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 0.057                                                                                                                | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | -1  |
| 0.060                                                                                                                | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.076 | -2  |
| 0.064                                                                                                                | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.083 | 0.082 | -3  |
| 0.069                                                                                                                | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.084 | 0.085 | 0.089 | 0.091 | 0.092 | 0.093 | 0.093 | 0.094 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.092 | 0.090 | -4  |
| 0.073                                                                                                                | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.090 | 0.092 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.101 | 0.100 | 0.098 |       | -5  |
| 0.078                                                                                                                | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.106 | 0.108 | 0.110 | 0.111 | 0.112 | 0.112 | 0.111 | 0.110 | 0.109 | 0.107 |       | -6  |
| 0.083                                                                                                                | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.105 | 0.109 | 0.112 | 0.115 | 0.118 | 0.120 | 0.122 | 0.123 | 0.123 | 0.122 | 0.121 | 0.120 | 0.117 |       | -7  |
| 0.091                                                                                                                | 0.095 | 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.114 | 0.119 | 0.123 | 0.126 | 0.130 | 0.132 | 0.134 | 0.135 | 0.135 | 0.135 | 0.134 | 0.131 | 0.129 |       | -8  |
| 0.097                                                                                                                | 0.102 | 0.108 | 0.113 | 0.119 | 0.124 | 0.130 | 0.134 | 0.139 | 0.143 | 0.146 | 0.148 | 0.150 | 0.150 | 0.149 | 0.148 | 0.145 | 0.142 |       | -9  |
| 0.104                                                                                                                | 0.110 | 0.116 | 0.123 | 0.129 | 0.136 | 0.142 | 0.148 | 0.153 | 0.158 | 0.162 | 0.165 | 0.166 | 0.167 | 0.166 | 0.164 | 0.161 | 0.157 |       | -10 |
| 0.111                                                                                                                | 0.118 | 0.125 | 0.133 | 0.141 | 0.148 | 0.156 | 0.163 | 0.169 | 0.175 | 0.180 | 0.183 | 0.185 | 0.186 | 0.185 | 0.183 | 0.179 | 0.174 |       | -11 |
| 0.118                                                                                                                | 0.127 | 0.135 | 0.144 | 0.153 | 0.162 | 0.171 | 0.180 | 0.188 | 0.195 | 0.201 | 0.206 | 0.209 | 0.209 | 0.208 | 0.205 | 0.200 | 0.194 |       | -12 |
| 0.126                                                                                                                | 0.136 | 0.146 | 0.156 | 0.167 | 0.178 | 0.189 | 0.200 | 0.210 | 0.220 | 0.228 | 0.234 | 0.238 | 0.239 | 0.237 | 0.233 | 0.226 | 0.218 |       | -13 |
| 0.135                                                                                                                | 0.146 | 0.157 | 0.169 | 0.182 | 0.195 | 0.209 | 0.223 | 0.237 | 0.250 | 0.261 | 0.269 | 0.274 | 0.276 | 0.274 | 0.268 | 0.259 | 0.247 |       | -14 |
| 0.144                                                                                                                | 0.156 | 0.169 | 0.183 | 0.198 | 0.215 | 0.233 | 0.252 | 0.270 | 0.287 | 0.301 | 0.313 | 0.320 | 0.322 | 0.319 | 0.311 | 0.298 | 0.283 |       | -15 |
| 0.153                                                                                                                | 0.166 | 0.182 | 0.198 | 0.217 | 0.238 | 0.261 | 0.285 | 0.309 | 0.332 | 0.352 | 0.368 | 0.378 | 0.381 | 0.376 | 0.365 | 0.347 | 0.326 |       | -16 |
| 0.162                                                                                                                | 0.177 | 0.194 | 0.215 | 0.238 | 0.264 | 0.292 | 0.323 | 0.355 | 0.386 | 0.415 | 0.438 | 0.452 | 0.456 | 0.450 | 0.433 | 0.409 | 0.379 |       | -17 |
| 0.170                                                                                                                | 0.188 | 0.208 | 0.232 | 0.260 | 0.292 | 0.328 | 0.368 | 0.410 | 0.453 | 0.494 | 0.527 | 0.548 | 0.555 | 0.544 | 0.520 | 0.484 | 0.443 |       | -18 |
| 0.179                                                                                                                | 0.198 | 0.222 | 0.250 | 0.283 | 0.322 | 0.367 | 0.418 | 0.475 | 0.534 | 0.592 | 0.642 | 0.675 | 0.685 | 0.669 | 0.631 | 0.579 | 0.520 |       | -19 |
| 0.186                                                                                                                | 0.208 | 0.235 | 0.267 | 0.306 | 0.352 | 0.408 | 0.473 | 0.548 | 0.630 | 0.714 | 0.789 | 0.841 | 0.857 | 0.832 | 0.773 | 0.694 | 0.610 |       | -20 |
| 0.193                                                                                                                | 0.217 | 0.247 | 0.283 | 0.328 | 0.382 | 0.449 | 0.530 | 0.627 | 0.740 | 0.861 | 0.976 | 1.059 | 1.085 | 1.044 | 0.950 | 0.832 | 0.712 |       | -21 |
| 0.199                                                                                                                | 0.225 | 0.257 | 0.297 | 0.347 | 0.409 | 0.486 | 0.584 | 0.706 | 0.855 | 1.026 | 1.199 | 1.333 | 1.375 | 1.307 | 1.159 | 0.984 | 0.817 |       | -22 |
| 0.203                                                                                                                | 0.230 | 0.265 | 0.308 | 0.361 | 0.429 | 0.517 | 0.629 | 0.775 | 0.961 | 1.187 | 1.433 | 1.633 | 1.704 | 1.594 | 1.375 | 1.130 | 0.913 |       | -23 |
| 0.205                                                                                                                | 0.234 | 0.269 | 0.314 | 0.370 | 0.442 | 0.535 | 0.658 | 0.819 | 1.033 | 1.303 | 1.612 | 1.792 | 1.374 | 1.817 | 1.537 | 1.233 | 0.976 |       | -24 |
| 0.206                                                                                                                | 0.234 | 0.270 | 0.315 | 0.372 | 0.444 | 0.539 | 0.663 | 0.829 | 1.048 | 1.328 | 1.654 | 1.622 | 0.355 | 1.792 | 1.574 | 1.255 | 0.989 |       | -25 |
| 0.204                                                                                                                | 0.232 | 0.267 | 0.311 | 0.366 | 0.437 | 0.527 | 0.646 | 0.800 | 1.001 | 1.251 | 1.531 | 1.770 | 1.815 | 1.723 | 1.464 | 1.188 | 0.948 |       | -26 |
| 0.201                                                                                                                | 0.228 | 0.261 | 0.303 | 0.354 | 0.420 | 0.502 | 0.608 | 0.742 | 0.909 | 1.106 | 1.313 | 1.478 | 1.531 | 1.446 | 1.265 | 1.057 | 0.865 |       | -27 |
| 0.196                                                                                                                | 0.221 | 0.252 | 0.290 | 0.337 | 0.395 | 0.467 | 0.557 | 0.666 | 0.795 | 0.939 | 1.080 | 1.184 | 1.217 | 1.164 | 1.048 | 0.904 | 0.762 |       | -28 |
| 0.190                                                                                                                | 0.213 | 0.241 | 0.275 | 0.317 | 0.367 | 0.428 | 0.500 | 0.585 | 0.681 | 0.782 | 0.874 | 0.939 | 0.959 | 0.927 | 0.853 | 0.758 | 0.658 |       | -29 |
| 0.183                                                                                                                | 0.203 | 0.228 | 0.258 | 0.294 | 0.336 | 0.386 | 0.444 | 0.509 | 0.578 | 0.648 | 0.708 | 0.749 | 0.761 | 0.742 | 0.695 | 0.631 | 0.562 |       | -30 |
| 0.175                                                                                                                | 0.193 | 0.215 | 0.240 | 0.271 | 0.306 | 0.346 | 0.391 | 0.440 | 0.490 | 0.538 | 0.578 | 0.605 | 0.613 | 0.600 | 0.570 | 0.527 | 0.478 |       | -31 |
| 0.166                                                                                                                | 0.182 | 0.201 | 0.223 | 0.248 | 0.277 | 0.309 | 0.344 | 0.381 | 0.417 | 0.450 | 0.478 | 0.495 | 0.500 | 0.492 | 0.472 | 0.443 | 0.408 |       | -32 |
| 0.157                                                                                                                | 0.172 | 0.188 | 0.206 | 0.227 | 0.250 | 0.276 | 0.302 | 0.330 | 0.357 | 0.380 | 0.399 | 0.411 | 0.415 | 0.409 | 0.395 | 0.375 | 0.350 |       | -33 |
| 0.148                                                                                                                | 0.161 | 0.175 | 0.190 | 0.207 | 0.226 | 0.246 | 0.267 | 0.288 | 0.307 | 0.324 | 0.338 | 0.346 | 0.349 | 0.345 | 0.335 | 0.321 | 0.303 |       | -34 |
| 0.139                                                                                                                | 0.151 | 0.163 | 0.176 | 0.190 | 0.204 | 0.220 | 0.236 | 0.252 | 0.267 | 0.279 | 0.289 | 0.295 | 0.297 | 0.294 | 0.287 | 0.277 | 0.263 |       | -35 |
| 0.131                                                                                                                | 0.140 | 0.151 | 0.162 | 0.174 | 0.186 | 0.198 | 0.210 | 0.222 | 0.234 | 0.243 | 0.250 | 0.254 | 0.256 | 0.254 | 0.249 | 0.241 | 0.231 |       | -36 |
| 0.122                                                                                                                | 0.131 | 0.140 | 0.150 | 0.160 | 0.170 | 0.180 | 0.189 | 0.198 | 0.206 | 0.213 | 0.219 | 0.222 | 0.223 | 0.221 | 0.218 | 0.212 | 0.204 |       | -37 |
| 0.114                                                                                                                | 0.122 | 0.130 | 0.138 | 0.147 | 0.155 | 0.163 | 0.171 | 0.178 | 0.185 | 0.190 | 0.194 | 0.196 | 0.196 | 0.196 | 0.193 | 0.189 | 0.183 |       | -38 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |  |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--|-----|
| 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.130 | 0.135 | 0.141 | 0.146 | 0.150 | 0.153 | 0.156 | 0.157 | 0.158 | 0.157 | 0.155 | 0.152 | 0.149 |  | -40 |
| 0.094 | 0.099 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.124 | 0.128 | 0.132 | 0.136 | 0.139 | 0.140 | 0.142 | 0.142 | 0.142 | 0.140 | 0.138 | 0.135 |  | -41 |
| 0.086 | 0.092 | 0.096 | 0.101 | 0.105 | 0.109 | 0.113 | 0.117 | 0.121 | 0.123 | 0.126 | 0.127 | 0.128 | 0.129 | 0.128 | 0.127 | 0.125 | 0.123 |  | -42 |
| 0.080 | 0.084 | 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.104 | 0.107 | 0.110 | 0.113 | 0.114 | 0.116 | 0.117 | 0.117 | 0.116 | 0.115 | 0.114 | 0.112 |  | -43 |
| 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.090 | 0.093 | 0.096 | 0.099 | 0.101 | 0.103 | 0.104 | 0.106 | 0.106 | 0.107 | 0.106 | 0.105 | 0.104 | 0.103 |  | -44 |
| 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.089 | 0.091 | 0.093 | 0.095 | 0.096 | 0.097 | 0.097 | 0.098 | 0.097 | 0.097 | 0.096 | 0.094 |  | -45 |
| 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.089 | 0.090 | 0.089 | 0.089 | 0.086 | 0.085 |  | -46 |
| 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.080 | 0.080 | 0.079 |  | -47 |
| 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.074 | 0.074 | 0.073 |  | -48 |
| 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.069 | 0.069 | 0.070 | 0.069 | 0.069 | 0.068 | 0.068 |  | -49 |
| 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.064 | 0.064 | 0.064 | 0.063 |  | -50 |
| 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.059 |  | -51 |
| 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 |  | -52 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 |  | -53 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 |  | -54 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 |  | -55 |
| 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 |  | -56 |
| 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 |  | -57 |
| 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 |  | -58 |
| 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 |  | -59 |
| 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 |  | -60 |

-----



| 37<br>55 | 38<br>56 | 39<br>57 | 40<br>58 | 41<br>59 | 42<br>60 | 43<br>61 | 44<br>62 | 45<br>63 | 46<br>64 | 47<br>65 | 48<br>66 | 49<br>67 | 50<br>68 | 51<br>69 | 52<br>70 | 53<br>71 | 54<br>72 |    |
|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----|
| 0.069    | 0.068    | 0.067    | 0.065    | 0.064    | 0.062    | 0.060    | 0.058    | 0.056    | 0.055    | 0.053    | 0.051    | 0.049    | 0.047    | 0.045    | 0.044    | 0.042    | 0.040    | 1  |
| 0.075    | 0.073    | 0.072    | 0.070    | 0.068    | 0.066    | 0.064    | 0.062    | 0.060    | 0.058    | 0.056    | 0.054    | 0.052    | 0.049    | 0.048    | 0.046    | 0.044    | 0.042    | 2  |
| 0.081    | 0.079    | 0.077    | 0.075    | 0.073    | 0.071    | 0.069    | 0.066    | 0.064    | 0.062    | 0.059    | 0.057    | 0.054    | 0.052    | 0.050    | 0.048    | 0.046    | 0.044    | 3  |
| 0.089    | 0.085    | 0.083    | 0.081    | 0.079    | 0.076    | 0.073    | 0.071    | 0.068    | 0.065    | 0.063    | 0.060    | 0.057    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.048    | 0.046    | 4  |
| 0.096    | 0.094    | 0.092    | 0.089    | 0.084    | 0.081    | 0.079    | 0.076    | 0.073    | 0.069    | 0.066    | 0.063    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.048    | 5  |
| 0.105    | 0.102    | 0.099    | 0.096    | 0.093    | 0.089    | 0.084    | 0.081    | 0.077    | 0.074    | 0.071    | 0.067    | 0.064    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 6  |
| 0.115    | 0.112    | 0.108    | 0.104    | 0.100    | 0.096    | 0.092    | 0.086    | 0.082    | 0.078    | 0.075    | 0.071    | 0.068    | 0.064    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 7  |
| 0.126    | 0.122    | 0.118    | 0.113    | 0.108    | 0.104    | 0.099    | 0.094    | 0.090    | 0.083    | 0.079    | 0.075    | 0.071    | 0.067    | 0.064    | 0.060    | 0.057    | 0.054    | 8  |
| 0.138    | 0.133    | 0.128    | 0.123    | 0.118    | 0.112    | 0.106    | 0.101    | 0.096    | 0.090    | 0.084    | 0.079    | 0.075    | 0.071    | 0.067    | 0.063    | 0.060    | 0.056    | 9  |
| 0.152    | 0.146    | 0.141    | 0.134    | 0.128    | 0.121    | 0.115    | 0.108    | 0.102    | 0.096    | 0.091    | 0.084    | 0.079    | 0.074    | 0.070    | 0.066    | 0.062    | 0.059    | 10 |
| 0.168    | 0.161    | 0.154    | 0.146    | 0.139    | 0.131    | 0.124    | 0.116    | 0.109    | 0.102    | 0.096    | 0.090    | 0.083    | 0.078    | 0.073    | 0.069    | 0.065    | 0.061    | 11 |
| 0.186    | 0.178    | 0.169    | 0.160    | 0.151    | 0.142    | 0.133    | 0.125    | 0.117    | 0.109    | 0.102    | 0.095    | 0.089    | 0.082    | 0.077    | 0.072    | 0.067    | 0.063    | 12 |
| 0.208    | 0.197    | 0.186    | 0.175    | 0.164    | 0.154    | 0.143    | 0.134    | 0.124    | 0.116    | 0.108    | 0.100    | 0.093    | 0.085    | 0.080    | 0.075    | 0.070    | 0.066    | 13 |
| 0.234    | 0.220    | 0.206    | 0.192    | 0.179    | 0.166    | 0.154    | 0.143    | 0.133    | 0.123    | 0.114    | 0.106    | 0.098    | 0.091    | 0.083    | 0.078    | 0.073    | 0.068    | 14 |
| 0.265    | 0.247    | 0.229    | 0.211    | 0.195    | 0.180    | 0.166    | 0.153    | 0.141    | 0.130    | 0.120    | 0.111    | 0.102    | 0.095    | 0.086    | 0.080    | 0.075    | 0.070    | 15 |
| 0.303    | 0.279    | 0.255    | 0.233    | 0.212    | 0.194    | 0.178    | 0.163    | 0.149    | 0.137    | 0.126    | 0.116    | 0.107    | 0.099    | 0.091    | 0.083    | 0.077    | 0.072    | 16 |
| 0.347    | 0.316    | 0.285    | 0.257    | 0.232    | 0.209    | 0.190    | 0.173    | 0.158    | 0.144    | 0.132    | 0.121    | 0.111    | 0.102    | 0.095    | 0.085    | 0.080    | 0.074    | 17 |
| 0.400    | 0.358    | 0.319    | 0.284    | 0.253    | 0.226    | 0.203    | 0.184    | 0.167    | 0.151    | 0.138    | 0.126    | 0.115    | 0.106    | 0.097    | 0.090    | 0.082    | 0.076    | 18 |
| 0.461    | 0.405    | 0.355    | 0.312    | 0.275    | 0.242    | 0.216    | 0.193    | 0.174    | 0.158    | 0.143    | 0.130    | 0.119    | 0.109    | 0.100    | 0.092    | 0.083    | 0.077    | 19 |
| 0.529    | 0.456    | 0.394    | 0.341    | 0.296    | 0.259    | 0.228    | 0.202    | 0.182    | 0.164    | 0.148    | 0.134    | 0.122    | 0.112    | 0.103    | 0.094    | 0.085    | 0.079    | 20 |
| 0.602    | 0.509    | 0.432    | 0.368    | 0.316    | 0.274    | 0.239    | 0.211    | 0.188    | 0.169    | 0.153    | 0.138    | 0.125    | 0.114    | 0.105    | 0.096    | 0.088    | 0.080    | 21 |
| 0.675    | 0.559    | 0.466    | 0.392    | 0.334    | 0.287    | 0.249    | 0.218    | 0.193    | 0.173    | 0.156    | 0.141    | 0.128    | 0.116    | 0.106    | 0.097    | 0.089    | 0.081    | 22 |
| 0.737    | 0.600    | 0.494    | 0.412    | 0.347    | 0.296    | 0.256    | 0.223    | 0.197    | 0.176    | 0.158    | 0.143    | 0.129    | 0.117    | 0.107    | 0.098    | 0.090    | 0.081    | 23 |
| 0.776    | 0.625    | 0.510    | 0.423    | 0.355    | 0.302    | 0.260    | 0.226    | 0.199    | 0.178    | 0.160    | 0.144    | 0.130    | 0.118    | 0.108    | 0.099    | 0.091    | 0.082    | 24 |
| 0.785    | 0.630    | 0.514    | 0.425    | 0.357    | 0.303    | 0.261    | 0.227    | 0.200    | 0.178    | 0.160    | 0.144    | 0.130    | 0.118    | 0.108    | 0.099    | 0.091    | 0.082    | 25 |
| 0.759    | 0.614    | 0.503    | 0.418    | 0.352    | 0.300    | 0.258    | 0.225    | 0.198    | 0.177    | 0.159    | 0.143    | 0.130    | 0.118    | 0.108    | 0.098    | 0.090    | 0.082    | 26 |
| 0.707    | 0.580    | 0.480    | 0.402    | 0.341    | 0.292    | 0.252    | 0.221    | 0.195    | 0.175    | 0.157    | 0.142    | 0.128    | 0.117    | 0.107    | 0.098    | 0.090    | 0.081    | 27 |
| 0.637    | 0.534    | 0.449    | 0.380    | 0.325    | 0.280    | 0.244    | 0.215    | 0.191    | 0.171    | 0.154    | 0.139    | 0.127    | 0.115    | 0.105    | 0.097    | 0.089    | 0.080    | 28 |
| 0.564    | 0.482    | 0.412    | 0.354    | 0.306    | 0.266    | 0.234    | 0.207    | 0.185    | 0.167    | 0.150    | 0.136    | 0.124    | 0.113    | 0.103    | 0.095    | 0.085    | 0.079    | 29 |
| 0.493    | 0.429    | 0.374    | 0.326    | 0.285    | 0.250    | 0.222    | 0.198    | 0.178    | 0.161    | 0.146    | 0.133    | 0.121    | 0.110    | 0.101    | 0.093    | 0.084    | 0.078    | 30 |
| 0.428    | 0.380    | 0.336    | 0.297    | 0.263    | 0.234    | 0.209    | 0.188    | 0.170    | 0.155    | 0.140    | 0.128    | 0.117    | 0.107    | 0.099    | 0.091    | 0.082    | 0.077    | 31 |
| 0.372    | 0.335    | 0.301    | 0.270    | 0.242    | 0.217    | 0.196    | 0.178    | 0.162    | 0.148    | 0.135    | 0.123    | 0.113    | 0.104    | 0.096    | 0.089    | 0.081    | 0.075    | 32 |
| 0.323    | 0.296    | 0.269    | 0.244    | 0.222    | 0.201    | 0.184    | 0.168    | 0.154    | 0.141    | 0.129    | 0.119    | 0.109    | 0.100    | 0.093    | 0.084    | 0.078    | 0.073    | 33 |
| 0.283    | 0.262    | 0.241    | 0.221    | 0.203    | 0.186    | 0.172    | 0.158    | 0.145    | 0.133    | 0.123    | 0.113    | 0.105    | 0.097    | 0.090    | 0.082    | 0.076    | 0.071    | 34 |
| 0.248    | 0.232    | 0.216    | 0.201    | 0.186    | 0.173    | 0.160    | 0.148    | 0.137    | 0.126    | 0.117    | 0.108    | 0.100    | 0.093    | 0.085    | 0.079    | 0.074    | 0.069    | 35 |
| 0.220    | 0.207    | 0.195    | 0.183    | 0.171    | 0.160    | 0.149    | 0.138    | 0.128    | 0.119    | 0.111    | 0.103    | 0.096    | 0.089    | 0.081    | 0.076    | 0.071    | 0.067    | 36 |
| 0.196    | 0.187    | 0.177    | 0.167    | 0.157    | 0.147    | 0.138    | 0.129    | 0.120    | 0.112    | 0.105    | 0.098    | 0.091    | 0.083    | 0.078    | 0.073    | 0.069    | 0.064    | 37 |
| 0.177    | 0.169    | 0.161    | 0.153    | 0.144    | 0.136    | 0.128    | 0.120    | 0.113    | 0.106    | 0.099    | 0.092    | 0.085    | 0.080    | 0.075    | 0.070    | 0.066    | 0.062    | 38 |
| 0.159    | 0.153    | 0.147    | 0.140    | 0.133    | 0.126    | 0.119    | 0.112    | 0.105    | 0.099    | 0.093    | 0.086    | 0.081    | 0.076    | 0.072    | 0.067    | 0.064    | 0.060    | 39 |
| 0.144    | 0.140    | 0.134    | 0.128    | 0.122    | 0.116    | 0.110    | 0.104    | 0.099    | 0.093    | 0.086    | 0.081    | 0.077    | 0.073    | 0.068    | 0.065    | 0.061    | 0.057    | 40 |
| 0.131    | 0.127    | 0.123    | 0.118    | 0.113    | 0.108    | 0.102    | 0.097    | 0.092    | 0.086    | 0.081    | 0.077    | 0.073    | 0.069    | 0.065    | 0.062    | 0.058    | 0.055    | 41 |
| 0.120    | 0.116    | 0.112    | 0.108    | 0.104    | 0.100    | 0.095    | 0.091    | 0.085    | 0.081    | 0.077    | 0.073    | 0.069    | 0.066    | 0.062    | 0.059    | 0.056    | 0.053    | 42 |
| 0.109    | 0.106    | 0.103    | 0.100    | 0.096    | 0.093    | 0.089    | 0.083    | 0.080    | 0.076    | 0.072    | 0.069    | 0.066    | 0.062    | 0.059    | 0.056    | 0.053    | 0.051    | 43 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                                   |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.100                                                                                                             | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | 0.084 | 0.081 | 0.078 | 0.075 | 0.072 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.056 | 0.054 | 0.051 | 0.049 | -44 |
| 0.092                                                                                                             | 0.090 | 0.086 | 0.084 | 0.081 | 0.079 | 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.062 | 0.059 | 0.056 | 0.054 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | -45 |
| 0.083                                                                                                             | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.073 | 0.071 | 0.068 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | -46 |
| 0.078                                                                                                             | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | -47 |
| 0.072                                                                                                             | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | -48 |
| 0.067                                                                                                             | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | -49 |
| 0.062                                                                                                             | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.045 | 0.044 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | -50 |
| 0.058                                                                                                             | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | -51 |
| 0.054                                                                                                             | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | -52 |
| 0.051                                                                                                             | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | -53 |
| 0.048                                                                                                             | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | -54 |
| 0.045                                                                                                             | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | -55 |
| 0.042                                                                                                             | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | -56 |
| 0.040                                                                                                             | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -57 |
| 0.038                                                                                                             | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | -58 |
| 0.036                                                                                                             | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | -59 |
| 0.034                                                                                                             | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -60 |
| 0.032                                                                                                             | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | -61 |
| 0.031                                                                                                             | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -62 |
| 0.029                                                                                                             | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | -63 |
| 0.028                                                                                                             | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -64 |
| 0.027                                                                                                             | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -65 |
| 0.026                                                                                                             | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -66 |
| 0.025                                                                                                             | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -67 |
| 0.024                                                                                                             | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -68 |
| 0.024                                                                                                             | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -69 |
| 0.023                                                                                                             | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -70 |
| 0.022                                                                                                             | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -71 |
| 0.022                                                                                                             | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -72 |
| 0.021                                                                                                             | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -73 |
| 0.020                                                                                                             | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -74 |
| 0.020                                                                                                             | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -75 |
| 0.019                                                                                                             | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -76 |
| 0.019                                                                                                             | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -77 |
| 0.018                                                                                                             | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -78 |
| 0.018                                                                                                             | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -79 |
| 0.018                                                                                                             | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -80 |
| 0.017                                                                                                             | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -81 |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                                | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                                | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.039                                                                                                             | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 1 |
| 0.040                                                                                                             | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 2 |
| 0.042                                                                                                             | 0.040 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.030 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 3 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | - 4 |
| 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | - 5 |
| 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | - 6 |
| 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | - 7 |
| 0.051 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | - 8 |
| 0.053 | 0.050 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | - 9 |
| 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | -10 |
| 0.057 | 0.054 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | -11 |
| 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | -12 |
| 0.061 | 0.058 | 0.054 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | -13 |
| 0.063 | 0.059 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | -14 |
| 0.065 | 0.061 | 0.057 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | -15 |
| 0.067 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | -16 |
| 0.069 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.041 | -17 |
| 0.070 | 0.066 | 0.061 | 0.057 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | -18 |
| 0.072 | 0.067 | 0.062 | 0.058 | 0.054 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | -19 |
| 0.073 | 0.068 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | -20 |
| 0.074 | 0.069 | 0.064 | 0.059 | 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | -21 |
| 0.075 | 0.069 | 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | -22 |
| 0.075 | 0.070 | 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | -23 |
| 0.076 | 0.070 | 0.065 | 0.061 | 0.056 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | -24 |
| 0.076 | 0.070 | 0.065 | 0.061 | 0.056 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | -25 |
| 0.076 | 0.070 | 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | -26 |
| 0.075 | 0.070 | 0.065 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | -27 |
| 0.075 | 0.069 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | -28 |
| 0.074 | 0.068 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | -29 |
| 0.073 | 0.067 | 0.063 | 0.058 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | -30 |
| 0.071 | 0.066 | 0.062 | 0.057 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | -31 |
| 0.070 | 0.065 | 0.061 | 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | -32 |
| 0.068 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | -33 |
| 0.066 | 0.062 | 0.058 | 0.054 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | -34 |
| 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | -35 |
| 0.062 | 0.059 | 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | -36 |
| 0.060 | 0.057 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | -37 |
| 0.058 | 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | -38 |
| 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | -39 |
| 0.054 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | -40 |
| 0.052 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | -41 |
| 0.050 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | -42 |
| 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | -43 |
| 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | -44 |
| 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | -45 |
| 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | -46 |
| 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -47 |





|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.040                                                    | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | -48 |
| 0.038                                                    | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -49 |
| 0.036                                                    | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -50 |
| 0.035                                                    | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | -51 |
| 0.034                                                    | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | -52 |
| 0.033                                                    | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | -53 |
| 0.031                                                    | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | -54 |
| 0.030                                                    | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | -55 |
| 0.029                                                    | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -56 |
| 0.028                                                    | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -57 |
| 0.027                                                    | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -58 |
| 0.026                                                    | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -59 |
| 0.026                                                    | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -60 |
| 0.025                                                    | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -61 |
| 0.024                                                    | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -62 |
| 0.024                                                    | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -63 |
| 0.023                                                    | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -64 |
| 0.022                                                    | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -65 |
| 0.022                                                    | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -66 |
| 0.021                                                    | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -67 |
| 0.021                                                    | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | -68 |
| 0.020                                                    | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -69 |
| 0.020                                                    | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -70 |
| 0.019                                                    | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -71 |
| 0.019                                                    | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | -72 |
| 0.018                                                    | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -73 |
| 0.018                                                    | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -74 |
| 0.018                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -75 |
| 0.017                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -76 |
| 0.017                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -77 |
| 0.017                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -78 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -79 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -80 |
| 0.016                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 1.8173915 долей ПДК<sub>мр</sub>  
= 0.1817392 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Х<sub>м</sub> = 2500.0 м

(Х-столбец 51, Y-строка 24) Y<sub>м</sub> = 2850.0 м

При опасном направлении ветра : 237 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :1210 - Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)

ПДК<sub>мр</sub> для примеси 1210 = 0.1 мг/м<sup>3</sup>

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 2647.0 м, Y= 3164.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4263422 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.0426342 мг/м<sup>3</sup> |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 210 град.  
 и скорости ветра 0.92 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс     | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния  |
|------|-------------|-----|------------|---------------|-----------|--------|----------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | --- | М- (Мг) -- | -С [доли ПДК] | -----     | -----  | ---- b=C/M --- |
| 1    | 000901 6009 | П1  | 0.3330     | 0.426342      | 100.0     | 100.0  | 1.2803068      |
|      |             |     | В сумме =  | 0.426342      | 100.0     |        |                |





```

| 1 |000901 6009| П1| 0.7220| 1.125832 | 100.0 | 100.0 | 1.5593235 |
| В сумме = 1.125832 100.0 |
|~~~~~|

```

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:21

Примесь :1401 - Пропан-2-он (Ацетон) (470)

ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м3

```

~~~~~
Параметры расчетного прямоугольника No 1
| Координаты центра : X= 2000 м; Y= 2000 |
| Длина и ширина : L= 4000 м; В= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м |
~~~~~

```

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

```

 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18
*--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
1-| 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.017 | - 1
2-| 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 | - 2
3-| 0.011 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 | - 3
4-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 | - 4
5-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 | - 5
6-| 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 | - 6
7-| 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 | - 7
8-| 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 | - 8
9-| 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 | - 9
10-| 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 | -10
11-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 | -11
12-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.023 | -12
13-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 | -13
14-| 0.012 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 | -14
15-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.023 0.024 | -15
16-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 | -16
17-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 | -17
18-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.025 | -18
19-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.024 0.025 | -19
20-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.022 0.023 0.024 0.025 | -20
21-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 | -21
22-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -22
23-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -23
24-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -24
25-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -25
26-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -26
27-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -27
28-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.026 | -28
29-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 0.025 | -29
30-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.023 0.024 0.025 | -30

```

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



31-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.024  
0.025 | -31

32-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.025 | -32  
33-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 | -33  
34-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 | -34  
35-| 0.012 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.022 0.024 | -35  
36-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 | -36  
37-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 0.023 | -37  
38-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.022 | -38  
39-| 0.012 0.012 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 0.022 | -39  
40-| 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 | -40  
41-С 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.021 | -41  
42-| 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.020 0.020 | -42  
43-| 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 | -43  
44-| 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 | -44  
45-| 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 | -45  
46-| 0.011 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 | -46  
47-| 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 | -47  
48-| 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.016 0.017 0.018 | -48  
49-| 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 | -49  
50-| 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 | -50  
51-| 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.016 | -51  
52-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 | -52  
53-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 | -53  
54-| 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 | -54  
55-| 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 | -55  
56-| 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 | -56  
57-| 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 | -57  
58-| 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 | -58  
59-| 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 | -59  
60-| 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 | -60  
61-| 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 | -61  
62-| 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 | -62  
63-| 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 | -63  
64-| 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 | -64  
65-| 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 | -65  
66-| 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 | -66  
67-| 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 | -67  
68-| 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 | -68  
69-| 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 | -69  
70-| 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 | -70  
71-| 0.008 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 | -71  
72-| 0.008 0.008 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 | -72  
73-| 0.008 0.008 0.008 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 | -73  
74-| 0.008 0.008 0.008 0.008 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.009 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 0.010 | -74

**«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 75- | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -75 |
| 76- | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -76 |
| 77- | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | -77 |
| 78- | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -78 |
| 79- | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -79 |
| 80- | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -80 |
| 81- | 0.007 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.008 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -81 |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | - 1 |
| 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | - 2 |
| 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | - 3 |
| 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | - 4 |
| 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | - 5 |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | - 6 |
| 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | - 7 |
| 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.052 | - 8 |
| 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.052 | 0.057 | - 9 |
| 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.060 | -10 |
| 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | -11 |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | -12 |
| 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.073 | -13 |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.057 | 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.077 | -14 |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.076 | 0.082 | -15 |
| 0.025 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.049 | 0.052 | 0.058 | 0.062 | 0.068 | 0.073 | 0.080 | 0.087 | -16 |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.047 | 0.050 | 0.055 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.077 | 0.084 | 0.091 | -17 |
| 0.026 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.034 | 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.048 | 0.051 | 0.057 | 0.062 | 0.067 | 0.073 | 0.080 | 0.087 | 0.096 | -18 |
| 0.026 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.049 | 0.053 | 0.058 | 0.063 | 0.069 | 0.075 | 0.083 | 0.091 | 0.100 | -19 |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.050 | 0.055 | 0.059 | 0.065 | 0.071 | 0.078 | 0.085 | 0.094 | 0.104 | -20 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.043 | 0.047 | 0.050 | 0.056 | 0.061 | 0.066 | 0.072 | 0.079 | 0.088 | 0.097 | 0.107 | -21 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.056 | 0.061 | 0.067 | 0.074 | 0.081 | 0.089 | 0.099 | 0.110 | -22 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.048 | 0.051 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.074 | 0.082 | 0.091 | 0.101 | 0.112 | -23 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.048 | 0.052 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.075 | 0.082 | 0.091 | 0.102 | 0.113 | -24 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.048 | 0.052 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.075 | 0.083 | 0.092 | 0.102 | 0.114 | -25 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.048 | 0.052 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.075 | 0.082 | 0.091 | 0.101 | 0.113 | -26 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.074 | 0.081 | 0.090 | 0.100 | 0.111 | -27 |
| 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.040 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.056 | 0.061 | 0.067 | 0.073 | 0.080 | 0.088 | 0.098 | 0.109 | -28 |
| 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.050 | 0.055 | 0.060 | 0.065 | 0.072 | 0.079 | 0.086 | 0.095 | 0.106 | -29 |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.059 | 0.064 | 0.070 | 0.076 | 0.084 | 0.092 | 0.102 | -30 |
| 0.026 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.074 | 0.081 | 0.089 | 0.098 | -31 |
| 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.056 | 0.061 | 0.066 | 0.072 | 0.078 | 0.085 | 0.094 | -32 |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.059 | 0.064 | 0.069 | 0.075 | 0.082 | 0.089 | -33 |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.072 | 0.078 | 0.084 | -34 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.025 0.026 0.028 0.029 0.031 0.033 0.035 0.038 0.041 0.043 0.046 0.050 0.053 0.059 0.063 0.068 0.074  
0.080 | -35

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.075 | -36 |
| 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | -37 |
| 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | -38 |
| 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.062 | -39 |
| 0.022 | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | -40 |
| 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | -41 |
| 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | -42 |
| 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | -43 |
| 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | -44 |
| 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | -45 |
| 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | -46 |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | -47 |
| 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | -48 |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | -49 |
| 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | -50 |
| 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | -51 |
| 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | -52 |
| 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | -53 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | -54 |
| 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | -55 |
| 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | -56 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | -57 |
| 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | -58 |
| 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | -59 |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | -60 |
| 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | -61 |
| 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -62 |
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | -63 |
| 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -64 |
| 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | -65 |
| 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -66 |
| 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | -67 |
| 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -68 |
| 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -69 |
| 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -70 |
| 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -71 |
| 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -72 |
| 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -73 |
| 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -74 |
| 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -75 |
| 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -76 |
| 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -77 |
| 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -78 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                                |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.009                                                                                                          | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -79 |
| 0.009                                                                                                          | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -80 |
| 0.009                                                                                                          | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 19                                                                                                             | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 37                                                                                                             | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.035                                                                                                          | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | - 1 |
| 0.037                                                                                                          | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | - 2 |
| 0.040                                                                                                          | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | - 3 |
| 0.043                                                                                                          | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.057 | 0.056 | - 4 |
| 0.045                                                                                                          | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | - 5 |
| 0.048                                                                                                          | 0.050 | 0.052 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.069 | 0.069 | 0.069 | 0.068 | 0.068 | 0.066 | - 6 |
| 0.052                                                                                                          | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.076 | 0.076 | 0.075 | 0.074 | 0.073 | - 7 |
| 0.056                                                                                                          | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.083 | 0.081 | 0.080 | - 8 |
| 0.060                                                                                                          | 0.063 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.088 | 0.090 | 0.092 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.091 | 0.090 | 0.088 | - 9 |
| 0.064                                                                                                          | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.095 | 0.098 | 0.100 | 0.102 | 0.103 | 0.103 | 0.103 | 0.102 | 0.100 | 0.097 | -10 |
| 0.069                                                                                                          | 0.073 | 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.092 | 0.097 | 0.101 | 0.105 | 0.109 | 0.112 | 0.114 | 0.115 | 0.115 | 0.115 | 0.113 | 0.111 | 0.108 | -11 |
| 0.073                                                                                                          | 0.078 | 0.084 | 0.089 | 0.095 | 0.101 | 0.106 | 0.112 | 0.117 | 0.121 | 0.125 | 0.127 | 0.129 | 0.130 | 0.129 | 0.127 | 0.124 | 0.120 | -12 |
| 0.078                                                                                                          | 0.084 | 0.090 | 0.097 | 0.104 | 0.110 | 0.117 | 0.124 | 0.130 | 0.136 | 0.141 | 0.145 | 0.147 | 0.148 | 0.147 | 0.144 | 0.140 | 0.135 | -13 |
| 0.084                                                                                                          | 0.090 | 0.097 | 0.105 | 0.113 | 0.121 | 0.129 | 0.138 | 0.147 | 0.155 | 0.162 | 0.167 | 0.170 | 0.171 | 0.170 | 0.166 | 0.160 | 0.153 | -14 |
| 0.089                                                                                                          | 0.097 | 0.105 | 0.114 | 0.123 | 0.133 | 0.144 | 0.156 | 0.167 | 0.178 | 0.187 | 0.194 | 0.198 | 0.200 | 0.198 | 0.192 | 0.185 | 0.175 | -15 |
| 0.095                                                                                                          | 0.103 | 0.113 | 0.123 | 0.134 | 0.148 | 0.162 | 0.176 | 0.191 | 0.205 | 0.218 | 0.228 | 0.234 | 0.236 | 0.233 | 0.226 | 0.215 | 0.202 | -16 |
| 0.100                                                                                                          | 0.110 | 0.120 | 0.133 | 0.147 | 0.163 | 0.181 | 0.200 | 0.220 | 0.239 | 0.257 | 0.271 | 0.280 | 0.283 | 0.279 | 0.268 | 0.253 | 0.235 | -17 |
| 0.106                                                                                                          | 0.116 | 0.129 | 0.144 | 0.161 | 0.181 | 0.203 | 0.228 | 0.254 | 0.281 | 0.306 | 0.326 | 0.340 | 0.344 | 0.337 | 0.322 | 0.300 | 0.274 | -18 |
| 0.111                                                                                                          | 0.123 | 0.137 | 0.155 | 0.175 | 0.199 | 0.227 | 0.259 | 0.294 | 0.331 | 0.367 | 0.398 | 0.418 | 0.424 | 0.414 | 0.391 | 0.358 | 0.322 | -19 |
| 0.116                                                                                                          | 0.129 | 0.145 | 0.165 | 0.190 | 0.218 | 0.253 | 0.293 | 0.339 | 0.390 | 0.443 | 0.489 | 0.521 | 0.531 | 0.515 | 0.479 | 0.430 | 0.378 | -20 |
| 0.120                                                                                                          | 0.134 | 0.153 | 0.176 | 0.203 | 0.237 | 0.278 | 0.328 | 0.388 | 0.458 | 0.533 | 0.605 | 0.656 | 0.672 | 0.647 | 0.589 | 0.515 | 0.441 | -21 |
| 0.123                                                                                                          | 0.139 | 0.159 | 0.184 | 0.215 | 0.253 | 0.301 | 0.362 | 0.438 | 0.530 | 0.636 | 0.743 | 0.825 | 0.852 | 0.810 | 0.718 | 0.610 | 0.506 | -22 |
| 0.126                                                                                                          | 0.143 | 0.164 | 0.191 | 0.224 | 0.266 | 0.320 | 0.390 | 0.480 | 0.595 | 0.736 | 0.888 | 1.011 | 1.056 | 0.987 | 0.852 | 0.700 | 0.565 | -23 |
| 0.127                                                                                                          | 0.145 | 0.167 | 0.194 | 0.229 | 0.274 | 0.332 | 0.407 | 0.508 | 0.640 | 0.807 | 0.999 | 1.110 | 0.851 | 1.126 | 0.952 | 0.764 | 0.605 | -24 |
| 0.127                                                                                                          | 0.145 | 0.167 | 0.195 | 0.230 | 0.275 | 0.334 | 0.411 | 0.513 | 0.649 | 0.823 | 1.024 | 1.005 | 0.220 | 1.110 | 0.975 | 0.778 | 0.613 | -25 |
| 0.126                                                                                                          | 0.144 | 0.166 | 0.193 | 0.227 | 0.270 | 0.327 | 0.400 | 0.496 | 0.620 | 0.775 | 0.948 | 1.097 | 1.124 | 1.067 | 0.907 | 0.736 | 0.588 | -26 |
| 0.125                                                                                                          | 0.141 | 0.162 | 0.188 | 0.220 | 0.260 | 0.311 | 0.376 | 0.459 | 0.563 | 0.685 | 0.814 | 0.916 | 0.948 | 0.896 | 0.784 | 0.655 | 0.536 | -27 |
| 0.121                                                                                                          | 0.137 | 0.156 | 0.180 | 0.209 | 0.245 | 0.290 | 0.345 | 0.412 | 0.493 | 0.582 | 0.669 | 0.734 | 0.754 | 0.721 | 0.649 | 0.560 | 0.472 | -28 |
| 0.118                                                                                                          | 0.132 | 0.149 | 0.170 | 0.196 | 0.227 | 0.265 | 0.310 | 0.363 | 0.422 | 0.484 | 0.542 | 0.582 | 0.594 | 0.574 | 0.529 | 0.470 | 0.407 | -29 |
| 0.113                                                                                                          | 0.126 | 0.141 | 0.160 | 0.182 | 0.208 | 0.239 | 0.275 | 0.315 | 0.358 | 0.401 | 0.439 | 0.464 | 0.472 | 0.459 | 0.431 | 0.391 | 0.348 | -30 |
| 0.108                                                                                                          | 0.119 | 0.133 | 0.149 | 0.168 | 0.190 | 0.214 | 0.242 | 0.273 | 0.304 | 0.333 | 0.358 | 0.375 | 0.379 | 0.372 | 0.353 | 0.326 | 0.296 | -31 |
| 0.103                                                                                                          | 0.113 | 0.124 | 0.138 | 0.154 | 0.172 | 0.191 | 0.213 | 0.236 | 0.258 | 0.279 | 0.296 | 0.307 | 0.310 | 0.305 | 0.292 | 0.274 | 0.253 | -32 |
| 0.097                                                                                                          | 0.106 | 0.116 | 0.128 | 0.141 | 0.155 | 0.171 | 0.187 | 0.204 | 0.221 | 0.236 | 0.247 | 0.255 | 0.257 | 0.253 | 0.245 | 0.232 | 0.217 | -33 |
| 0.092                                                                                                          | 0.100 | 0.108 | 0.118 | 0.128 | 0.140 | 0.152 | 0.165 | 0.178 | 0.190 | 0.201 | 0.209 | 0.214 | 0.216 | 0.214 | 0.208 | 0.199 | 0.188 | -34 |
| 0.086                                                                                                          | 0.093 | 0.101 | 0.109 | 0.118 | 0.127 | 0.136 | 0.146 | 0.156 | 0.165 | 0.173 | 0.179 | 0.183 | 0.184 | 0.182 | 0.178 | 0.171 | 0.163 | -35 |
| 0.081                                                                                                          | 0.087 | 0.094 | 0.101 | 0.108 | 0.115 | 0.123 | 0.130 | 0.138 | 0.145 | 0.150 | 0.155 | 0.158 | 0.158 | 0.157 | 0.154 | 0.149 | 0.143 | -36 |
| 0.076                                                                                                          | 0.081 | 0.087 | 0.093 | 0.099 | 0.105 | 0.111 | 0.117 | 0.123 | 0.128 | 0.132 | 0.135 | 0.137 | 0.138 | 0.137 | 0.135 | 0.131 | 0.127 | -37 |
| 0.071                                                                                                          | 0.076 | 0.080 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.106 | 0.110 | 0.114 | 0.118 | 0.120 | 0.121 | 0.122 | 0.121 | 0.119 | 0.117 | 0.113 | -38 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.062 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.097 | 0.097 | 0.098 | 0.097 | 0.096 | 0.094 | 0.092 | -40  |
| 0.058 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.088 | 0.088 | 0.087 | 0.085 | 0.084 | C-41 |
| 0.053 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.079 | 0.078 | 0.076 | -42  |
| 0.050 | 0.052 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.069 | -43  |
| 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | -44  |
| 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | -45  |
| 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.053 | 0.053 | -46  |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | -47  |
| 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | -48  |
| 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | -49  |
| 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | -50  |
| 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | -51  |
| 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | -52  |
| 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | -53  |
| 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | -54  |
| 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | -55  |
| 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -56  |
| 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -57  |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -58  |
| 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -59  |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -60  |
| 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |

-----



| 37<br>55 | 38<br>56 | 39<br>57 | 40<br>58 | 41<br>59 | 42<br>60 | 43<br>61 | 44<br>62 | 45<br>63 | 46<br>64 | 47<br>65 | 48<br>66 | 49<br>67 | 50<br>68 | 51<br>69 | 52<br>70 | 53<br>71 | 54<br>72 |    |
|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----|
| 0.043    | 0.042    | 0.041    | 0.040    | 0.039    | 0.038    | 0.037    | 0.036    | 0.035    | 0.034    | 0.033    | 0.031    | 0.030    | 0.029    | 0.028    | 0.027    | 0.026    | 0.025    | 1  |
| 0.046    | 0.045    | 0.044    | 0.043    | 0.042    | 0.041    | 0.040    | 0.039    | 0.037    | 0.036    | 0.035    | 0.033    | 0.032    | 0.031    | 0.029    | 0.028    | 0.027    | 0.026    | 2  |
| 0.050    | 0.049    | 0.048    | 0.047    | 0.045    | 0.044    | 0.043    | 0.041    | 0.040    | 0.038    | 0.037    | 0.035    | 0.034    | 0.032    | 0.031    | 0.030    | 0.028    | 0.027    | 3  |
| 0.055    | 0.053    | 0.051    | 0.050    | 0.049    | 0.047    | 0.046    | 0.044    | 0.042    | 0.040    | 0.039    | 0.037    | 0.036    | 0.034    | 0.032    | 0.031    | 0.030    | 0.028    | 4  |
| 0.060    | 0.058    | 0.057    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.049    | 0.047    | 0.045    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 0.038    | 0.036    | 0.034    | 0.032    | 0.031    | 0.030    | 5  |
| 0.065    | 0.063    | 0.062    | 0.060    | 0.057    | 0.055    | 0.052    | 0.050    | 0.048    | 0.046    | 0.044    | 0.042    | 0.040    | 0.038    | 0.036    | 0.034    | 0.032    | 0.031    | 6  |
| 0.071    | 0.069    | 0.067    | 0.065    | 0.062    | 0.060    | 0.057    | 0.053    | 0.051    | 0.049    | 0.046    | 0.044    | 0.042    | 0.040    | 0.038    | 0.036    | 0.034    | 0.032    | 7  |
| 0.078    | 0.075    | 0.073    | 0.070    | 0.067    | 0.064    | 0.061    | 0.058    | 0.055    | 0.052    | 0.049    | 0.047    | 0.044    | 0.042    | 0.040    | 0.037    | 0.035    | 0.034    | 8  |
| 0.086    | 0.083    | 0.080    | 0.076    | 0.073    | 0.069    | 0.066    | 0.063    | 0.059    | 0.056    | 0.052    | 0.049    | 0.046    | 0.044    | 0.041    | 0.039    | 0.037    | 0.035    | 9  |
| 0.094    | 0.091    | 0.087    | 0.083    | 0.079    | 0.075    | 0.071    | 0.067    | 0.063    | 0.060    | 0.056    | 0.052    | 0.049    | 0.046    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 0.036    | 10 |
| 0.104    | 0.100    | 0.095    | 0.091    | 0.086    | 0.081    | 0.077    | 0.072    | 0.068    | 0.063    | 0.060    | 0.056    | 0.051    | 0.048    | 0.045    | 0.043    | 0.040    | 0.038    | 11 |
| 0.115    | 0.110    | 0.105    | 0.099    | 0.094    | 0.088    | 0.082    | 0.077    | 0.072    | 0.068    | 0.063    | 0.059    | 0.055    | 0.051    | 0.047    | 0.045    | 0.042    | 0.039    | 12 |
| 0.129    | 0.122    | 0.115    | 0.109    | 0.102    | 0.095    | 0.089    | 0.083    | 0.077    | 0.072    | 0.067    | 0.062    | 0.058    | 0.053    | 0.049    | 0.046    | 0.043    | 0.041    | 13 |
| 0.145    | 0.136    | 0.127    | 0.119    | 0.111    | 0.103    | 0.096    | 0.089    | 0.082    | 0.076    | 0.070    | 0.065    | 0.061    | 0.056    | 0.051    | 0.048    | 0.045    | 0.042    | 14 |
| 0.164    | 0.153    | 0.142    | 0.131    | 0.121    | 0.111    | 0.103    | 0.095    | 0.087    | 0.080    | 0.074    | 0.069    | 0.063    | 0.059    | 0.053    | 0.050    | 0.046    | 0.043    | 15 |
| 0.188    | 0.173    | 0.158    | 0.144    | 0.132    | 0.120    | 0.110    | 0.101    | 0.093    | 0.085    | 0.078    | 0.072    | 0.066    | 0.061    | 0.057    | 0.051    | 0.048    | 0.045    | 16 |
| 0.215    | 0.196    | 0.177    | 0.159    | 0.144    | 0.130    | 0.118    | 0.107    | 0.098    | 0.089    | 0.082    | 0.075    | 0.069    | 0.063    | 0.059    | 0.053    | 0.049    | 0.046    | 17 |
| 0.248    | 0.222    | 0.198    | 0.176    | 0.157    | 0.140    | 0.126    | 0.114    | 0.103    | 0.094    | 0.085    | 0.078    | 0.071    | 0.066    | 0.060    | 0.056    | 0.051    | 0.047    | 18 |
| 0.285    | 0.251    | 0.220    | 0.193    | 0.170    | 0.150    | 0.134    | 0.120    | 0.108    | 0.098    | 0.089    | 0.081    | 0.074    | 0.068    | 0.062    | 0.057    | 0.052    | 0.048    | 19 |
| 0.328    | 0.283    | 0.244    | 0.211    | 0.183    | 0.160    | 0.141    | 0.125    | 0.113    | 0.101    | 0.092    | 0.083    | 0.076    | 0.069    | 0.064    | 0.058    | 0.053    | 0.049    | 20 |
| 0.373    | 0.315    | 0.267    | 0.228    | 0.196    | 0.170    | 0.148    | 0.131    | 0.117    | 0.105    | 0.094    | 0.086    | 0.078    | 0.071    | 0.065    | 0.059    | 0.055    | 0.049    | 21 |
| 0.418    | 0.346    | 0.289    | 0.243    | 0.207    | 0.178    | 0.154    | 0.135    | 0.120    | 0.107    | 0.097    | 0.087    | 0.079    | 0.072    | 0.066    | 0.060    | 0.055    | 0.050    | 22 |
| 0.456    | 0.371    | 0.306    | 0.255    | 0.215    | 0.184    | 0.159    | 0.138    | 0.122    | 0.109    | 0.098    | 0.088    | 0.080    | 0.073    | 0.066    | 0.061    | 0.056    | 0.050    | 23 |
| 0.481    | 0.387    | 0.316    | 0.262    | 0.220    | 0.187    | 0.161    | 0.140    | 0.124    | 0.110    | 0.099    | 0.089    | 0.081    | 0.073    | 0.067    | 0.061    | 0.056    | 0.051    | 24 |
| 0.486    | 0.390    | 0.318    | 0.263    | 0.221    | 0.188    | 0.162    | 0.141    | 0.124    | 0.111    | 0.099    | 0.089    | 0.081    | 0.073    | 0.067    | 0.061    | 0.056    | 0.051    | 25 |
| 0.470    | 0.380    | 0.312    | 0.259    | 0.218    | 0.186    | 0.160    | 0.139    | 0.123    | 0.110    | 0.099    | 0.089    | 0.080    | 0.073    | 0.067    | 0.061    | 0.056    | 0.051    | 26 |
| 0.438    | 0.359    | 0.298    | 0.249    | 0.211    | 0.181    | 0.156    | 0.137    | 0.121    | 0.108    | 0.097    | 0.088    | 0.080    | 0.072    | 0.066    | 0.060    | 0.056    | 0.050    | 27 |
| 0.395    | 0.331    | 0.278    | 0.236    | 0.201    | 0.174    | 0.151    | 0.133    | 0.118    | 0.106    | 0.096    | 0.086    | 0.078    | 0.071    | 0.065    | 0.060    | 0.055    | 0.050    | 28 |
| 0.349    | 0.298    | 0.255    | 0.219    | 0.190    | 0.165    | 0.145    | 0.128    | 0.115    | 0.103    | 0.093    | 0.084    | 0.077    | 0.070    | 0.064    | 0.059    | 0.053    | 0.049    | 29 |
| 0.305    | 0.266    | 0.231    | 0.202    | 0.177    | 0.155    | 0.137    | 0.122    | 0.110    | 0.100    | 0.090    | 0.082    | 0.075    | 0.068    | 0.063    | 0.058    | 0.052    | 0.048    | 30 |
| 0.265    | 0.235    | 0.208    | 0.184    | 0.163    | 0.145    | 0.129    | 0.117    | 0.105    | 0.096    | 0.087    | 0.079    | 0.073    | 0.067    | 0.061    | 0.056    | 0.051    | 0.047    | 31 |
| 0.230    | 0.208    | 0.186    | 0.167    | 0.150    | 0.135    | 0.122    | 0.110    | 0.100    | 0.092    | 0.084    | 0.077    | 0.070    | 0.065    | 0.059    | 0.055    | 0.050    | 0.046    | 32 |
| 0.200    | 0.183    | 0.167    | 0.151    | 0.137    | 0.125    | 0.114    | 0.104    | 0.095    | 0.087    | 0.080    | 0.073    | 0.068    | 0.062    | 0.058    | 0.052    | 0.049    | 0.045    | 33 |
| 0.175    | 0.162    | 0.149    | 0.137    | 0.126    | 0.115    | 0.106    | 0.098    | 0.090    | 0.083    | 0.076    | 0.070    | 0.065    | 0.060    | 0.056    | 0.051    | 0.047    | 0.044    | 34 |
| 0.154    | 0.144    | 0.134    | 0.124    | 0.115    | 0.107    | 0.099    | 0.092    | 0.085    | 0.078    | 0.072    | 0.067    | 0.062    | 0.058    | 0.052    | 0.049    | 0.046    | 0.043    | 35 |
| 0.136    | 0.128    | 0.121    | 0.113    | 0.106    | 0.099    | 0.092    | 0.086    | 0.079    | 0.074    | 0.069    | 0.064    | 0.059    | 0.055    | 0.050    | 0.047    | 0.044    | 0.041    | 36 |
| 0.121    | 0.116    | 0.110    | 0.104    | 0.097    | 0.091    | 0.085    | 0.080    | 0.075    | 0.070    | 0.065    | 0.060    | 0.056    | 0.052    | 0.048    | 0.045    | 0.043    | 0.040    | 37 |
| 0.109    | 0.105    | 0.100    | 0.095    | 0.089    | 0.084    | 0.079    | 0.074    | 0.070    | 0.065    | 0.061    | 0.057    | 0.053    | 0.049    | 0.046    | 0.044    | 0.041    | 0.038    | 38 |
| 0.099    | 0.095    | 0.091    | 0.087    | 0.082    | 0.078    | 0.074    | 0.069    | 0.065    | 0.061    | 0.058    | 0.053    | 0.050    | 0.047    | 0.044    | 0.042    | 0.039    | 0.037    | 39 |
| 0.089    | 0.086    | 0.083    | 0.080    | 0.076    | 0.072    | 0.068    | 0.065    | 0.061    | 0.058    | 0.053    | 0.050    | 0.048    | 0.045    | 0.042    | 0.040    | 0.038    | 0.036    | 40 |
| 0.081    | 0.079    | 0.076    | 0.073    | 0.070    | 0.067    | 0.063    | 0.060    | 0.057    | 0.053    | 0.050    | 0.048    | 0.045    | 0.043    | 0.040    | 0.038    | 0.036    | 0.034    | 41 |
| 0.074    | 0.072    | 0.070    | 0.067    | 0.065    | 0.062    | 0.059    | 0.056    | 0.052    | 0.050    | 0.048    | 0.045    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 0.037    | 0.035    | 0.033    | 42 |
| 0.068    | 0.066    | 0.064    | 0.062    | 0.060    | 0.057    | 0.055    | 0.051    | 0.049    | 0.047    | 0.045    | 0.043    | 0.041    | 0.039    | 0.037    | 0.035    | 0.033    | 0.031    | 43 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                             |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.062                                                                                                       | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | -44 |
| 0.057                                                                                                       | 0.056 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | -45 |
| 0.052                                                                                                       | 0.051 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.045 | 0.044 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -46 |
| 0.048                                                                                                       | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | -47 |
| 0.045                                                                                                       | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | -48 |
| 0.041                                                                                                       | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | -49 |
| 0.038                                                                                                       | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | -50 |
| 0.036                                                                                                       | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -51 |
| 0.034                                                                                                       | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -52 |
| 0.031                                                                                                       | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -53 |
| 0.029                                                                                                       | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -54 |
| 0.028                                                                                                       | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -55 |
| 0.026                                                                                                       | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | -56 |
| 0.025                                                                                                       | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -57 |
| 0.023                                                                                                       | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -58 |
| 0.022                                                                                                       | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -59 |
| 0.021                                                                                                       | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | -60 |
| 0.020                                                                                                       | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -61 |
| 0.019                                                                                                       | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -62 |
| 0.018                                                                                                       | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -63 |
| 0.017                                                                                                       | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | -64 |
| 0.017                                                                                                       | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -65 |
| 0.016                                                                                                       | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -66 |
| 0.016                                                                                                       | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | -67 |
| 0.015                                                                                                       | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -68 |
| 0.015                                                                                                       | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -69 |
| 0.014                                                                                                       | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | -70 |
| 0.014                                                                                                       | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -71 |
| 0.013                                                                                                       | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -72 |
| 0.013                                                                                                       | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -73 |
| 0.013                                                                                                       | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -74 |
| 0.012                                                                                                       | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -75 |
| 0.012                                                                                                       | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -76 |
| 0.012                                                                                                       | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -77 |
| 0.011                                                                                                       | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | -78 |
| 0.011                                                                                                       | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -79 |
| 0.011                                                                                                       | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -80 |
| 0.011                                                                                                       | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -81 |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                          | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                          | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.024                                                                                                       | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 1 |
| 0.025                                                                                                       | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 2 |
| 0.026                                                                                                       | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 |       |       |       |       |       |       |       |       |       | - 3 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | - 4 |
| 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | - 5 |
| 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | - 6 |
| 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | - 7 |
| 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | - 8 |
| 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | - 9 |
| 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.022 | -10 |
| 0.036 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | -11 |
| 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.023 | -12 |
| 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | -13 |
| 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.024 | -14 |
| 0.041 | 0.038 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | -15 |
| 0.042 | 0.039 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | -16 |
| 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | -17 |
| 0.044 | 0.041 | 0.038 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | -18 |
| 0.045 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | 0.034 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.026 | -19 |
| 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.026 | -20 |
| 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | -21 |
| 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | -22 |
| 0.047 | 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | -23 |
| 0.047 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | -24 |
| 0.047 | 0.044 | 0.040 | 0.038 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | -25 |
| 0.047 | 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | -26 |
| 0.047 | 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | -27 |
| 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | -28 |
| 0.046 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | -29 |
| 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.026 | -30 |
| 0.044 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | -31 |
| 0.043 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | -32 |
| 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | -33 |
| 0.041 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | -34 |
| 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | -35 |
| 0.039 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | -36 |
| 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | -37 |
| 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.024 | 0.023 | -38 |
| 0.035 | 0.033 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | -39 |
| 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | -40 |
| 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | -41 |
| 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | -42 |
| 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -43 |
| 0.029 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | -44 |
| 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -45 |
| 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | -46 |
| 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | -47 |



|         |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|---------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.024   | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | -48 |
| 0.024   | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -49 |
| 0.023   | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -50 |
| 0.022   | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | -51 |
| 0.021   | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -52 |
| 0.020   | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | -53 |
| 0.019   | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -54 |
| 0.019   | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | -55 |
| 0.018   | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -56 |
| 0.017   | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -57 |
| 0.017   | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | -58 |
| 0.016   | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -59 |
| 0.016   | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -60 |
| 0.015   | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | -61 |
| 0.015   | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -62 |
| 0.015   | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -63 |
| 0.014   | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | -64 |
| 0.014   | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | -65 |
| 0.013   | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -66 |
| 0.013   | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -67 |
| 0.013   | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | -68 |
| 0.012   | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | -69 |
| 0.012   | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -70 |
| 0.012   | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -71 |
| 0.012   | 0.012 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | -72 |
| 0.011   | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | -73 |
| 0.011   | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -74 |
| 0.011   | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -75 |
| 0.011   | 0.011 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -76 |
| 0.010   | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | -77 |
| 0.010   | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | -78 |
| 0.010   | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -79 |
| 0.010   | 0.010 | 0.010 | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -80 |
| 0.010   | 0.010 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | 0.009 | -81 |
| -- ---- | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  | ----  |     |
| 73      | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 1.1258316 долей ПДКмр  
= 0.3940411 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Хм = 2500.0 м

(Х-столбец 51, Y-строка 24) Yм = 2850.0 м

При опасном направлении ветра : 237 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:22

Примесь :1401 - Пропан-2-он (Ацетон) (470)

ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м<sup>3</sup>

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 2647.0 м, Y= 3164.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.2641090 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.0924382 мг/м<sup>3</sup> |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 210 град.  
 и скорости ветра 0.92 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс     | Вклад        | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-------------|-----|------------|--------------|-----------|--------|---------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | --- | М- (Мг) -- | С [доли ПДК] | -----     | -----  | b=C/M ---     |
| 1    | 000901 6009 | П1  | 0.7220     | 0.264109     | 100.0     | 100.0  | 0.365801960   |
|      |             |     | В сумме =  | 0.264109     | 100.0     |        |               |

~~~~~









## ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс    | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния |
|------|-------------|-----|-----------|----------|-----------|--------|--------------|
| 1    | 000901 6009 | П1  | 2.7800    | 1.517222 | 100.0     | 100.0  | 0.545763254  |
|      |             |     | В сумме = | 1.517222 | 100.0     |        |              |

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город : 002 Алматы.

Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. : 8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:22

Примесь : 2752 - Уайт-спирит (1294\*)

ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОБУВ)

## Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |      |         |    |        |
|-------------------|------|---------|----|--------|
| Координаты центра | : X= | 2000 м; | Y= | 2000   |
| Длина и ширина    | : L= | 4000 м; | B= | 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= | 50 м    |    |        |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (Uмр) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|                                                                                                                       | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| *-- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 1-                                                                                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | - 1 |
| 2-                                                                                                                    | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | - 2 |
| 3-                                                                                                                    | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | - 3 |
| 4-                                                                                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | - 4 |
| 5-                                                                                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | - 5 |
| 6-                                                                                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | - 6 |
| 7-                                                                                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | - 7 |
| 8-                                                                                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | - 8 |
| 9-                                                                                                                    | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | - 9 |
| 10-                                                                                                                   | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | -10 |
| 11-                                                                                                                   | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | -11 |
| 12-                                                                                                                   | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | -12 |
| 13-                                                                                                                   | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | -13 |
| 14-                                                                                                                   | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | -14 |
| 15-                                                                                                                   | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | -15 |
| 16-                                                                                                                   | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | -16 |
| 17-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | -17 |
| 18-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | -18 |
| 19-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | -19 |
| 20-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | -20 |
| 21-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | -21 |
| 22-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | -22 |
| 23-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | -23 |
| 24-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | -24 |
| 25-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | -25 |
| 26-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | -26 |
| 27-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | -27 |
| 28-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | -28 |
| 29-                                                                                                                   | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | -29 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 30-  | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | -30  |
| 31-  | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | -31  |
| 32-  | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | -32  |
| 33-  | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.033 | -33  |
| 34-  | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | -34  |
| 35-  | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | -35  |
| 36-  | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | -36  |
| 37-  | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | -37  |
| 38-  | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | -38  |
| 39-  | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | -39  |
| 40-  | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | -40  |
| 41-С | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | С-41 |
| 42-  | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | -42  |
| 43-  | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | -43  |
| 44-  | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -44  |
| 45-  | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -45  |
| 46-  | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -46  |
| 47-  | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | -47  |
| 48-  | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -48  |
| 49-  | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | -49  |
| 50-  | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | -50  |
| 51-  | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | -51  |
| 52-  | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | -52  |
| 53-  | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | -53  |
| 54-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | -54  |
| 55-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | -55  |
| 56-  | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | -56  |
| 57-  | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | -57  |
| 58-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | -58  |
| 59-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -59  |
| 60-  | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | -60  |
| 61-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | -61  |
| 62-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -62  |
| 63-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | -63  |
| 64-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | -64  |
| 65-  | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -65  |
| 66-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | -66  |
| 67-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | -67  |
| 68-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -68  |
| 69-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -69  |
| 70-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | -70  |
| 71-  | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -71  |
| 72-  | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -72  |



73-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014  
0.014 | -73

74-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 | -74  
75-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 | -75  
76-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.013 | -76  
77-| 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 0.013 0.013 | -77  
78-| 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.013 | -78  
79-| 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 | -79  
80-| 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 0.012 | -80  
81-| 0.010 0.010 0.010 0.010 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.011 0.012 0.012 0.012 0.012 | -81

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.053 | 0.055 |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.056 | 0.059 |
| 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 |
| 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 |
| 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.067 | 0.070 |
| 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.053 | 0.057 | 0.060 | 0.064 | 0.067 | 0.071 | 0.076 |
| 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.063 | 0.067 | 0.071 | 0.077 | 0.082 |
| 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | 0.070 | 0.076 | 0.081 | 0.087 |
| 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | 0.065 | 0.069 | 0.075 | 0.081 | 0.086 | 0.092 |
| 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.074 | 0.079 | 0.085 | 0.091 | 0.098 |
| 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | 0.070 | 0.077 | 0.083 | 0.090 | 0.097 | 0.104 |
| 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.068 | 0.075 | 0.081 | 0.087 | 0.094 | 0.102 | 0.111 |
| 0.034 | 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.070 | 0.078 | 0.084 | 0.091 | 0.099 | 0.107 | 0.117 |
| 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.074 | 0.080 | 0.087 | 0.095 | 0.103 | 0.113 | 0.123 |
| 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.069 | 0.076 | 0.083 | 0.090 | 0.098 | 0.108 | 0.118 | 0.129 |
| 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 | 0.071 | 0.078 | 0.085 | 0.093 | 0.102 | 0.111 | 0.123 | 0.135 |
| 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.074 | 0.080 | 0.087 | 0.095 | 0.105 | 0.115 | 0.127 | 0.140 |
| 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.063 | 0.068 | 0.075 | 0.082 | 0.089 | 0.098 | 0.107 | 0.118 | 0.131 | 0.145 |
| 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.069 | 0.076 | 0.083 | 0.090 | 0.099 | 0.109 | 0.120 | 0.133 | 0.148 |
| 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.069 | 0.077 | 0.084 | 0.091 | 0.100 | 0.111 | 0.122 | 0.136 | 0.151 |
| 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.060 | 0.064 | 0.070 | 0.077 | 0.084 | 0.092 | 0.101 | 0.111 | 0.123 | 0.137 | 0.153 |
| 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.060 | 0.064 | 0.070 | 0.077 | 0.084 | 0.092 | 0.101 | 0.111 | 0.123 | 0.136 | 0.152 |
| 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.069 | 0.076 | 0.083 | 0.091 | 0.100 | 0.110 | 0.121 | 0.135 | 0.150 |
| 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.063 | 0.068 | 0.076 | 0.082 | 0.090 | 0.098 | 0.108 | 0.119 | 0.132 | 0.147 |
| 0.036 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.063 | 0.067 | 0.074 | 0.081 | 0.088 | 0.096 | 0.106 | 0.117 | 0.129 | 0.143 |
| 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.066 | 0.071 | 0.079 | 0.086 | 0.094 | 0.103 | 0.113 | 0.124 | 0.138 |
| 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.070 | 0.077 | 0.084 | 0.092 | 0.100 | 0.109 | 0.120 | 0.132 |
| 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.064 | 0.068 | 0.075 | 0.082 | 0.089 | 0.097 | 0.105 | 0.115 | 0.126 |
| 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | 0.067 | 0.071 | 0.079 | 0.086 | 0.093 | 0.101 | 0.110 | 0.120 |

### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.065 | 0.069 | 0.076 | 0.082 | 0.089 | 0.096 | 0.105 | 0.114 | -34  |
| 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.058 | 0.063 | 0.067 | 0.072 | 0.079 | 0.085 | 0.092 | 0.099 | 0.107 | -35  |
| 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.060 | 0.065 | 0.069 | 0.076 | 0.081 | 0.087 | 0.094 | 0.101 | -36  |
| 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.066 | 0.071 | 0.077 | 0.083 | 0.089 | 0.095 | -37  |
| 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | 0.064 | 0.068 | 0.072 | 0.078 | 0.084 | 0.089 | -38  |
| 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | 0.064 | 0.068 | 0.074 | 0.079 | 0.084 | -39  |
| 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | 0.061 | 0.065 | 0.069 | 0.074 | 0.079 | -40  |
| 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.074 | C-41 |
| 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | -42  |
| 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.061 | 0.064 | -43  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | -44  |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | -45  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | -46  |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | -47  |
| 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | -48  |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | -49  |
| 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | -50  |
| 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | -51  |
| 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | -52  |
| 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | -53  |
| 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | -54  |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | -55  |
| 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | -56  |
| 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | -57  |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | -58  |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | -59  |
| 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -60  |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -61  |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -62  |
| 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -63  |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | -64  |
| 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -65  |
| 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -66  |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | -67  |
| 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -68  |
| 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | -69  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -70  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | -71  |
| 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -72  |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | -73  |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -74  |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -75  |
| 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | -76  |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -78   |     |
| 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -79   |     |
| 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -80   |     |
| 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -81   |     |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |       |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |       |     |
| 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | -1  |
| 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.065 | 0.065 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | -2  |
| 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.069 | 0.070 | 0.070 | 0.070 | 0.070 | 0.070 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | -3  |
| 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.074 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.077 | 0.077 | 0.075 | -4  |
| 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.084 | 0.084 | 0.085 | 0.085 | 0.085 | 0.085 | 0.084 | 0.083 | 0.082 | -5  |
| 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.086 | 0.088 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.092 | 0.091 | 0.090 | -6  |
| 0.069 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.096 | 0.098 | 0.100 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.102 | 0.101 | 0.100 | 0.098 | -7  |
| 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.092 | 0.095 | 0.099 | 0.102 | 0.106 | 0.108 | 0.110 | 0.112 | 0.113 | 0.113 | 0.113 | 0.113 | 0.112 | 0.110 | 0.108 | -8  |
| 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.099 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.119 | 0.122 | 0.124 | 0.125 | 0.125 | 0.125 | 0.125 | 0.123 | 0.121 | 0.118 | -9  |
| 0.087 | 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.108 | 0.113 | 0.119 | 0.123 | 0.128 | 0.132 | 0.135 | 0.137 | 0.139 | 0.139 | 0.139 | 0.138 | 0.137 | 0.134 | 0.131 | -10 |
| 0.093 | 0.098 | 0.105 | 0.111 | 0.117 | 0.124 | 0.130 | 0.136 | 0.141 | 0.146 | 0.150 | 0.153 | 0.155 | 0.155 | 0.155 | 0.155 | 0.153 | 0.149 | 0.145 | -11 |
| 0.099 | 0.106 | 0.113 | 0.120 | 0.128 | 0.136 | 0.143 | 0.150 | 0.157 | 0.163 | 0.168 | 0.172 | 0.174 | 0.175 | 0.174 | 0.174 | 0.171 | 0.167 | 0.162 | -12 |
| 0.106 | 0.113 | 0.122 | 0.130 | 0.139 | 0.149 | 0.158 | 0.167 | 0.175 | 0.183 | 0.190 | 0.196 | 0.199 | 0.199 | 0.199 | 0.198 | 0.194 | 0.189 | 0.182 | -13 |
| 0.113 | 0.122 | 0.131 | 0.141 | 0.152 | 0.163 | 0.174 | 0.186 | 0.198 | 0.209 | 0.218 | 0.225 | 0.229 | 0.230 | 0.228 | 0.223 | 0.216 | 0.206 |       | -14 |
| 0.120 | 0.130 | 0.141 | 0.153 | 0.166 | 0.180 | 0.195 | 0.210 | 0.225 | 0.239 | 0.252 | 0.261 | 0.267 | 0.269 | 0.266 | 0.259 | 0.249 | 0.236 |       | -15 |
| 0.127 | 0.139 | 0.152 | 0.165 | 0.181 | 0.199 | 0.21  |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.096 | 0.102 | 0.108 | 0.115 | 0.122 | 0.129 | 0.136 | 0.143 | 0.149 | 0.154 | 0.158 | 0.162 | 0.164 | 0.164 | 0.163 | 0.161 | 0.157 | 0.153 | -38  |
| 0.089 | 0.095 | 0.101 | 0.106 | 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.129 | 0.134 | 0.139 | 0.142 | 0.145 | 0.146 | 0.146 | 0.146 | 0.144 | 0.141 | 0.138 | -39  |
| 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | 0.113 | 0.118 | 0.122 | 0.125 | 0.128 | 0.130 | 0.131 | 0.131 | 0.131 | 0.130 | 0.127 | 0.124 | -40  |
| 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.110 | 0.113 | 0.116 | 0.117 | 0.118 | 0.119 | 0.118 | 0.117 | 0.115 | 0.113 | C-41 |
| 0.071 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | 0.107 | 0.107 | 0.107 | 0.106 | 0.104 | 0.102 | -42  |
| 0.067 | 0.070 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.096 | 0.097 | 0.097 | 0.098 | 0.097 | 0.096 | 0.095 | 0.093 | -43  |
| 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.089 | 0.089 | 0.088 | 0.087 | 0.086 | -44  |
| 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.074 | 0.076 | 0.077 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.080 | 0.078 | -45  |
| 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.075 | 0.074 | 0.072 | 0.071 | -46  |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.066 | -47  |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | -48  |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.057 | -49  |
| 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | -50  |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | -51  |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | -52  |
| 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | -53  |
| 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | -54  |
| 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | -55  |
| 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | -56  |
| 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | -57  |
| 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | -58  |
| 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | -59  |
| 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | -60  |
| 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | -61  |
| 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -62  |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -63  |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -64  |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -65  |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -66  |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -67  |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -68  |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -69  |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -70  |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -71  |
| 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -72  |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -73  |
| 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -74  |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -75  |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -76  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -77  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -78  |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -79  |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -80  |



0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014 0.014  
0.014 |-81

| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |
| 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.034 |
| 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 |
| 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.037 |
| 0.074 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 |
| 0.080 | 0.079 | 0.077 | 0.074 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 |
| 0.088 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 |
| 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.080 | 0.077 | 0.072 | 0.069 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.043 |
| 0.105 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.091 | 0.087 | 0.083 | 0.079 | 0.075 | 0.070 | 0.066 | 0.063 | 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.048 | 0.045 |
| 0.115 | 0.111 | 0.107 | 0.103 | 0.098 | 0.094 | 0.089 | 0.084 | 0.080 | 0.076 | 0.070 | 0.066 | 0.063 | 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.047 |
| 0.127 | 0.122 | 0.117 | 0.112 | 0.107 | 0.101 | 0.096 | 0.090 | 0.085 | 0.080 | 0.076 | 0.070 | 0.066 | 0.062 | 0.059 | 0.055 | 0.052 | 0.049 |
| 0.140 | 0.135 | 0.129 | 0.122 | 0.116 | 0.109 | 0.103 | 0.097 | 0.091 | 0.086 | 0.080 | 0.075 | 0.069 | 0.065 | 0.061 | 0.058 | 0.054 | 0.051 |
| 0.156 | 0.149 | 0.141 | 0.134 | 0.126 | 0.118 | 0.111 | 0.104 | 0.097 | 0.091 | 0.085 | 0.079 | 0.074 | 0.068 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.053 |
| 0.173 | 0.164 | 0.156 | 0.146 | 0.137 | 0.128 | 0.120 | 0.112 | 0.104 | 0.097 | 0.090 | 0.084 | 0.078 | 0.071 | 0.067 | 0.062 | 0.058 | 0.055 |
| 0.195 | 0.184 | 0.172 | 0.160 | 0.149 | 0.139 | 0.129 | 0.119 | 0.111 | 0.102 | 0.095 | 0.088 | 0.082 | 0.076 | 0.069 | 0.065 | 0.061 | 0.057 |
| 0.222 | 0.206 | 0.191 | 0.176 | 0.163 | 0.150 | 0.139 | 0.128 | 0.118 | 0.108 | 0.100 | 0.093 | 0.086 | 0.079 | 0.072 | 0.067 | 0.063 | 0.058 |
| 0.253 | 0.233 | 0.213 | 0.194 | 0.177 | 0.162 | 0.149 | 0.136 | 0.125 | 0.115 | 0.105 | 0.097 | 0.089 | 0.082 | 0.076 | 0.069 | 0.065 | 0.060 |
| 0.290 | 0.264 | 0.238 | 0.215 | 0.194 | 0.175 | 0.159 | 0.145 | 0.132 | 0.121 | 0.110 | 0.101 | 0.093 | 0.086 | 0.079 | 0.071 | 0.066 | 0.062 |
| 0.334 | 0.299 | 0.266 | 0.237 | 0.211 | 0.188 | 0.169 | 0.153 | 0.139 | 0.126 | 0.115 | 0.105 | 0.096 | 0.088 | 0.081 | 0.075 | 0.068 | 0.063 |
| 0.385 | 0.338 | 0.297 | 0.260 | 0.229 | 0.202 | 0.180 | 0.161 | 0.146 | 0.132 | 0.120 | 0.109 | 0.099 | 0.091 | 0.084 | 0.077 | 0.070 | 0.065 |
| 0.442 | 0.381 | 0.329 | 0.284 | 0.247 | 0.216 | 0.190 | 0.169 | 0.152 | 0.137 | 0.124 | 0.112 | 0.102 | 0.093 | 0.086 | 0.079 | 0.071 | 0.066 |
| 0.503 | 0.425 | 0.360 | 0.307 | 0.264 | 0.229 | 0.200 | 0.176 | 0.157 | 0.141 | 0.127 | 0.115 | 0.105 | 0.095 | 0.087 | 0.080 | 0.074 | 0.067 |
| 0.563 | 0.467 | 0.389 | 0.328 | 0.279 | 0.239 | 0.208 | 0.182 | 0.161 | 0.145 | 0.130 | 0.118 | 0.107 | 0.097 | 0.089 | 0.081 | 0.074 | 0.067 |
| 0.615 | 0.501 | 0.412 | 0.344 | 0.290 | 0.247 | 0.214 | 0.186 | 0.164 | 0.147 | 0.132 | 0.119 | 0.108 | 0.098 | 0.089 | 0.082 | 0.075 | 0.068 |
| 0.648 | 0.522 | 0.426 | 0.353 | 0.296 | 0.252 | 0.217 | 0.189 | 0.166 | 0.149 | 0.133 | 0.120 | 0.109 | 0.099 | 0.090 | 0.082 | 0.076 | 0.068 |
| 0.655 | 0.526 | 0.429 | 0.355 | 0.298 | 0.253 | 0.218 | 0.189 | 0.167 | 0.149 | 0.134 | 0.120 | 0.109 | 0.099 | 0.090 | 0.082 | 0.076 | 0.068 |
| 0.634 | 0.513 | 0.420 | 0.349 | 0.294 | 0.250 | 0.216 | 0.188 | 0.166 | 0.148 | 0.133 | 0.120 | 0.108 | 0.098 | 0.090 | 0.082 | 0.075 | 0.068 |
| 0.590 | 0.484 | 0.401 | 0.336 | 0.285 | 0.244 | 0.211 | 0.184 | 0.163 | 0.146 | 0.131 | 0.118 | 0.107 | 0.098 | 0.089 | 0.081 | 0.075 | 0.068 |
| 0.532 | 0.446 | 0.375 | 0.318 | 0.271 | 0.234 | 0.204 | 0.179 | 0.159 | 0.143 | 0.129 | 0.116 | 0.106 | 0.096 | 0.088 | 0.081 | 0.074 | 0.067 |
| 0.471 | 0.402 | 0.344 | 0.295 | 0.255 | 0.222 | 0.195 | 0.172 | 0.154 | 0.139 | 0.126 | 0.114 | 0.104 | 0.094 | 0.086 | 0.079 | 0.071 | 0.066 |
| 0.411 | 0.358 | 0.312 | 0.272 | 0.238 | 0.209 | 0.185 | 0.165 | 0.149 | 0.134 | 0.122 | 0.111 | 0.101 | 0.092 | 0.085 | 0.078 | 0.070 | 0.065 |
| 0.357 | 0.317 | 0.281 | 0.248 | 0.220 | 0.195 | 0.174 | 0.157 | 0.142 | 0.129 | 0.117 | 0.107 | 0.098 | 0.090 | 0.082 | 0.076 | 0.069 | 0.064 |
| 0.310 | 0.280 | 0.251 | 0.225 | 0.202 | 0.181 | 0.164 | 0.149 | 0.135 | 0.123 | 0.113 | 0.103 | 0.095 | 0.087 | 0.080 | 0.074 | 0.067 | 0.063 |
| 0.270 | 0.247 | 0.225 | 0.204 | 0.185 | 0.168 | 0.153 | 0.140 | 0.128 | 0.117 | 0.108 | 0.099 | 0.091 | 0.084 | 0.078 | 0.070 | 0.065 | 0.061 |
| 0.236 | 0.218 | 0.201 | 0.185 | 0.169 | 0.156 | 0.143 | 0.132 | 0.121 | 0.111 | 0.102 | 0.095 | 0.087 | 0.081 | 0.075 | 0.068 | 0.064 | 0.059 |
| 0.207 | 0.194 | 0.181 | 0.168 | 0.156 | 0.144 | 0.133 | 0.123 | 0.114 | 0.105 | 0.097 | 0.090 | 0.084 | 0.077 | 0.071 | 0.066 | 0.062 | 0.058 |
| 0.183 | 0.173 | 0.163 | 0.153 | 0.143 | 0.133 | 0.124 | 0.115 | 0.107 | 0.099 | 0.092 | 0.086 | 0.080 | 0.074 | 0.068 | 0.064 | 0.060 | 0.056 |
| 0.164 | 0.156 | 0.148 | 0.140 | 0.131 | 0.123 | 0.115 | 0.108 | 0.100 | 0.094 | 0.087 | 0.081 | 0.076 | 0.070 | 0.065 | 0.061 | 0.057 | 0.054 |
| 0.147 | 0.141 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.114 | 0.107 | 0.100 | 0.094 | 0.088 | 0.082 | 0.077 | 0.071 | 0.067 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.052 |
| 0.133 | 0.128 | 0.122 | 0.117 | 0.111 | 0.105 | 0.099 | 0.093 | 0.088 | 0.083 | 0.078 | 0.071 | 0.068 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.053 | 0.050 |
| 0.121 | 0.117 | 0.112 | 0.107 | 0.102 | 0.097 | 0.092 | 0.087 | 0.082 | 0.078 | 0.072 | 0.068 | 0.064 | 0.061 | 0.057 | 0.054 | 0.051 | 0.048 |
| 0.110 | 0.106 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | 0.086 | 0.081 | 0.077 | 0.071 | 0.068 | 0.064 | 0.061 | 0.058 | 0.054 | 0.052 | 0.049 | 0.046 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                                |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.100                                                                                                          | 0.097 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.083 | 0.080 | 0.076 | 0.071 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.058 | 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.047 | 0.044 | -42 |
| 0.091                                                                                                          | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.055 | 0.052 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | -43 |
| 0.084                                                                                                          | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.070 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.054 | 0.052 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | -44 |
| 0.077                                                                                                          | 0.075 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.056 | 0.054 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | -45 |
| 0.070                                                                                                          | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | -46 |
| 0.065                                                                                                          | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | -47 |
| 0.060                                                                                                          | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | -48 |
| 0.056                                                                                                          | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.043 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | -49 |
| 0.052                                                                                                          | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | -50 |
| 0.048                                                                                                          | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -51 |
| 0.045                                                                                                          | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | -52 |
| 0.042                                                                                                          | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -53 |
| 0.040                                                                                                          | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | -54 |
| 0.037                                                                                                          | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -55 |
| 0.035                                                                                                          | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | -56 |
| 0.033                                                                                                          | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -57 |
| 0.031                                                                                                          | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -58 |
| 0.030                                                                                                          | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -59 |
| 0.028                                                                                                          | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -60 |
| 0.027                                                                                                          | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -61 |
| 0.026                                                                                                          | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -62 |
| 0.025                                                                                                          | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -63 |
| 0.024                                                                                                          | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -64 |
| 0.023                                                                                                          | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -65 |
| 0.022                                                                                                          | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | -66 |
| 0.021                                                                                                          | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -67 |
| 0.020                                                                                                          | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -68 |
| 0.020                                                                                                          | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -69 |
| 0.019                                                                                                          | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -70 |
| 0.019                                                                                                          | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -71 |
| 0.018                                                                                                          | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -72 |
| 0.018                                                                                                          | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -73 |
| 0.017                                                                                                          | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -74 |
| 0.017                                                                                                          | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -75 |
| 0.016                                                                                                          | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -76 |
| 0.016                                                                                                          | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | -77 |
| 0.015                                                                                                          | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -78 |
| 0.015                                                                                                          | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -79 |
| 0.015                                                                                                          | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | -80 |
| 0.014                                                                                                          | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                             | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                             | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- -----       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.032                                                                                                          | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | - 1   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | - 2 |
| 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | - 3 |
| 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | - 4 |
| 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | - 5 |
| 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | - 6 |
| 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | - 7 |
| 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | - 8 |
| 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | - 9 |
| 0.046 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | -10 |
| 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | -11 |
| 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | -12 |
| 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | -13 |
| 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -14 |
| 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -15 |
| 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -16 |
| 0.057 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | 0.034 | -17 |
| 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | -18 |
| 0.060 | 0.056 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | -19 |
| 0.061 | 0.057 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | -20 |
| 0.062 | 0.057 | 0.053 | 0.050 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | -21 |
| 0.063 | 0.058 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | -22 |
| 0.063 | 0.058 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | -23 |
| 0.063 | 0.059 | 0.054 | 0.051 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | -24 |
| 0.063 | 0.059 | 0.054 | 0.051 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | -25 |
| 0.063 | 0.059 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | -26 |
| 0.063 | 0.058 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | -27 |
| 0.062 | 0.058 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | -28 |
| 0.061 | 0.057 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | -29 |
| 0.061 | 0.056 | 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.035 | -30 |
| 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | -31 |
| 0.058 | 0.054 | 0.051 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | -32 |
| 0.057 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -33 |
| 0.055 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -34 |
| 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -35 |
| 0.052 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | -36 |
| 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | -37 |
| 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | -38 |
| 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | -39 |
| 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | -40 |
| 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | -41 |
| 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | -42 |
| 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -43 |
| 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | -44 |
| 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.027 | 0.026 | -45 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.036                                                    | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | -46 |
| 0.034                                                    | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | -47 |
| 0.033                                                    | 0.032 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | -48 |
| 0.032                                                    | 0.031 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -49 |
| 0.030                                                    | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | -50 |
| 0.029                                                    | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | -51 |
| 0.028                                                    | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -52 |
| 0.027                                                    | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | -53 |
| 0.026                                                    | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -54 |
| 0.025                                                    | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -55 |
| 0.024                                                    | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -56 |
| 0.023                                                    | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -57 |
| 0.023                                                    | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -58 |
| 0.022                                                    | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -59 |
| 0.021                                                    | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | -60 |
| 0.021                                                    | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -61 |
| 0.020                                                    | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -62 |
| 0.020                                                    | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | -63 |
| 0.019                                                    | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -64 |
| 0.019                                                    | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -65 |
| 0.018                                                    | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | -66 |
| 0.018                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -67 |
| 0.017                                                    | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | -68 |
| 0.017                                                    | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -69 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -70 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | -71 |
| 0.016                                                    | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | -72 |
| 0.015                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -73 |
| 0.015                                                    | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | -74 |
| 0.015                                                    | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | -75 |
| 0.014                                                    | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | -76 |
| 0.014                                                    | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -77 |
| 0.014                                                    | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -78 |
| 0.014                                                    | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -79 |
| 0.013                                                    | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | -80 |
| 0.013                                                    | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 1.5172218 долей ПДК<sub>мр</sub>  
 = 1.5172218 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Х<sub>м</sub> = 2500.0 м  
 ( X-столбец 51, Y-строка 24) У<sub>м</sub> = 2850.0 м

При опасном направлении ветра : 237 град.  
 и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
 города Конаев Алматинской области»



Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.  
 Вар.расч. : 8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:22  
 Примесь : 2752 - Уайт-спирит (1294\*)  
 ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОВУВ)

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 2647.0 м, Y= 3164.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3559253 доли ПДКмр |  
 | 0.3559253 мг/м3 |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 210 град.  
 и скорости ветра 0.92 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ\_ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код             | Тип | Выброс     | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния    |
|------|-----------------|-----|------------|---------------|-----------|--------|-----------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис>---- | --- | М- (Mq) -- | -С [доли ПДК] | -----     | -----  | ---- b=C/M ---- |
| 1    | 000901 6009     | п1  | 2.7800     | 0.355925      | 100.0     | 100.0  | 0.128030688     |
|      |                 |     | В сумме =  | 0.355925      | 100.0     |        |                 |

~~~~~





Максимальная суммарная концентрация | Cs= 9.8904438 доли ПДКмр |  
 | 9.8904438 мг/м3 |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 221 град.  
 и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном.                                           | Код         | Тип | Выброс | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния |
|------------------------------------------------|-------------|-----|--------|----------|-----------|--------|--------------|
| 1                                              | 000901 6013 | П1  | 0.2780 | 9.890444 | 100.0     | 100.0  | 35.5771370   |
| Остальные источники не влияют на данную точку. |             |     |        |          |           |        |              |

#### 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:22

Примесь :2754 - Алканы C12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)

ПДКм.р для примеси 2754 = 1.0 мг/м3

| Параметры расчетного прямоугольника No 1 |      |         |           |
|------------------------------------------|------|---------|-----------|
| Координаты центра                        | : X= | 2000 м; | Y= 2000   |
| Длина и ширина                           | : L= | 4000 м; | B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY)                        | : D= | 50 м    |           |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(Умр) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |      |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| *-- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ---- |
| 1-  | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | - 1  |
| 2-  | 0.010 | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | - 2  |
| 3-  | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | - 3  |
| 4-  | 0.010 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | - 4  |
| 5-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | - 5  |
| 6-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | - 6  |
| 7-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | - 7  |
| 8-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | - 8  |
| 9-  | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | - 9  |
| 10- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | -10  |
| 11- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | -11  |
| 12- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | -12  |
| 13- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | -13  |
| 14- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | -14  |
| 15- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | -15  |
| 16- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | -16  |
| 17- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | -17  |
| 18- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | -18  |
| 19- | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | -19  |
| 20- | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.023 | -20  |
| 21- | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -21  |
| 22- | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -22  |
| 23- | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -23  |
| 24- | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.024 | -24  |
| 25- | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.024 | -25  |

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
 города Конаев Алматинской области»



|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 26-  | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.023 | 0.024 | -26  |
| 27-  | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -27  |
| 28-  | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -28  |
| 29-  | 0.011 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -29  |
| 30-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -30  |
| 31-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -31  |
| 32-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -32  |
| 33-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -33  |
| 34-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -34  |
| 35-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -35  |
| 36-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -36  |
| 37-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | -37  |
| 38-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -38  |
| 39-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -39  |
| 40-  | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -40  |
| 41-C | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | C-41 |
| 42-  | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.023 | 0.024 | -42  |
| 43-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -43  |
| 44-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -44  |
| 45-  | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -45  |
| 46-  | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -46  |
| 47-  | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | -47  |
| 48-  | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | -48  |
| 49-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -49  |
| 50-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -50  |
| 51-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | -51  |
| 52-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -52  |
| 53-  | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -53  |
| 54-  | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -54  |
| 55-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -55  |
| 56-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | -56  |
| 57-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -57  |
| 58-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -58  |
| 59-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -59  |
| 60-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -60  |
| 61-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -61  |
| 62-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -62  |
| 63-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -63  |
| 64-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | -64  |
| 65-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -65  |
| 66-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -66  |
| 67-  | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -67  |
| 68-  | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | -68  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



69-| 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024  
0.025 |-69

70-| 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.023 0.023 0.024 |-70  
71-| 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 0.024 |-71  
72-| 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 0.024 |-72  
73-| 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.015 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.023 0.024 |-73  
74-| 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.022 0.023 |-74  
75-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 0.023 |-75  
76-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 0.023 |-76  
77-| 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.022 0.022 |-77  
78-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 0.022 |-78  
79-| 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 0.022 |-79  
80-| 0.012 0.013 0.013 0.014 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.019 0.019 0.020 0.021 0.021 |-80  
81-| 0.012 0.013 0.013 0.013 0.013 0.014 0.014 0.015 0.015 0.016 0.016 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.020 0.020 0.021 |-81

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |
| 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 |
| 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 |
| 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 |
| 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 |
| 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 |
| 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 |
| 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 |
| 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 |
| 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 |
| 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 |
| 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 |
| 0.022 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 |
| 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 |
| 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 |
| 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 |
| 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.048 | 0.050 | 0.052 |
| 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.054 |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.056 |
| 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | 0.058 |
| 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.060 |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.059 | 0.063 |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | 0.065 |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.061 | 0.066 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.067 | -30  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.063 | 0.069 | -31  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.060 | 0.065 | 0.072 | -32  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.056 | 0.061 | 0.067 | 0.074 | -33  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.049 | 0.052 | 0.057 | 0.062 | 0.068 | 0.076 | -34  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.063 | 0.069 | 0.077 | -35  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.058 | 0.063 | 0.070 | 0.078 | -36  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.053 | 0.058 | 0.063 | 0.069 | 0.077 | -37  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.045 | 0.049 | 0.053 | 0.057 | 0.062 | 0.069 | 0.076 | -38  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.048 | 0.052 | 0.056 | 0.061 | 0.067 | 0.075 | -39  |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.042 | 0.044 | 0.048 | 0.051 | 0.055 | 0.060 | 0.066 | 0.072 | -40  |
| 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.054 | 0.058 | 0.063 | 0.069 | C-41 |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.061 | 0.066 | -42  |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.045 | 0.047 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.063 | -43  |
| 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.046 | 0.049 | 0.052 | 0.056 | 0.060 | -44  |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.057 | -45  |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | -46  |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | -47  |
| 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | -48  |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -49  |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | -50  |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.052 | -51  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | -52  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.055 | -53  |
| 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | -54  |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.055 | 0.059 | -55  |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | -56  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | -57  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.061 | -58  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | -59  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.058 | 0.062 | -60  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | -61  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.046 | 0.048 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | 0.061 | -62  |
| 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | 0.060 | -63  |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.050 | 0.052 | 0.055 | 0.058 | -64  |
| 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.049 | 0.051 | 0.054 | 0.057 | -65  |
| 0.026 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | 0.056 | -66  |
| 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.052 | 0.054 | -67  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.053 | -68  |
| 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | -69  |
| 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | -70  |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | -71  |
| 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | -72  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





0.024 0.025 0.026 0.028 0.029 0.030 0.031 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.039 0.040 0.041 0.043 0.044  
0.046 | -73

0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 0.033 0.034 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.042 0.043 0.045 | -74  
0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.040 0.041 0.042 0.043 | -75  
0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 | -76  
0.023 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 | -77  
0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 | -78  
0.022 0.023 0.024 0.025 0.026 0.026 0.027 0.028 0.029 0.031 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.040 | -79  
0.022 0.023 0.024 0.024 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.034 0.036 0.037 0.038 0.039 | -80  
0.022 0.022 0.023 0.024 0.025 0.025 0.026 0.027 0.028 0.029 0.030 0.031 0.032 0.033 0.035 0.036 0.037 0.038 | -81

| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |
| 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 |
| 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 |
| 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 |
| 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 |
| 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 |
| 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 |
| 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 |
| 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 |
| 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 |
| 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 |
| 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 |
| 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.037 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.038 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 |
| 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.044 |
| 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.046 |
| 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.048 |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.052 | 0.050 |
| 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | 0.053 |
| 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.058 | 0.055 |
| 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | 0.068 | 0.064 | 0.061 | 0.058 |
| 0.061 | 0.065 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.076 | 0.072 | 0.068 | 0.064 | 0.061 |
| 0.063 | 0.068 | 0.072 | 0.077 | 0.082 | 0.087 | 0.091 | 0.094 | 0.095 | 0.095 | 0.094 | 0.091 | 0.087 | 0.082 | 0.077 | 0.073 | 0.068 | 0.064 |
| 0.066 | 0.071 | 0.076 | 0.082 | 0.088 | 0.094 | 0.099 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | 0.104 | 0.100 | 0.095 | 0.089 | 0.084 | 0.078 | 0.073 | 0.068 |
| 0.068 | 0.073 | 0.080 | 0.087 | 0.094 | 0.101 | 0.108 | 0.114 | 0.118 | 0.119 | 0.117 | 0.112 | 0.105 | 0.098 | 0.091 | 0.085 | 0.078 | 0.073 |
| 0.070 | 0.076 | 0.083 | 0.091 | 0.100 | 0.110 | 0.120 | 0.128 | 0.134 | 0.136 | 0.133 | 0.127 | 0.119 | 0.110 | 0.101 | 0.093 | 0.085 | 0.079 |
| 0.072 | 0.079 | 0.087 | 0.096 | 0.107 | 0.120 | 0.133 | 0.146 | 0.155 | 0.159 | 0.156 | 0.148 | 0.137 | 0.125 | 0.114 | 0.103 | 0.094 | 0.086 |
| 0.074 | 0.082 | 0.091 | 0.102 | 0.115 | 0.131 | 0.149 | 0.169 | 0.185 | 0.194 | 0.191 | 0.178 | 0.162 | 0.146 | 0.130 | 0.117 | 0.104 | 0.094 |
| 0.076 | 0.085 | 0.095 | 0.108 | 0.124 | 0.145 | 0.170 | 0.200 | 0.234 | 0.257 | 0.254 | 0.234 | 0.209 | 0.181 | 0.154 | 0.133 | 0.116 | 0.103 |
| 0.080 | 0.089 | 0.101 | 0.116 | 0.136 | 0.162 | 0.202 | 0.254 | 0.319 | 0.372 | 0.375 | 0.342 | 0.292 | 0.238 | 0.191 | 0.155 | 0.130 | 0.112 |
| 0.083 | 0.094 | 0.107 | 0.126 | 0.151 | 0.193 | 0.256 | 0.345 | 0.459 | 0.588 | 0.615 | 0.545 | 0.427 | 0.321 | 0.238 | 0.182 | 0.144 | 0.121 |

### «Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.085 | 0.097 | 0.113 | 0.135 | 0.169 | 0.226 | 0.320 | 0.467 | 0.715 | 1.017 | 1.139 | 0.935 | 0.650 | 0.427 | 0.293 | 0.210 | 0.159 | 0.129 | -34 |
| 0.087 | 0.100 | 0.117 | 0.141 | 0.183 | 0.254 | 0.379 | 0.619 | 1.082 | 2.123 | 2.963 | 1.803 | 0.940 | 0.548 | 0.342 | 0.233 | 0.170 | 0.134 | -35 |
| 0.088 | 0.101 | 0.119 | 0.144 | 0.189 | 0.266 | 0.409 | 0.700 | 1.386 | 4.078 | 9.890 | 3.010 | 1.143 | 0.610 | 0.367 | 0.243 | 0.176 | 0.137 | -36 |
| 0.087 | 0.100 | 0.118 | 0.142 | 0.185 | 0.259 | 0.391 | 0.652 | 1.194 | 2.668 | 4.205 | 2.180 | 1.018 | 0.573 | 0.353 | 0.237 | 0.173 | 0.136 | -37 |
| 0.086 | 0.098 | 0.114 | 0.137 | 0.173 | 0.235 | 0.338 | 0.519 | 0.808 | 1.203 | 1.412 | 1.104 | 0.726 | 0.458 | 0.308 | 0.217 | 0.163 | 0.131 | -38 |
| 0.083 | 0.095 | 0.109 | 0.128 | 0.156 | 0.203 | 0.273 | 0.377 | 0.520 | 0.657 | 0.708 | 0.628 | 0.485 | 0.349 | 0.253 | 0.190 | 0.148 | 0.123 | -39 |
| 0.080 | 0.090 | 0.103 | 0.119 | 0.139 | 0.171 | 0.215 | 0.273 | 0.340 | 0.395 | 0.413 | 0.384 | 0.324 | 0.258 | 0.203 | 0.162 | 0.134 | 0.114 | -40 |
| 0.077 | 0.085 | 0.096 | 0.108 | 0.124 | 0.144 | 0.171 | 0.203 | 0.236 | 0.261 | 0.269 | 0.256 | 0.228 | 0.195 | 0.164 | 0.139 | 0.120 | 0.105 | -41 |
| 0.073 | 0.080 | 0.089 | 0.099 | 0.111 | 0.124 | 0.139 | 0.157 | 0.174 | 0.186 | 0.190 | 0.184 | 0.170 | 0.152 | 0.136 | 0.121 | 0.108 | 0.096 | -42 |
| 0.069 | 0.075 | 0.082 | 0.090 | 0.099 | 0.108 | 0.119 | 0.129 | 0.137 | 0.143 | 0.144 | 0.142 | 0.135 | 0.126 | 0.116 | 0.106 | 0.097 | 0.088 | -43 |
| 0.065 | 0.070 | 0.076 | 0.082 | 0.089 | 0.096 | 0.103 | 0.109 | 0.115 | 0.118 | 0.119 | 0.118 | 0.114 | 0.108 | 0.101 | 0.094 | 0.087 | 0.080 | -44 |
| 0.061 | 0.065 | 0.070 | 0.075 | 0.080 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.101 | 0.100 | 0.098 | 0.094 | 0.089 | 0.084 | 0.079 | 0.074 | -45 |
| 0.057 | 0.061 | 0.065 | 0.069 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.086 | 0.088 | 0.088 | 0.087 | 0.086 | 0.083 | 0.079 | 0.076 | 0.072 | 0.068 | -46 |
| 0.054 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.076 | 0.078 | 0.078 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.062 | -47 |
| 0.051 | 0.053 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | -48 |
| 0.050 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.067 | 0.067 | 0.066 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | -49 |
| 0.052 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | -50 |
| 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | -51 |
| 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.086 | 0.084 | 0.081 | 0.078 | 0.074 | 0.071 | 0.068 | -52 |
| 0.059 | 0.062 | 0.066 | 0.070 | 0.075 | 0.080 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.096 | 0.097 | 0.096 | 0.093 | 0.089 | 0.084 | 0.078 | 0.074 | 0.070 | -53 |
| 0.061 | 0.065 | 0.069 | 0.074 | 0.080 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | 0.109 | 0.111 | 0.110 | 0.105 | 0.098 | 0.090 | 0.082 | 0.075 | 0.072 | -54 |
| 0.062 | 0.067 | 0.072 | 0.078 | 0.084 | 0.092 | 0.100 | 0.109 | 0.118 | 0.126 | 0.130 | 0.130 | 0.123 | 0.113 | 0.103 | 0.093 | 0.083 | 0.081 | -55 |
| 0.064 | 0.069 | 0.074 | 0.081 | 0.089 | 0.098 | 0.109 | 0.121 | 0.135 | 0.149 | 0.159 | 0.162 | 0.156 | 0.154 | 0.141 | 0.122 | 0.101 | 0.095 | -56 |
| 0.065 | 0.070 | 0.076 | 0.084 | 0.092 | 0.103 | 0.116 | 0.133 | 0.155 | 0.181 | 0.205 | 0.223 | 0.239 | 0.243 | 0.213 | 0.173 | 0.133 | 0.119 | -57 |
| 0.066 | 0.071 | 0.078 | 0.085 | 0.095 | 0.107 | 0.123 | 0.144 | 0.177 | 0.231 | 0.294 | 0.360 | 0.417 | 0.425 | 0.350 | 0.254 | 0.176 | 0.154 | -58 |
| 0.066 | 0.072 | 0.078 | 0.086 | 0.096 | 0.108 | 0.125 | 0.149 | 0.186 | 0.263 | 0.403 | 0.610 | 0.874 | 0.917 | 0.603 | 0.364 | 0.222 | 0.206 | -59 |
| 0.066 | 0.072 | 0.078 | 0.086 | 0.095 | 0.107 | 0.123 | 0.146 | 0.183 | 0.252 | 0.422 | 0.874 | 2.328 | 2.856 | 1.033 | 0.466 | 0.263 | 0.290 | -60 |
| 0.066 | 0.071 | 0.077 | 0.084 | 0.093 | 0.103 | 0.117 | 0.136 | 0.165 | 0.227 | 0.395 | 0.816 | 2.346 | 3.138 | 1.063 | 0.471 | 0.331 | 0.418 | -61 |
| 0.065 | 0.070 | 0.075 | 0.081 | 0.089 | 0.098 | 0.109 | 0.123 | 0.141 | 0.201 | 0.324 | 0.542 | 0.907 | 1.015 | 0.632 | 0.475 | 0.444 | 0.629 | -62 |
| 0.064 | 0.068 | 0.073 | 0.078 | 0.085 | 0.092 | 0.100 | 0.109 | 0.118 | 0.163 | 0.232 | 0.335 | 0.433 | 0.468 | 0.751 | 1.054 | 0.580 | 0.977 | -63 |
| 0.062 | 0.066 | 0.070 | 0.075 | 0.080 | 0.086 | 0.092 | 0.097 | 0.101 | 0.126 | 0.166 | 0.209 | 0.253 | 0.274 | 0.414 | 0.701 | 0.663 | 1.301 | -64 |
| 0.060 | 0.064 | 0.068 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.098 | 0.119 | 0.141 | 0.163 | 0.190 | 0.269 | 0.396 | 0.631 | 1.177 | -65 |
| 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.089 | 0.101 | 0.116 | 0.135 | 0.178 | 0.246 | 0.348 | 0.510 | 0.794 | -66 |
| 0.057 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.083 | 0.093 | 0.104 | 0.124 | 0.160 | 0.209 | 0.286 | 0.386 | 0.511 | -67 |
| 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.078 | 0.085 | 0.095 | 0.112 | 0.139 | 0.176 | 0.227 | 0.286 | 0.350 | -68 |
| 0.053 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.079 | 0.087 | 0.099 | 0.119 | 0.145 | 0.176 | 0.210 | 0.247 | -69 |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.080 | 0.088 | 0.101 | 0.119 | 0.140 | 0.161 | 0.179 | -70 |
| 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.080 | 0.087 | 0.099 | 0.112 | 0.125 | 0.136 | -71 |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.081 | 0.086 | 0.093 | 0.102 | 0.110 | -72 |
| 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.082 | 0.087 | 0.093 | 0.100 | -73 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.091 | -74 |
| 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | -75 |
| 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | -76 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.055 0.056 0.058 0.060 0.062 0.065 0.067 0.069 0.072  
0.074 | -77

0.042 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.055 0.056 0.058 0.060 0.062 0.064 0.066 0.068 0.069 | -78

0.041 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.054 0.056 0.058 0.059 0.061 0.063 0.064 0.065 | -79

0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.048 0.050 0.051 0.052 0.054 0.055 0.057 0.058 0.059 0.061 0.062 | -80

0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.049 0.050 0.052 0.053 0.054 0.056 0.057 0.058 0.059 | -81

--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|

37 38 39 40 41 42 43 44 45 46 47 48 49 50 51 52 53 54  
55 56 57 58 59 60 61 62 63 64 65 66 67 68 69 70 71 72

--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|

0.023 0.023 0.022 0.022 0.021 0.021 0.020 0.020 0.019 0.019 0.018 0.018 0.017 0.017 0.016 0.016 0.015 0.015 | - 1

0.024 0.024 0.023 0.023 0.022 0.022 0.021 0.020 0.020 0.019 0.019 0.018 0.017 0.017 0.016 0.016 0.015 0.015 | - 2

0.025 0.025 0.024 0.023 0.023 0.022 0.022 0.021 0.020 0.020 0.019 0.019 0.018 0.017 0.017 0.016 0.016 0.015 | - 3

0.026 0.026 0.025 0.024 0.024 0.023 0.022 0.022 0.021 0.020 0.020 0.019 0.018 0.018 0.017 0.017 0.016 0.016 | - 4

0.027 0.027 0.026 0.025 0.025 0.024 0.023 0.022 0.022 0.021 0.020 0.020 0.019 0.018 0.018 0.017 0.017 0.016 | - 5

0.028 0.028 0.027 0.026 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.022 0.021 0.020 0.020 0.019 0.018 0.018 0.017 0.016 | - 6

0.030 0.029 0.028 0.027 0.026 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.022 0.021 0.020 0.019 0.019 0.018 0.017 0.017 | - 7

0.031 0.030 0.029 0.028 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.021 0.020 0.019 0.019 0.018 0.017 | - 8

0.032 0.031 0.030 0.030 0.029 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.021 0.020 0.019 0.018 0.018 | - 9

0.033 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.020 0.020 0.019 0.018 | -10

0.035 0.034 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.020 0.019 0.019 | -11

0.036 0.035 0.034 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.020 0.019 | -12

0.037 0.036 0.035 0.034 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.028 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.020 0.020 | -13

0.038 0.037 0.036 0.035 0.034 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 0.020 | -14

0.040 0.039 0.038 0.037 0.035 0.034 0.033 0.032 0.031 0.030 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 0.021 | -15

0.041 0.040 0.039 0.038 0.036 0.035 0.034 0.033 0.032 0.031 0.029 0.028 0.027 0.026 0.024 0.023 0.022 0.021 | -16

0.043 0.042 0.040 0.039 0.037 0.036 0.035 0.034 0.033 0.031 0.030 0.029 0.028 0.026 0.025 0.024 0.023 0.022 | -17

0.045 0.043 0.041 0.040 0.038 0.037 0.036 0.035 0.033 0.032 0.031 0.030 0.028 0.027 0.026 0.025 0.024 0.023 | -18

0.046 0.045 0.043 0.041 0.040 0.038 0.037 0.035 0.034 0.033 0.032 0.030 0.029 0.028 0.027 0.025 0.024 0.023 | -19

0.048 0.046 0.044 0.042 0.041 0.039 0.037 0.036 0.035 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.027 0.026 0.025 0.024 | -20

0.050 0.048 0.046 0.044 0.042 0.040 0.038 0.037 0.035 0.034 0.033 0.032 0.030 0.029 0.028 0.027 0.025 0.024 | -21

0.052 0.050 0.047 0.045 0.043 0.041 0.039 0.038 0.036 0.035 0.033 0.032 0.031 0.030 0.029 0.027 0.026 0.025 | -22

0.055 0.052 0.049 0.047 0.044 0.042 0.040 0.039 0.037 0.035 0.034 0.033 0.031 0.030 0.029 0.028 0.027 0.025 | -23

0.057 0.054 0.051 0.048 0.046 0.044 0.042 0.040 0.038 0.036 0.035 0.033 0.032 0.031 0.030 0.028 0.027 0.026 | -24

0.060 0.057 0.053 0.051 0.048 0.045 0.043 0.041 0.039 0.037 0.036 0.034 0.033 0.031 0.030 0.029 0.028 0.026 | -25

0.064 0.060 0.056 0.053 0.050 0.047 0.045 0.042 0.040 0.038 0.036 0.035 0.033 0.032 0.031 0.029 0.028 0.027 | -26

0.068 0.063 0.059 0.055 0.052 0.049 0.046 0.044 0.041 0.039 0.037 0.035 0.034 0.032 0.031 0.030 0.029 0.027 | -27

0.073 0.067 0.063 0.058 0.054 0.051 0.048 0.045 0.042 0.040 0.038 0.036 0.034 0.033 0.031 0.030 0.029 0.028 | -28

0.078 0.072 0.066 0.061 0.057 0.053 0.049 0.046 0.044 0.041 0.039 0.037 0.035 0.033 0.032 0.031 0.029 0.028 | -29

0.085 0.077 0.070 0.064 0.059 0.055 0.051 0.048 0.045 0.042 0.040 0.038 0.036 0.034 0.032 0.031 0.030 0.028 | -30

0.091 0.082 0.074 0.067 0.061 0.057 0.052 0.049 0.046 0.043 0.040 0.038 0.036 0.034 0.033 0.031 0.030 0.029 | -31

0.098 0.086 0.077 0.070 0.064 0.058 0.054 0.050 0.047 0.044 0.041 0.039 0.037 0.035 0.033 0.031 0.030 0.029 | -32

0.104 0.091 0.080 0.072 0.065 0.060 0.055 0.051 0.047 0.044 0.041 0.039 0.037 0.035 0.033 0.032 0.030 0.029 | -33

0.109 0.094 0.083 0.074 0.067 0.061 0.056 0.051 0.048 0.045 0.042 0.039 0.037 0.035 0.033 0.032 0.030 0.029 | -34

0.112 0.097 0.085 0.075 0.068 0.061 0.056 0.052 0.048 0.045 0.042 0.040 0.037 0.035 0.034 0.032 0.031 0.029 | -35

0.114 0.098 0.085 0.076 0.068 0.062 0.056 0.052 0.048 0.045 0.042 0.040 0.037 0.035 0.034 0.032 0.031 0.029 | -36

0.113 0.097 0.085 0.075 0.068 0.062 0.056 0.052 0.048 0.045 0.042 0.040 0.037 0.035 0.034 0.032 0.031 0.029 | -37

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.110 | 0.095 | 0.083 | 0.074 | 0.067 | 0.061 | 0.056 | 0.052 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | -38  |
| 0.105 | 0.092 | 0.081 | 0.073 | 0.066 | 0.060 | 0.055 | 0.051 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | -39  |
| 0.099 | 0.088 | 0.078 | 0.070 | 0.064 | 0.059 | 0.054 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | -40  |
| 0.093 | 0.083 | 0.075 | 0.068 | 0.062 | 0.057 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | C-41 |
| 0.086 | 0.078 | 0.071 | 0.065 | 0.060 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | -42  |
| 0.080 | 0.073 | 0.067 | 0.062 | 0.057 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | -43  |
| 0.074 | 0.069 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | 0.051 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | -44  |
| 0.069 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.053 | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | -45  |
| 0.064 | 0.060 | 0.056 | 0.053 | 0.050 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | -46  |
| 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.037 | -47  |
| 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | -48  |
| 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -49  |
| 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | -50  |
| 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | -51  |
| 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | -52  |
| 0.068 | 0.067 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | -53  |
| 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | -54  |
| 0.082 | 0.082 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | -55  |
| 0.098 | 0.099 | 0.097 | 0.093 | 0.087 | 0.083 | 0.079 | 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | -56  |
| 0.124 | 0.125 | 0.122 | 0.115 | 0.106 | 0.096 | 0.088 | 0.083 | 0.079 | 0.075 | 0.071 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.058 | 0.055 | 0.052 | 0.050 | -57  |
| 0.164 | 0.166 | 0.160 | 0.148 | 0.133 | 0.117 | 0.102 | 0.092 | 0.086 | 0.081 | 0.076 | 0.071 | 0.067 | 0.063 | 0.060 | 0.057 | 0.054 | 0.051 | -58  |
| 0.226 | 0.230 | 0.215 | 0.196 | 0.170 | 0.144 | 0.121 | 0.103 | 0.094 | 0.087 | 0.081 | 0.075 | 0.070 | 0.066 | 0.062 | 0.058 | 0.055 | 0.052 | -59  |
| 0.324 | 0.331 | 0.310 | 0.270 | 0.224 | 0.179 | 0.145 | 0.119 | 0.104 | 0.094 | 0.086 | 0.079 | 0.074 | 0.069 | 0.064 | 0.060 | 0.057 | 0.053 | -60  |
| 0.490 | 0.508 | 0.460 | 0.375 | 0.292 | 0.225 | 0.172 | 0.137 | 0.114 | 0.102 | 0.092 | 0.084 | 0.077 | 0.071 | 0.066 | 0.062 | 0.058 | 0.054 | -61  |
| 0.842 | 0.907 | 0.745 | 0.530 | 0.377 | 0.272 | 0.200 | 0.154 | 0.125 | 0.109 | 0.097 | 0.088 | 0.080 | 0.073 | 0.068 | 0.063 | 0.059 | 0.055 | -62  |
| 1.677 | 1.982 | 1.312 | 0.750 | 0.464 | 0.317 | 0.224 | 0.170 | 0.135 | 0.116 | 0.102 | 0.091 | 0.082 | 0.075 | 0.069 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | -63  |
| 3.113 | 4.570 | 2.028 | 0.940 | 0.531 | 0.349 | 0.247 | 0.182 | 0.143 | 0.121 | 0.105 | 0.093 | 0.084 | 0.076 | 0.070 | 0.065 | 0.060 | 0.056 | -64  |
| 2.435 | 3.209 | 1.801 | 0.922 | 0.538 | 0.358 | 0.255 | 0.189 | 0.147 | 0.123 | 0.107 | 0.095 | 0.085 | 0.077 | 0.071 | 0.065 | 0.061 | 0.057 | -65  |
| 1.186 | 1.341 | 1.032 | 0.696 | 0.476 | 0.338 | 0.245 | 0.187 | 0.147 | 0.123 | 0.107 | 0.094 | 0.085 | 0.077 | 0.071 | 0.065 | 0.061 | 0.057 | -66  |
| 0.636 | 0.685 | 0.603 | 0.475 | 0.373 | 0.291 | 0.224 | 0.177 | 0.142 | 0.120 | 0.105 | 0.093 | 0.084 | 0.076 | 0.070 | 0.065 | 0.060 | 0.057 | -67  |
| 0.398 | 0.417 | 0.396 | 0.334 | 0.281 | 0.233 | 0.193 | 0.159 | 0.133 | 0.115 | 0.101 | 0.091 | 0.082 | 0.075 | 0.069 | 0.064 | 0.060 | 0.056 | -68  |
| 0.272 | 0.283 | 0.278 | 0.249 | 0.212 | 0.186 | 0.162 | 0.140 | 0.122 | 0.108 | 0.097 | 0.088 | 0.080 | 0.074 | 0.068 | 0.063 | 0.059 | 0.056 | -69  |
| 0.192 | 0.200 | 0.202 | 0.189 | 0.172 | 0.156 | 0.141 | 0.126 | 0.113 | 0.102 | 0.093 | 0.084 | 0.078 | 0.072 | 0.067 | 0.062 | 0.058 | 0.055 | -70  |
| 0.144 | 0.151 | 0.154 | 0.151 | 0.145 | 0.136 | 0.125 | 0.115 | 0.105 | 0.096 | 0.088 | 0.081 | 0.075 | 0.070 | 0.065 | 0.061 | 0.057 | 0.054 | -71  |
| 0.119 | 0.125 | 0.129 | 0.129 | 0.126 | 0.120 | 0.113 | 0.105 | 0.097 | 0.090 | 0.083 | 0.078 | 0.072 | 0.068 | 0.063 | 0.059 | 0.056 | 0.053 | -72  |
| 0.105 | 0.110 | 0.113 | 0.113 | 0.111 | 0.107 | 0.102 | 0.096 | 0.091 | 0.085 | 0.079 | 0.074 | 0.070 | 0.065 | 0.062 | 0.058 | 0.055 | 0.052 | -73  |
| 0.096 | 0.099 | 0.101 | 0.101 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | 0.089 | 0.084 | 0.080 | 0.075 | 0.071 | 0.067 | 0.063 | 0.060 | 0.057 | 0.054 | 0.051 | -74  |
| 0.088 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.091 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.079 | 0.075 | 0.071 | 0.068 | 0.064 | 0.061 | 0.058 | 0.055 | 0.052 | 0.050 | -75  |
| 0.081 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.071 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.056 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | -76  |
| 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.078 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.059 | 0.057 | 0.054 | 0.052 | 0.049 | 0.047 | -77  |
| 0.071 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.052 | 0.050 | 0.048 | 0.046 | -78  |
| 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.051 | 0.048 | 0.046 | 0.044 | -79  |
| 0.063 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | -80  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.059 0.060 0.060 0.060 0.060 0.059 0.058 0.057 0.056 0.055 0.053 0.052 0.050 0.049 0.047 0.045 0.043  
0.041 | -81

| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64 | 65 | 66 | 67 | 68 | 69 | 70 | 71 | 72 |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 73    | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | 0.011 | -  | 1  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | -  | 2  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | 0.011 | -  | 3  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | -  | 4  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | 0.012 | -  | 5  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.012 | -  | 6  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | -  | 7  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | 0.013 | -  | 8  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | -  | 9  |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | 0.013 | -  | 10 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | -  | 11 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | 0.014 | -  | 12 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | -  | 13 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | 0.014 | -  | 14 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -  | 15 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.015 | 0.015 | -  | 16 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.015 | -  | 17 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | -  | 18 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | -  | 19 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -  | 20 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.016 | -  | 21 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | -  | 22 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -  | 23 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.025 | 0.024 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | -  | 24 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.017 | -  | 25 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.026 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -  | 26 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | -  | 27 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | -  | 28 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.027 | 0.026 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | -  | 29 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | -  | 30 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.018 | -  | 31 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | -  | 32 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.019 | -  | 33 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -  | 34 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -  | 35 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | -  | 36 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -  | 37 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.027 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -  | 38 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.022 | -  | 39 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -  | 40 |    |    |    |    |    |    |    |
| 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.024 | 0.023 | -  | 41 |    |    |    |    |    |    |    |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.031                                                    | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -42 |
| 0.032                                                    | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | -43 |
| 0.033                                                    | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | 0.025 | -44 |
| 0.034                                                    | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -45 |
| 0.035                                                    | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.026 | -46 |
| 0.036                                                    | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | -47 |
| 0.037                                                    | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.028 | 0.027 | -48 |
| 0.038                                                    | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -49 |
| 0.040                                                    | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | -50 |
| 0.041                                                    | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | 0.029 | -51 |
| 0.042                                                    | 0.040 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -52 |
| 0.043                                                    | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.030 | -53 |
| 0.044                                                    | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | -54 |
| 0.045                                                    | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | -55 |
| 0.046                                                    | 0.044 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | -56 |
| 0.047                                                    | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.036 | 0.034 | 0.032 | -57 |
| 0.049                                                    | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | -58 |
| 0.050                                                    | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -59 |
| 0.051                                                    | 0.048 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -60 |
| 0.051                                                    | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | -61 |
| 0.052                                                    | 0.049 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -62 |
| 0.053                                                    | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -63 |
| 0.053                                                    | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -64 |
| 0.053                                                    | 0.050 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -65 |
| 0.053                                                    | 0.050 | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -66 |
| 0.053                                                    | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -67 |
| 0.053                                                    | 0.050 | 0.047 | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | -68 |
| 0.052                                                    | 0.050 | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | -69 |
| 0.052                                                    | 0.049 | 0.046 | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -70 |
| 0.051                                                    | 0.048 | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.033 | -71 |
| 0.050                                                    | 0.048 | 0.045 | 0.043 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | -72 |
| 0.049                                                    | 0.047 | 0.044 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | -73 |
| 0.048                                                    | 0.046 | 0.043 | 0.041 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | -74 |
| 0.047                                                    | 0.045 | 0.042 | 0.040 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | -75 |
| 0.046                                                    | 0.044 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.031 | -76 |
| 0.045                                                    | 0.043 | 0.040 | 0.039 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | -77 |
| 0.043                                                    | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.035 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | -78 |
| 0.042                                                    | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -79 |
| 0.041                                                    | 0.039 | 0.038 | 0.036 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | -80 |
| 0.040                                                    | 0.038 | 0.037 | 0.035 | 0.034 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.029 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 9.8904438 долей ПДКмр  
= 9.8904438 мг/м3

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Достигается в точке с координатами:  $X_m = 2300.0$  м  
 ( X-столбец 47, Y-строка 36)  $Y_m = 2250.0$  м  
 При опасном направлении ветра : 221 град.  
 и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с

## 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:22

Примесь :2754 - Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)

ПДКм.р для примеси 2754 = 1.0 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2162.0 м, Y= 2181.0 м

|                                     |     |                      |
|-------------------------------------|-----|----------------------|
| Максимальная суммарная концентрация | Cs= | 0.6863526 доли ПДКмр |
|                                     |     | 0.6863526 мг/м3      |

Достигается при опасном направлении 65 град.  
 и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

## ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном.                                           | Код             | Тип   | Выброс  | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф. влияния |
|------------------------------------------------|-----------------|-------|---------|--------------|----------|--------|---------------|
| ----                                           | <Об-П>-<Ис>---- | ---М- | (Mg) -- | -C[доли ПДК] | -----    | -----  | b=C/M ---     |
| 1                                              | 000901 6013     | п1    | 0.2780  | 0.686353     | 100.0    | 100.0  | 2.4688940     |
| Остальные источники не влияют на данную точку. |                 |       |         |              |          |        |               |







```

|----|<Об-П>-<Ис>|---|---М- (Mq) --| -С [доли ПДК] |-----|-----|---- b=С/М ---|
| 1 |000901 6010| П1| 0.00042000| 0.029577 | 100.0 | 100.0 | 70.4204865 |
В сумме = 0.029577 100.0

```

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:23

Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116)

ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

```

~~~~~
Параметры расчетного прямоугольника No 1
| Координаты центра : X= 2000 м; Y= 2000 |
| Длина и ширина : L= 4000 м; B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м |
|-----|
~~~~~

```

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1    | 2    | 3    | 4    | 5    | 6    | 7    | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   |      |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| *-- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| 1-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 1    |
| 2-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 2    |
| 3-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 3    |
| 4-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 4    |
| 5-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 5    |
| 6-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 6    |
| 7-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 7    |
| 8-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 8    |
| 9-  | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 9    |
| 10- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 10   |
| 11- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 11   |
| 12- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 12   |
| 13- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 13   |
| 14- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 14   |
| 15- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 15   |
| 16- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 16   |
| 17- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 17   |
| 18- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 18   |
| 19- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 19   |
| 20- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 20   |
| 21- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 21   |
| 22- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 22   |
| 23- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 23   |
| 24- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 24   |
| 25- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 25   |
| 26- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 26   |
| 27- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 27   |
| 28- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 28   |
| 29- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 29   |
| 30- | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | .    | 30   |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

## «Отчет о возможных воздействиях»



|                                                                                                                      |     |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области» | 309 |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|



|-78

|-79

|-80

|-81

|    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | 32 | 33 | 34 | 35 | 36 |
| 37 | 38 | 39 | 40 | 41 | 42 | 43 | 44 | 45 | 46 | 47 | 48 | 49 | 50 | 51 | 52 | 53 | 54 |

|- 1

|- 2

|- 3

|- 4

|- 5

|- 6

|- 7

|- 8

|- 9

|-10

|-11

|-12

|-13

|-14

|-15

|-16

|-17

|-18

|-19

|-20

|-21

|-22

|-23

|-24

|-25

|-26

|-27

|-28

|-29

|-30

|-31

|-32

|-33

|-34

|-35

|-36

|-37

|-38

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

310

[illegible]



| 37 | 38 | 39 | 40 | 41 | 42 | 43 | 44 | 45 | 46 | 47 | 48 | 49 | 50 | 51 | 52 | 53 | 54 |      |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|------|
| 55 | 56 | 57 | 58 | 59 | 60 | 61 | 62 | 63 | 64 | 65 | 66 | 67 | 68 | 69 | 70 | 71 | 72 |      |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 1  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 2  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 3  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 4  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 5  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 6  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 7  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 8  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | - 9  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -10  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -11  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -12  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -13  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -14  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -15  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -16  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -17  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -18  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -19  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -20  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -21  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -22  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -23  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -24  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -25  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -26  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -27  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -28  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -29  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -30  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -31  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -32  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -33  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -34  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -35  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -36  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -37  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -38  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -39  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -40  |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | C-41 |
| .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | .  | -42  |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

|                                                                                                                      |     |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области» | 313 |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|





|   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |      |
|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|------|
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 3  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 4  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 5  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 6  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 7  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 8  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | - 9  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -10  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -11  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -12  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -13  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -14  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -15  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -16  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -17  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -18  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -19  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -20  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -21  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -22  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -23  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -24  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -25  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -26  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -27  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -28  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -29  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -30  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -31  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -32  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -33  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -34  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -35  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -36  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -37  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -38  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -39  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -40  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | C-41 |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -42  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -43  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -44  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -45  |
| . | . | . | . | . | . | . | . | . | . | -46  |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -47 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -48 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -49 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -50 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -51 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -52 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -53 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -54 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -55 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -56 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -57 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -58 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -59 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -60 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -61 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -62 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -63 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -64 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -65 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -66 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -67 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -68 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -69 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -70 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -71 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -72 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -73 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -74 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -75 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -76 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -77 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -78 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -79 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -80 |
| .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | .   | -81 |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |     |
| 73  | 74  | 75  | 76  | 77  | 78  | 79  | 80  | 81  |     |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация ----->  $C_m = 0.0295766$  долей ПДК<sub>мр</sub>  
 $= 0.0147883$  мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами:  $X_m = 1800.0$  м

( X-столбец 37, Y-строка 63)  $Y_m = 900.0$  м

При опасном направлении ветра : 110 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.81 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вер.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:23

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116)  
ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
Всего просчитано точек: 1043  
Фоновая концентрация не задана  
Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
Координаты точки : X= 1822.0 м, Y= 931.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0162408 доли ПДКмр |  
| 0.0081204 мг/м3 |  
~~~~~

Достигается при опасном направлении 176 град.  
и скорости ветра 1.04 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном.      | Код         | Тип | Выброс     | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|-----------|-------------|-----|------------|----------|-----------|--------|---------------|
| 1         | 000901 6010 | П1  | 0.00042000 | 0.016241 | 100.0     | 100.0  | 38.6685143    |
| В сумме = |             |     |            | 0.016241 | 100.0     |        |               |

~~~~~





## ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния |
|------|-------------|-----|--------|----------|-----------|--------|--------------|
| 1    | 000901 6002 | П1  | 1.9100 | 0.314774 | 62.1      | 62.1   | 0.164803103  |
| 2    | 000901 6004 | П1  | 1.4650 | 0.192329 | 37.9      | 100.0  | 0.131282389  |

Остальные источники не влияют на данную точку.

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город : 002 Алматы.

Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. : 8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:23

Примесь : 2907 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

ПДКм.р для примеси 2907 = 0.15 мг/м<sup>3</sup>

## Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |      |         |    |        |
|-------------------|------|---------|----|--------|
| Координаты центра | : X= | 2000 м; | Y= | 2000   |
| Длина и ширина    | : L= | 4000 м; | B= | 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= | 50 м    |    |        |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |      |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| *-- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ---- |
| 1-  | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | - 1  |
| 2-  | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | - 2  |
| 3-  | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | - 3  |
| 4-  | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | - 4  |
| 5-  | 0.022 | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | - 5  |
| 6-  | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | - 6  |
| 7-  | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | - 7  |
| 8-  | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | - 8  |
| 9-  | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | - 9  |
| 10- | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | -10  |
| 11- | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -11  |
| 12- | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | -12  |
| 13- | 0.026 | 0.027 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | -13  |
| 14- | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | -14  |
| 15- | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | -15  |
| 16- | 0.027 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | -16  |
| 17- | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | -17  |
| 18- | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 |       | -18  |
| 19- | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | -19  |
| 20- | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -20  |
| 21- | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -21  |
| 22- | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | -22  |
| 23- | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | -23  |
| 24- | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | -24  |
| 25- | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | -25  |
| 26- | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | -26  |
| 27- | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | -27  |
| 28- | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | -28  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



29-| 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.049  
0.051 | -29

|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 30-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | -30  |
| 31-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | -31  |
| 32-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | -32  |
| 33-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | -33  |
| 34-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | -34  |
| 35-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | -35  |
| 36-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | -36  |
| 37-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | -37  |
| 38-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | -38  |
| 39-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | -39  |
| 40-  | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | -40  |
| 41-С | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | С-41 |
| 42-  | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | -42  |
| 43-  | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | -43  |
| 44-  | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | -44  |
| 45-  | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | -45  |
| 46-  | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | -46  |
| 47-  | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | -47  |
| 48-  | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -48  |
| 49-  | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | -49  |
| 50-  | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | -50  |
| 51-  | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -51  |
| 52-  | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | -52  |
| 53-  | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | -53  |
| 54-  | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | -54  |
| 55-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | -55  |
| 56-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | -56  |
| 57-  | 0.026 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | -57  |
| 58-  | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -58  |
| 59-  | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | -59  |
| 60-  | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -60  |
| 61-  | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | -61  |
| 62-  | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | -62  |
| 63-  | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | -63  |
| 64-  | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | -64  |
| 65-  | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | -65  |
| 66-  | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | -66  |
| 67-  | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | -67  |
| 68-  | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | -68  |
| 69-  | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | -69  |
| 70-  | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | -70  |
| 71-  | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | -71  |
| 72-  | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | -72  |

**«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 73- | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | -73 |
| 74- | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | -74 |
| 75- | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | -75 |
| 76- | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | -76 |
| 77- | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | -77 |
| 78- | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | -78 |
| 79- | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | -79 |
| 80- | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | -80 |
| 81- | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | -81 |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | - 1 |
| 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | - 2 |
| 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | - 3 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | - 4 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | - 5 |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | - 6 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | - 7 |
| 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | - 8 |
| 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | - 9 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | -10 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | -11 |
| 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | -12 |
| 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | -13 |
| 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | -14 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | -15 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | -16 |
| 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | -17 |
| 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.091 | -18 |
| 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | -19 |
| 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | -20 |
| 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | 0.099 | -21 |
| 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | 0.101 | -22 |
| 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.098 | 0.103 | -23 |
| 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | -24 |
| 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.108 | -25 |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.099 | 0.104 | 0.109 | -26 |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | 0.111 | -27 |
| 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.107 | 0.113 | -28 |
| 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.108 | 0.114 | -29 |
| 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.109 | 0.115 | -30 |
| 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.099 | 0.104 | 0.110 | 0.116 | -31 |
| 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.099 | 0.105 | 0.110 | 0.117 | -32 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.053 0.055 0.057 0.060 0.062 0.065 0.068 0.071 0.074 0.078 0.081 0.085 0.090 0.094 0.100 0.105 0.111  
0.117 | -33

|                                                                                                             |      |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------|
| 0.053 0.055 0.057 0.060 0.062 0.065 0.068 0.071 0.074 0.078 0.081 0.086 0.090 0.095 0.100 0.105 0.111 0.117 | -34  |
| 0.053 0.055 0.057 0.060 0.062 0.065 0.068 0.071 0.074 0.078 0.081 0.086 0.090 0.095 0.100 0.105 0.111 0.117 | -35  |
| 0.053 0.055 0.057 0.060 0.062 0.065 0.068 0.071 0.074 0.078 0.081 0.085 0.090 0.094 0.099 0.105 0.111 0.117 | -36  |
| 0.053 0.055 0.057 0.059 0.062 0.065 0.068 0.071 0.074 0.077 0.081 0.085 0.089 0.094 0.099 0.104 0.110 0.117 | -37  |
| 0.053 0.055 0.057 0.059 0.062 0.064 0.067 0.070 0.074 0.077 0.081 0.085 0.089 0.094 0.099 0.104 0.110 0.116 | -38  |
| 0.053 0.055 0.057 0.059 0.062 0.064 0.067 0.070 0.073 0.077 0.080 0.084 0.088 0.093 0.098 0.103 0.109 0.115 | -39  |
| 0.052 0.054 0.057 0.059 0.061 0.064 0.067 0.070 0.073 0.076 0.080 0.084 0.088 0.092 0.097 0.102 0.108 0.114 | -40  |
| 0.052 0.054 0.056 0.058 0.061 0.063 0.066 0.069 0.072 0.075 0.079 0.083 0.087 0.091 0.096 0.101 0.106 0.112 | C-41 |
| 0.052 0.054 0.056 0.058 0.060 0.063 0.066 0.068 0.072 0.075 0.078 0.082 0.086 0.090 0.095 0.100 0.105 0.111 | -42  |
| 0.052 0.053 0.055 0.058 0.060 0.062 0.065 0.068 0.071 0.074 0.077 0.081 0.085 0.089 0.094 0.098 0.103 0.109 | -43  |
| 0.051 0.053 0.055 0.057 0.059 0.062 0.064 0.067 0.070 0.073 0.077 0.080 0.084 0.088 0.092 0.097 0.102 0.107 | -44  |
| 0.051 0.053 0.054 0.057 0.059 0.061 0.064 0.066 0.069 0.072 0.076 0.079 0.083 0.087 0.091 0.095 0.100 0.105 | -45  |
| 0.050 0.052 0.054 0.056 0.058 0.060 0.063 0.066 0.068 0.071 0.074 0.078 0.081 0.085 0.089 0.094 0.098 0.103 | -46  |
| 0.050 0.052 0.053 0.055 0.058 0.060 0.062 0.065 0.067 0.070 0.073 0.077 0.080 0.084 0.088 0.092 0.096 0.101 | -47  |
| 0.049 0.051 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.064 0.066 0.069 0.072 0.075 0.079 0.082 0.086 0.090 0.094 0.099 | -48  |
| 0.049 0.051 0.052 0.054 0.056 0.058 0.060 0.063 0.065 0.068 0.071 0.074 0.077 0.081 0.084 0.088 0.092 0.096 | -49  |
| 0.048 0.050 0.052 0.053 0.055 0.057 0.060 0.062 0.064 0.067 0.070 0.073 0.076 0.079 0.082 0.086 0.090 0.094 | -50  |
| 0.048 0.049 0.051 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.063 0.066 0.068 0.071 0.074 0.077 0.080 0.084 0.088 0.091 | -51  |
| 0.047 0.049 0.050 0.052 0.054 0.056 0.058 0.060 0.062 0.064 0.067 0.070 0.073 0.075 0.079 0.082 0.085 0.089 | -52  |
| 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.063 0.066 0.068 0.071 0.074 0.077 0.080 0.083 0.087 | -53  |
| 0.046 0.047 0.049 0.050 0.052 0.054 0.056 0.058 0.060 0.062 0.064 0.067 0.069 0.072 0.075 0.078 0.081 0.084 | -54  |
| 0.045 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.063 0.065 0.068 0.070 0.073 0.076 0.079 0.082 | -55  |
| 0.045 0.046 0.048 0.049 0.050 0.052 0.054 0.056 0.057 0.059 0.062 0.064 0.066 0.069 0.071 0.074 0.077 0.080 | -56  |
| 0.044 0.045 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.054 0.056 0.058 0.060 0.062 0.065 0.067 0.069 0.072 0.074 0.077 | -57  |
| 0.043 0.045 0.046 0.047 0.049 0.050 0.052 0.053 0.055 0.057 0.059 0.061 0.063 0.065 0.067 0.070 0.072 0.075 | -58  |
| 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.049 0.051 0.052 0.054 0.056 0.058 0.059 0.061 0.064 0.066 0.068 0.070 0.073 | -59  |
| 0.042 0.043 0.045 0.046 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 0.055 0.056 0.058 0.060 0.062 0.064 0.066 0.068 0.071 | -60  |
| 0.041 0.043 0.044 0.045 0.046 0.048 0.049 0.050 0.052 0.053 0.055 0.057 0.058 0.060 0.062 0.064 0.066 0.068 | -61  |
| 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.049 0.051 0.052 0.054 0.055 0.057 0.059 0.061 0.062 0.064 0.066 | -62  |
| 0.040 0.041 0.042 0.043 0.045 0.046 0.047 0.048 0.050 0.051 0.052 0.054 0.056 0.057 0.059 0.061 0.062 0.064 | -63  |
| 0.039 0.040 0.041 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 0.049 0.050 0.051 0.053 0.054 0.056 0.057 0.059 0.061 0.062 | -64  |
| 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.048 0.049 0.050 0.051 0.053 0.054 0.056 0.057 0.059 0.060 | -65  |
| 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.049 0.050 0.052 0.053 0.054 0.056 0.057 0.059 | -66  |
| 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.048 0.049 0.050 0.051 0.053 0.054 0.055 0.057 | -67  |
| 0.037 0.038 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.045 0.046 0.047 0.048 0.049 0.050 0.051 0.053 0.054 0.055 | -68  |
| 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.041 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 0.048 0.049 0.050 0.051 0.052 0.054 | -69  |
| 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 0.048 0.049 0.050 0.051 0.052 | -70  |
| 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 0.048 0.049 0.050 0.051 | -71  |
| 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 0.048 0.049 | -72  |
| 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 0.048 | -73  |
| 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 0.047 | -74  |
| 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.045 | -75  |
| 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.043 0.044 | -76  |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | -77 |
| 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -78 |
| 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -79 |
| 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | -80 |
| 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | -81 |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | - 1 |
| 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | - 2 |
| 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | - 3 |
| 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | - 4 |
| 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | - 5 |
| 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.086 | 0.088 | 0.090 | 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.096 | - 6 |
| 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.088 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.096 | 0.098 | 0.099 | 0.101 | - 7 |
| 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.088 | 0.090 | 0.092 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | - 8 |
| 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.084 | 0.087 | 0.089 | 0.092 | 0.094 | 0.097 | 0.099 | 0.102 | 0.104 | 0.106 | 0.108 | 0.110 | 0.112 | - 9 |
| 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.087 | 0.090 | 0.093 | 0.096 | 0.099 | 0.101 | 0.104 | 0.107 | 0.109 | 0.112 | 0.114 | 0.117 | 0.119 | -10 |
| 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.106 | 0.109 | 0.112 | 0.115 | 0.118 | 0.121 | 0.123 | 0.125 | -11 |
| 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.105 | 0.108 | 0.111 | 0.115 | 0.118 | 0.121 | 0.124 | 0.127 | 0.130 | 0.133 | -12 |
| 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.109 | 0.113 | 0.117 | 0.121 | 0.124 | 0.128 | 0.131 | 0.135 | 0.138 | 0.141 | -13 |
| 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.110 | 0.114 | 0.118 | 0.123 | 0.127 | 0.131 | 0.135 | 0.139 | 0.143 | 0.146 | 0.150 | -14 |
| 0.087 | 0.091 | 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.111 | 0.115 | 0.119 | 0.124 | 0.129 | 0.133 | 0.138 | 0.142 | 0.147 | 0.151 | 0.155 | 0.159 | -15 |
| 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.110 | 0.115 | 0.120 | 0.125 | 0.130 | 0.135 | 0.140 | 0.145 | 0.150 | 0.155 | 0.160 | 0.165 | 0.169 | -16 |
| 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.105 | 0.110 | 0.115 | 0.120 | 0.125 | 0.130 | 0.136 | 0.142 | 0.147 | 0.153 | 0.159 | 0.164 | 0.170 | 0.175 | 0.180 | -17 |
| 0.095 | 0.100 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.125 | 0.130 | 0.136 | 0.142 | 0.148 | 0.155 | 0.161 | 0.168 | 0.174 | 0.180 | 0.186 | 0.192 | -18 |
| 0.098 | 0.103 | 0.107 | 0.113 | 0.118 | 0.124 | 0.129 | 0.136 | 0.142 | 0.149 | 0.156 | 0.163 | 0.170 | 0.177 | 0.184 | 0.191 | 0.198 | 0.205 | -19 |
| 0.101 | 0.106 | 0.111 | 0.116 | 0.122 | 0.128 | 0.134 | 0.141 | 0.148 | 0.155 | 0.163 | 0.171 | 0.179 | 0.187 | 0.195 | 0.203 | 0.211 | 0.218 | -20 |
| 0.103 | 0.109 | 0.114 | 0.120 | 0.126 | 0.132 | 0.139 | 0.147 | 0.154 | 0.162 | 0.170 | 0.179 | 0.188 | 0.197 | 0.206 | 0.216 | 0.225 | 0.233 | -21 |
| 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.123 | 0.130 | 0.137 | 0.144 | 0.152 | 0.160 | 0.169 | 0.178 | 0.188 | 0.198 | 0.208 | 0.218 | 0.229 | 0.239 | 0.249 | -22 |
| 0.109 | 0.114 | 0.120 | 0.127 | 0.134 | 0.141 | 0.149 | 0.157 | 0.166 | 0.176 | 0.186 | 0.196 | 0.207 | 0.219 | 0.230 | 0.242 | 0.254 | 0.265 | -23 |
| 0.111 | 0.117 | 0.123 | 0.130 | 0.137 | 0.145 | 0.154 | 0.163 | 0.172 | 0.182 | 0.193 | 0.205 | 0.217 | 0.229 | 0.242 | 0.256 | 0.269 | 0.283 | -24 |
| 0.113 | 0.119 | 0.126 | 0.133 | 0.141 | 0.149 | 0.158 | 0.168 | 0.178 | 0.189 | 0.201 | 0.213 | 0.226 | 0.240 | 0.255 | 0.270 | 0.285 | 0.300 | -25 |
| 0.115 | 0.122 | 0.129 | 0.136 | 0.144 | 0.153 | 0.162 | 0.172 | 0.183 | 0.195 | 0.208 | 0.221 | 0.235 | 0.250 | 0.266 | 0.283 | 0.301 | 0.318 | -26 |
| 0.117 | 0.124 | 0.131 | 0.139 | 0.147 | 0.157 | 0.166 | 0.177 | 0.188 | 0.201 | 0.214 | 0.228 | 0.244 | 0.260 | 0.278 | 0.296 | 0.315 | 0.335 | -27 |
| 0.119 | 0.126 | 0.133 | 0.141 | 0.150 | 0.160 | 0.170 | 0.181 | 0.193 | 0.206 | 0.220 | 0.235 | 0.251 | 0.269 | 0.287 | 0.307 | 0.328 | 0.350 | -28 |
| 0.121 | 0.128 | 0.135 | 0.144 | 0.153 | 0.162 | 0.173 | 0.184 | 0.197 | 0.210 | 0.225 | 0.241 | 0.258 | 0.276 | 0.295 | 0.317 | 0.339 | 0.363 | -29 |
| 0.122 | 0.129 | 0.137 | 0.145 | 0.155 | 0.165 | 0.175 | 0.187 | 0.200 | 0.214 | 0.229 | 0.245 | 0.263 | 0.281 | 0.302 | 0.323 | 0.346 | 0.370 | -30 |
| 0.123 | 0.130 | 0.138 | 0.147 | 0.156 | 0.166 | 0.177 | 0.189 | 0.202 | 0.217 | 0.232 | 0.248 | 0.266 | 0.285 | 0.305 | 0.327 | 0.349 | 0.373 | -31 |
| 0.124 | 0.131 | 0.139 | 0.148 | 0.157 | 0.168 | 0.179 | 0.191 | 0.204 | 0.218 | 0.234 | 0.250 | 0.268 | 0.287 | 0.307 | 0.327 | 0.348 | 0.369 | -32 |
| 0.124 | 0.132 | 0.140 | 0.148 | 0.158 | 0.168 | 0.180 | 0.192 | 0.205 | 0.219 | 0.235 | 0.251 | 0.269 | 0.287 | 0.306 | 0.325 | 0.344 | 0.360 | -33 |
| 0.124 | 0.132 | 0.140 | 0.149 | 0.158 | 0.169 | 0.180 | 0.192 | 0.205 | 0.219 | 0.235 | 0.251 | 0.268 | 0.286 | 0.304 | 0.321 | 0.337 | 0.349 | -34 |
| 0.124 | 0.132 | 0.140 | 0.149 | 0.158 | 0.168 | 0.180 | 0.192 | 0.205 | 0.219 | 0.234 | 0.250 | 0.266 | 0.283 | 0.300 | 0.316 | 0.329 | 0.338 | -35 |
| 0.124 | 0.131 | 0.139 | 0.148 | 0.157 | 0.168 | 0.179 | 0.191 | 0.203 | 0.217 | 0.232 | 0.247 | 0.263 | 0.280 | 0.295 | 0.310 | 0.322 | 0.329 | -36 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



0.123 0.131 0.139 0.147 0.156 0.166 0.177 0.189 0.201 0.215 0.229 0.244 0.260 0.275 0.290 0.304 0.316  
0.322 | -37

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.122 | 0.130 | 0.137 | 0.146 | 0.155 | 0.165 | 0.175 | 0.187 | 0.199 | 0.212 | 0.226 | 0.240 | 0.255 | 0.270 | 0.285 | 0.299 | 0.310 | 0.318 | -38 |
| 0.121 | 0.128 | 0.136 | 0.144 | 0.153 | 0.163 | 0.173 | 0.184 | 0.196 | 0.209 | 0.222 | 0.236 | 0.250 | 0.265 | 0.279 | 0.293 | 0.305 | 0.315 | -39 |
| 0.120 | 0.127 | 0.134 | 0.142 | 0.151 | 0.160 | 0.170 | 0.181 | 0.192 | 0.204 | 0.217 | 0.231 | 0.245 | 0.259 | 0.273 | 0.287 | 0.300 | 0.311 | -40 |
| 0.118 | 0.125 | 0.132 | 0.140 | 0.149 | 0.157 | 0.167 | 0.177 | 0.188 | 0.200 | 0.212 | 0.225 | 0.239 | 0.252 | 0.266 | 0.280 | 0.293 | 0.306 | -41 |
| 0.117 | 0.123 | 0.130 | 0.138 | 0.146 | 0.154 | 0.164 | 0.174 | 0.184 | 0.195 | 0.207 | 0.219 | 0.232 | 0.245 | 0.259 | 0.273 | 0.286 | 0.300 | -42 |
| 0.115 | 0.121 | 0.128 | 0.135 | 0.143 | 0.151 | 0.160 | 0.169 | 0.179 | 0.190 | 0.201 | 0.213 | 0.225 | 0.238 | 0.251 | 0.264 | 0.278 | 0.291 | -43 |
| 0.113 | 0.119 | 0.125 | 0.132 | 0.140 | 0.148 | 0.156 | 0.165 | 0.174 | 0.184 | 0.195 | 0.206 | 0.218 | 0.230 | 0.242 | 0.255 | 0.268 | 0.281 | -44 |
| 0.111 | 0.116 | 0.123 | 0.129 | 0.136 | 0.144 | 0.152 | 0.160 | 0.169 | 0.179 | 0.189 | 0.199 | 0.210 | 0.221 | 0.233 | 0.245 | 0.258 | 0.270 | -45 |
| 0.108 | 0.114 | 0.120 | 0.126 | 0.133 | 0.140 | 0.147 | 0.155 | 0.164 | 0.173 | 0.182 | 0.192 | 0.202 | 0.213 | 0.224 | 0.235 | 0.247 | 0.258 | -46 |
| 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.123 | 0.129 | 0.136 | 0.143 | 0.150 | 0.158 | 0.167 | 0.175 | 0.185 | 0.194 | 0.204 | 0.214 | 0.225 | 0.235 | 0.246 | -47 |
| 0.103 | 0.108 | 0.114 | 0.119 | 0.125 | 0.132 | 0.138 | 0.145 | 0.153 | 0.161 | 0.169 | 0.177 | 0.186 | 0.195 | 0.204 | 0.214 | 0.224 | 0.233 | -48 |
| 0.101 | 0.106 | 0.111 | 0.116 | 0.122 | 0.128 | 0.134 | 0.140 | 0.147 | 0.155 | 0.162 | 0.170 | 0.178 | 0.186 | 0.195 | 0.204 | 0.212 | 0.221 | -49 |
| 0.098 | 0.103 | 0.108 | 0.113 | 0.118 | 0.123 | 0.129 | 0.135 | 0.142 | 0.149 | 0.155 | 0.163 | 0.170 | 0.178 | 0.185 | 0.193 | 0.201 | 0.209 | -50 |
| 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.125 | 0.130 | 0.136 | 0.143 | 0.149 | 0.156 | 0.162 | 0.169 | 0.176 | 0.183 | 0.190 | 0.197 | -51 |
| 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.110 | 0.115 | 0.120 | 0.126 | 0.131 | 0.137 | 0.143 | 0.149 | 0.155 | 0.161 | 0.167 | 0.174 | 0.180 | 0.186 | -52 |
| 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.107 | 0.111 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.131 | 0.137 | 0.142 | 0.148 | 0.153 | 0.159 | 0.165 | 0.170 | 0.176 | -53 |
| 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.112 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.131 | 0.136 | 0.141 | 0.146 | 0.151 | 0.156 | 0.161 | 0.166 | -54 |
| 0.085 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.112 | 0.116 | 0.120 | 0.125 | 0.129 | 0.134 | 0.139 | 0.143 | 0.148 | 0.152 | 0.156 | -55 |
| 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | 0.115 | 0.119 | 0.123 | 0.128 | 0.132 | 0.136 | 0.140 | 0.144 | 0.148 | -56 |
| 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.093 | 0.096 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.110 | 0.114 | 0.118 | 0.122 | 0.125 | 0.129 | 0.133 | 0.136 | 0.139 | -57 |
| 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.099 | 0.102 | 0.106 | 0.109 | 0.112 | 0.116 | 0.119 | 0.123 | 0.126 | 0.129 | 0.132 | -58 |
| 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.107 | 0.110 | 0.113 | 0.116 | 0.119 | 0.122 | 0.125 | -59 |
| 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.102 | 0.105 | 0.108 | 0.111 | 0.113 | 0.116 | 0.118 | -60 |
| 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.098 | 0.100 | 0.103 | 0.105 | 0.108 | 0.110 | 0.112 | -61 |
| 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.089 | 0.091 | 0.093 | 0.096 | 0.098 | 0.100 | 0.102 | 0.104 | 0.106 | -62 |
| 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | -63 |
| 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.089 | 0.091 | 0.093 | 0.094 | 0.096 | -64 |
| 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.087 | 0.088 | 0.090 | 0.091 | -65 |
| 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | -66 |
| 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | -67 |
| 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | -68 |
| 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | -69 |
| 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.072 | -70 |
| 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.069 | -71 |
| 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | -72 |
| 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | -73 |
| 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | -74 |
| 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | -75 |
| 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | -76 |
| 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | -77 |
| 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | -78 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | -79 |
| 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | -80 |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | -81 |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 0.076 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.078 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.076 | 0.075 | 0.075 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | - 1 |
| 0.080 | 0.080 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.081 | 0.081 | 0.081 | 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.078 | 0.077 | 0.076 | 0.075 | - 2 |
| 0.083 | 0.084 | 0.085 | 0.085 | 0.086 | 0.086 | 0.086 | 0.086 | 0.086 | 0.085 | 0.085 | 0.084 | 0.083 | 0.083 | 0.082 | 0.081 | 0.080 | 0.078 | - 3 |
| 0.088 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.089 | 0.088 | 0.088 | 0.087 | 0.086 | 0.085 | 0.083 | 0.082 | - 4 |
| 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.094 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | 0.095 | 0.094 | 0.094 | 0.093 | 0.092 | 0.091 | 0.090 | 0.089 | 0.087 | 0.086 | - 5 |
| 0.097 | 0.098 | 0.099 | 0.099 | 0.100 | 0.100 | 0.100 | 0.100 | 0.100 | 0.099 | 0.099 | 0.098 | 0.097 | 0.096 | 0.094 | 0.093 | 0.092 | 0.090 | - 6 |
| 0.102 | 0.103 | 0.104 | 0.105 | 0.105 | 0.106 | 0.106 | 0.106 | 0.105 | 0.105 | 0.104 | 0.103 | 0.102 | 0.101 | 0.099 | 0.098 | 0.096 | 0.094 | - 7 |
| 0.108 | 0.109 | 0.110 | 0.111 | 0.111 | 0.112 | 0.112 | 0.112 | 0.111 | 0.111 | 0.110 | 0.109 | 0.108 | 0.106 | 0.105 | 0.103 | 0.101 | 0.099 | - 8 |
| 0.114 | 0.115 | 0.116 | 0.117 | 0.118 | 0.118 | 0.118 | 0.118 | 0.118 | 0.117 | 0.116 | 0.115 | 0.114 | 0.112 | 0.110 | 0.108 | 0.106 | 0.104 | - 9 |
| 0.120 | 0.122 | 0.123 | 0.124 | 0.125 | 0.125 | 0.125 | 0.125 | 0.125 | 0.124 | 0.123 | 0.122 | 0.120 | 0.118 | 0.116 | 0.114 | 0.112 | 0.109 | -10 |
| 0.127 | 0.129 | 0.131 | 0.132 | 0.133 | 0.133 | 0.133 | 0.133 | 0.132 | 0.132 | 0.130 | 0.129 | 0.127 | 0.125 | 0.123 | 0.120 | 0.118 | 0.115 | -11 |
| 0.135 | 0.137 | 0.139 | 0.140 | 0.141 | 0.142 | 0.142 | 0.141 | 0.141 | 0.140 | 0.138 | 0.137 | 0.135 | 0.132 | 0.130 | 0.127 | 0.124 | 0.121 | -12 |
| 0.143 | 0.146 | 0.148 | 0.149 | 0.150 | 0.151 | 0.151 | 0.151 | 0.150 | 0.149 | 0.147 | 0.145 | 0.143 | 0.140 | 0.137 | 0.134 | 0.131 | 0.128 | -13 |
| 0.152 | 0.155 | 0.157 | 0.159 | 0.160 | 0.161 | 0.161 | 0.160 | 0.160 | 0.158 | 0.156 | 0.154 | 0.151 | 0.149 | 0.145 | 0.142 | 0.138 | 0.134 | -14 |
| 0.162 | 0.165 | 0.168 | 0.170 | 0.171 | 0.172 | 0.172 | 0.171 | 0.170 | 0.169 | 0.166 | 0.164 | 0.161 | 0.158 | 0.154 | 0.150 | 0.146 | 0.142 | -15 |
| 0.173 | 0.176 | 0.179 | 0.181 | 0.183 | 0.184 | 0.184 | 0.183 | 0.182 | 0.180 | 0.178 | 0.175 | 0.171 | 0.167 | 0.163 | 0.159 | 0.154 | 0.149 | -16 |
| 0.184 | 0.188 | 0.192 | 0.194 | 0.196 | 0.197 | 0.197 | 0.196 | 0.195 | 0.192 | 0.189 | 0.186 | 0.182 | 0.178 | 0.173 | 0.168 | 0.163 | 0.158 | -17 |
| 0.197 | 0.201 | 0.205 | 0.208 | 0.210 | 0.211 | 0.211 | 0.210 | 0.208 | 0.206 | 0.202 | 0.198 | 0.194 | 0.189 | 0.183 | 0.178 | 0.172 | 0.166 | -18 |
| 0.211 | 0.216 | 0.220 | 0.223 | 0.226 | 0.227 | 0.227 | 0.226 | 0.223 | 0.220 | 0.216 | 0.211 | 0.206 | 0.201 | 0.194 | 0.188 | 0.182 | 0.175 | -19 |
| 0.225 | 0.231 | 0.236 | 0.240 | 0.243 | 0.244 | 0.244 | 0.242 | 0.240 | 0.236 | 0.231 | 0.226 | 0.220 | 0.213 | 0.206 | 0.199 | 0.192 | 0.184 | -20 |
| 0.241 | 0.248 | 0.254 | 0.259 | 0.262 | 0.263 | 0.263 | 0.261 | 0.257 | 0.253 | 0.247 | 0.241 | 0.233 | 0.226 | 0.218 | 0.210 | 0.202 | 0.194 | -21 |
| 0.258 | 0.266 | 0.273 | 0.279 | 0.282 | 0.283 | 0.283 | 0.280 | 0.276 | 0.270 | 0.264 | 0.256 | 0.248 | 0.240 | 0.231 | 0.222 | 0.213 | 0.204 | -22 |
| 0.276 | 0.286 | 0.294 | 0.300 | 0.304 | 0.306 | 0.304 | 0.301 | 0.296 | 0.289 | 0.281 | 0.272 | 0.263 | 0.253 | 0.243 | 0.234 | 0.224 | 0.214 | -23 |
| 0.295 | 0.307 | 0.316 | 0.324 | 0.328 | 0.330 | 0.328 | 0.323 | 0.316 | 0.308 | 0.298 | 0.288 | 0.278 | 0.267 | 0.256 | 0.246 | 0.235 | 0.224 | -24 |
| 0.315 | 0.329 | 0.340 | 0.349 | 0.354 | 0.355 | 0.352 | 0.346 | 0.337 | 0.326 | 0.315 | 0.303 | 0.292 | 0.280 | 0.269 | 0.257 | 0.246 | 0.234 | -25 |
| 0.335 | 0.351 | 0.365 | 0.376 | 0.382 | 0.382 | 0.377 | 0.368 | 0.355 | 0.342 | 0.330 | 0.317 | 0.305 | 0.292 | 0.280 | 0.268 | 0.256 | 0.244 | -26 |
| 0.355 | 0.374 | 0.391 | 0.404 | 0.411 | 0.410 | 0.401 | 0.388 | 0.372 | 0.356 | 0.341 | 0.328 | 0.315 | 0.303 | 0.291 | 0.279 | 0.266 | 0.254 | -27 |
| 0.373 | 0.395 | 0.416 | 0.433 | 0.442 | 0.440 | 0.425 | 0.404 | 0.382 | 0.363 | 0.347 | 0.334 | 0.323 | 0.312 | 0.300 | 0.288 | 0.276 | 0.263 | -28 |
| 0.387 | 0.413 | 0.438 | 0.461 | 0.474 | 0.469 | 0.445 | 0.410 | 0.378 | 0.356 | 0.342 | 0.333 | 0.326 | 0.318 | 0.308 | 0.297 | 0.285 | 0.271 | -29 |
| 0.396 | 0.424 | 0.454 | 0.483 | 0.496 | 0.482 | 0.438 | 0.384 | 0.345 | 0.326 | 0.321 | 0.322 | 0.323 | 0.321 | 0.314 | 0.305 | 0.293 | 0.280 | -30 |
| 0.397 | 0.424 | 0.453 | 0.478 | 0.487 | 0.461 | 0.381 | 0.309 | 0.297 | 0.294 | 0.295 | 0.304 | 0.316 | 0.321 | 0.319 | 0.312 | 0.301 | 0.287 | -31 |
| 0.389 | 0.409 | 0.426 | 0.428 | 0.419 | 0.403 | 0.315 | 0.311 | 0.313 | 0.309 | 0.302 | 0.299 | 0.309 | 0.322 | 0.325 | 0.319 | 0.308 | 0.295 | -32 |
| 0.374 | 0.380 | 0.369 | 0.329 | 0.308 | 0.316 | 0.320 | 0.320 | 0.320 | 0.322 | 0.319 | 0.309 | 0.310 | 0.325 | 0.331 | 0.327 | 0.316 | 0.302 | -33 |
| 0.354 | 0.345 | 0.309 | 0.298 | 0.313 | 0.318 | 0.304 | 0.283 | 0.282 | 0.302 | 0.319 | 0.320 | 0.319 | 0.335 | 0.341 | 0.336 | 0.324 | 0.309 | -34 |
| 0.336 | 0.316 | 0.291 | 0.305 | 0.319 | 0.303 | 0.247 | 0.183 | 0.225 | 0.244 | 0.296 | 0.323 | 0.335 | 0.351 | 0.354 | 0.345 | 0.332 | 0.314 | -35 |
| 0.324 | 0.304 | 0.293 | 0.309 | 0.317 | 0.281 | 0.219 | 0.231 | 0.243 | 0.242 | 0.263 | 0.331 | 0.365 | 0.373 | 0.368 | 0.355 | 0.339 | 0.320 | -36 |
| 0.319 | 0.304 | 0.296 | 0.310 | 0.317 | 0.277 | 0.244 | 0.244 | 0.258 | 0.248 | 0.315 | 0.386 | 0.404 | 0.396 | 0.382 | 0.364 | 0.343 | 0.323 | -37 |
| 0.319 | 0.311 | 0.302 | 0.309 | 0.319 | 0.296 | 0.236 | 0.236 | 0.348 | 0.407 | 0.437 | 0.449 | 0.436 | 0.414 | 0.392 | 0.369 | 0.347 | 0.325 | -38 |
| 0.320 | 0.320 | 0.316 | 0.315 | 0.323 | 0.322 | 0.310 | 0.353 | 0.439 | 0.490 | 0.497 | 0.481 | 0.450 | 0.422 | 0.396 | 0.370 | 0.346 | 0.323 | -39 |
| 0.321 | 0.327 | 0.332 | 0.337 | 0.346 | 0.365 | 0.393 | 0.437 | 0.484 | 0.507 | 0.503 | 0.478 | 0.448 | 0.420 | 0.392 | 0.367 | 0.342 | 0.319 | -40 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |  |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--|-----|
| 0.313 | 0.326 | 0.340 | 0.354 | 0.372 | 0.392 | 0.413 | 0.433 | 0.449 | 0.454 | 0.449 | 0.435 | 0.415 | 0.392 | 0.369 | 0.347 | 0.325 | 0.304 |  | -42 |
| 0.305 | 0.319 | 0.333 | 0.349 | 0.366 | 0.383 | 0.399 | 0.412 | 0.421 | 0.424 | 0.419 | 0.408 | 0.392 | 0.373 | 0.353 | 0.332 | 0.312 | 0.293 |  | -43 |
| 0.295 | 0.308 | 0.323 | 0.337 | 0.353 | 0.367 | 0.379 | 0.388 | 0.394 | 0.395 | 0.390 | 0.380 | 0.367 | 0.351 | 0.334 | 0.316 | 0.298 | 0.281 |  | -44 |
| 0.283 | 0.296 | 0.309 | 0.322 | 0.335 | 0.347 | 0.357 | 0.363 | 0.367 | 0.367 | 0.362 | 0.354 | 0.343 | 0.330 | 0.315 | 0.300 | 0.284 | 0.268 |  | -45 |
| 0.270 | 0.282 | 0.294 | 0.306 | 0.316 | 0.326 | 0.334 | 0.339 | 0.341 | 0.340 | 0.336 | 0.330 | 0.320 | 0.309 | 0.296 | 0.283 | 0.269 | 0.255 |  | -46 |
| 0.257 | 0.267 | 0.278 | 0.288 | 0.297 | 0.305 | 0.311 | 0.315 | 0.317 | 0.316 | 0.312 | 0.306 | 0.298 | 0.289 | 0.278 | 0.266 | 0.254 | 0.242 |  | -47 |
| 0.243 | 0.252 | 0.262 | 0.270 | 0.278 | 0.284 | 0.289 | 0.292 | 0.294 | 0.293 | 0.289 | 0.285 | 0.278 | 0.270 | 0.260 | 0.250 | 0.240 | 0.229 |  | -48 |
| 0.230 | 0.238 | 0.246 | 0.253 | 0.260 | 0.265 | 0.269 | 0.272 | 0.272 | 0.271 | 0.269 | 0.264 | 0.259 | 0.252 | 0.244 | 0.235 | 0.226 | 0.216 |  | -49 |
| 0.216 | 0.224 | 0.231 | 0.237 | 0.242 | 0.247 | 0.250 | 0.252 | 0.253 | 0.252 | 0.250 | 0.246 | 0.241 | 0.235 | 0.228 | 0.220 | 0.212 | 0.204 |  | -50 |
| 0.204 | 0.210 | 0.216 | 0.222 | 0.226 | 0.230 | 0.233 | 0.234 | 0.235 | 0.234 | 0.232 | 0.229 | 0.225 | 0.219 | 0.213 | 0.207 | 0.200 | 0.192 |  | -51 |
| 0.192 | 0.198 | 0.203 | 0.207 | 0.211 | 0.214 | 0.217 | 0.218 | 0.218 | 0.218 | 0.216 | 0.213 | 0.209 | 0.205 | 0.200 | 0.194 | 0.188 | 0.181 |  | -52 |
| 0.181 | 0.186 | 0.190 | 0.194 | 0.197 | 0.200 | 0.202 | 0.203 | 0.203 | 0.203 | 0.201 | 0.199 | 0.196 | 0.192 | 0.187 | 0.182 | 0.177 | 0.171 |  | -53 |
| 0.170 | 0.174 | 0.178 | 0.182 | 0.185 | 0.187 | 0.189 | 0.190 | 0.190 | 0.189 | 0.188 | 0.186 | 0.183 | 0.180 | 0.176 | 0.171 | 0.167 | 0.162 |  | -54 |
| 0.160 | 0.164 | 0.167 | 0.170 | 0.173 | 0.175 | 0.176 | 0.177 | 0.177 | 0.177 | 0.175 | 0.174 | 0.171 | 0.168 | 0.165 | 0.161 | 0.157 | 0.153 |  | -55 |
| 0.151 | 0.154 | 0.157 | 0.160 | 0.162 | 0.164 | 0.165 | 0.166 | 0.166 | 0.165 | 0.164 | 0.163 | 0.161 | 0.158 | 0.155 | 0.152 | 0.148 | 0.144 |  | -56 |
| 0.143 | 0.145 | 0.148 | 0.150 | 0.152 | 0.154 | 0.155 | 0.155 | 0.155 | 0.155 | 0.154 | 0.153 | 0.151 | 0.148 | 0.146 | 0.143 | 0.140 | 0.136 |  | -57 |
| 0.135 | 0.137 | 0.139 | 0.141 | 0.143 | 0.144 | 0.145 | 0.146 | 0.146 | 0.145 | 0.144 | 0.143 | 0.142 | 0.140 | 0.137 | 0.135 | 0.132 | 0.129 |  | -58 |
| 0.127 | 0.129 | 0.131 | 0.133 | 0.135 | 0.136 | 0.136 | 0.137 | 0.137 | 0.137 | 0.136 | 0.135 | 0.133 | 0.132 | 0.130 | 0.127 | 0.125 | 0.122 |  | -59 |
| 0.120 | 0.122 | 0.124 | 0.126 | 0.127 | 0.128 | 0.129 | 0.129 | 0.129 | 0.129 | 0.128 | 0.127 | 0.126 | 0.124 | 0.122 | 0.120 | 0.118 | 0.116 |  | -60 |
| 0.114 | 0.116 | 0.117 | 0.119 | 0.120 | 0.121 | 0.121 | 0.121 | 0.121 | 0.121 | 0.121 | 0.120 | 0.119 | 0.117 | 0.116 | 0.114 | 0.112 | 0.110 |  | -61 |
| 0.108 | 0.110 | 0.111 | 0.112 | 0.113 | 0.114 | 0.114 | 0.115 | 0.115 | 0.114 | 0.114 | 0.113 | 0.112 | 0.111 | 0.110 | 0.108 | 0.106 | 0.104 |  | -62 |



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | - 2 |
| 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | - 3 |
| 0.081 | 0.079 | 0.078 | 0.076 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | - 4 |
| 0.084 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.071 | - 5 |
| 0.088 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | - 6 |
| 0.093 | 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | - 7 |
| 0.097 | 0.095 | 0.093 | 0.091 | 0.088 | 0.086 | 0.084 | 0.081 | 0.079 | - 8 |
| 0.102 | 0.099 | 0.097 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | - 9 |
| 0.107 | 0.104 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.094 | 0.091 | 0.088 | 0.086 | -10 |
| 0.112 | 0.109 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | -11 |
| 0.118 | 0.115 | 0.112 | 0.108 | 0.105 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.092 | -12 |
| 0.124 | 0.121 | 0.117 | 0.113 | 0.110 | 0.106 | 0.103 | 0.099 | 0.096 | -13 |
| 0.131 | 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.115 | 0.111 | 0.107 | 0.103 | 0.100 | -14 |
| 0.137 | 0.133 | 0.129 | 0.124 | 0.120 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | -15 |
| 0.145 | 0.140 | 0.135 | 0.130 | 0.126 | 0.121 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | -16 |
| 0.152 | 0.147 | 0.142 | 0.136 | 0.131 | 0.126 | 0.121 | 0.116 | 0.112 | -17 |
| 0.160 | 0.154 | 0.149 | 0.143 | 0.137 | 0.132 | 0.126 | 0.121 | 0.116 | -18 |
| 0.169 | 0.162 | 0.156 | 0.149 | 0.143 | 0.137 | 0.131 | 0.126 | 0.120 | -19 |
| 0.177 | 0.170 | 0.163 | 0.156 | 0.149 | 0.143 | 0.137 | 0.130 | 0.125 | -20 |
| 0.186 | 0.178 | 0.171 | 0.163 | 0.156 | 0.149 | 0.142 | 0.135 | 0.129 | -21 |
| 0.195 | 0.187 | 0.178 | 0.170 | 0.162 | 0.154 | 0.147 | 0.140 | 0.133 | -22 |
| 0.205 | 0.195 | 0.186 | 0.177 | 0.169 | 0.160 | 0.152 | 0.145 | 0.138 | -23 |
| 0.214 | 0.204 | 0.194 | 0.184 | 0.175 | 0.166 | 0.158 | 0.150 | 0.142 | -24 |
| 0.223 | 0.212 | 0.202 | 0.191 | 0.182 | 0.172 | 0.163 | 0.155 | 0.147 | -25 |
| 0.232 | 0.221 | 0.209 | 0.198 | 0.188 | 0.178 | 0.168 | 0.159 | 0.151 | -26 |
| 0.241 | 0.229 | 0.217 | 0.205 | 0.194 | 0.183 | 0.173 | 0.164 | 0.155 | -27 |
| 0.250 | 0.237 | 0.224 | 0.212 | 0.200 | 0.189 | 0.178 | 0.168 | 0.158 | -28 |
| 0.258 | 0.244 | 0.231 | 0.218 | 0.205 | 0.194 | 0.182 | 0.172 | 0.162 | -29 |
| 0.266 | 0.252 | 0.238 | 0.224 | 0.211 | 0.198 | 0.187 | 0.175 | 0.165 | -30 |
| 0.273 | 0.258 | 0.244 | 0.229 | 0.216 | 0.203 | 0.190 | 0.179 | 0.168 | -31 |
| 0.280 | 0.265 | 0.249 | 0.234 | 0.220 | 0.206 | 0.194 | 0.182 | 0.171 | -32 |
| 0.286 | 0.270 | 0.254 | 0.238 | 0.224 | 0.209 | 0.196 | 0.184 | 0.173 | -33 |
| 0.292 | 0.275 | 0.258 | 0.242 | 0.226 | 0.212 | 0.198 | 0.186 | 0.174 | -34 |
| 0.297 | 0.279 | 0.261 | 0.245 | 0.229 | 0.214 | 0.200 | 0.187 | 0.175 | -35 |
| 0.301 | 0.282 | 0.264 | 0.246 | 0.230 | 0.215 | 0.201 | 0.188 | 0.176 | -36 |
| 0.303 | 0.283 | 0.264 | 0.247 | 0.230 | 0.215 | 0.201 | 0.188 | 0.176 | -37 |
| 0.303 | 0.283 | 0.264 | 0.246 | 0.229 | 0.214 | 0.200 | 0.187 | 0.175 | -38 |
| 0.302 | 0.281 | 0.262 | 0.244 | 0.228 | 0.212 | 0.198 | 0.186 | 0.174 | -39 |
| 0.298 | 0.277 | 0.259 | 0.241 | 0.225 | 0.210 | 0.196 | 0.184 | 0.172 | -40 |
| 0.292 | 0.272 | 0.254 | 0.237 | 0.221 | 0.207 | 0.193 | 0.181 | 0.170 | -41 |
| 0.284 | 0.265 | 0.248 | 0.231 | 0.216 | 0.203 | 0.190 | 0.178 | 0.167 | -42 |
| 0.274 | 0.257 | 0.241 | 0.225 | 0.211 | 0.198 | 0.186 | 0.174 | 0.164 | -43 |
| 0.264 | 0.248 | 0.233 | 0.218 | 0.205 | 0.192 | 0.181 | 0.170 | 0.160 | -44 |
| 0.253 | 0.238 | 0.224 | 0.211 | 0.198 | 0.187 | 0.176 | 0.166 | 0.156 | -45 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



|                                                          |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|----------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.241                                                    | 0.228 | 0.215 | 0.203 | 0.191 | 0.181 | 0.170 | 0.161 | 0.152 | -46 |
| 0.229                                                    | 0.217 | 0.206 | 0.195 | 0.184 | 0.174 | 0.165 | 0.156 | 0.147 | -47 |
| 0.218                                                    | 0.207 | 0.197 | 0.187 | 0.177 | 0.168 | 0.159 | 0.151 | 0.143 | -48 |
| 0.206                                                    | 0.197 | 0.188 | 0.178 | 0.170 | 0.161 | 0.153 | 0.145 | 0.138 | -49 |
| 0.195                                                    | 0.187 | 0.179 | 0.170 | 0.162 | 0.155 | 0.147 | 0.140 | 0.133 | -50 |
| 0.185                                                    | 0.177 | 0.170 | 0.162 | 0.155 | 0.148 | 0.141 | 0.135 | 0.129 | -51 |
| 0.175                                                    | 0.168 | 0.161 | 0.155 | 0.148 | 0.142 | 0.136 | 0.130 | 0.124 | -52 |
| 0.165                                                    | 0.159 | 0.153 | 0.147 | 0.142 | 0.136 | 0.130 | 0.125 | 0.119 | -53 |
| 0.156                                                    | 0.151 | 0.146 | 0.140 | 0.135 | 0.130 | 0.125 | 0.120 | 0.115 | -54 |
| 0.148                                                    | 0.143 | 0.138 | 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.119 | 0.115 | 0.110 | -55 |
| 0.140                                                    | 0.136 | 0.132 | 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.114 | 0.110 | 0.106 | -56 |
| 0.133                                                    | 0.129 | 0.125 | 0.121 | 0.117 | 0.113 | 0.109 | 0.106 | 0.102 | -57 |
| 0.126                                                    | 0.122 | 0.119 | 0.115 | 0.112 | 0.108 | 0.105 | 0.101 | 0.098 | -58 |
| 0.119                                                    | 0.116 | 0.113 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | -59 |
| 0.113                                                    | 0.110 | 0.108 | 0.105 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | -60 |
| 0.107                                                    | 0.105 | 0.103 | 0.100 | 0.097 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | 0.087 | -61 |
| 0.102                                                    | 0.100 | 0.098 | 0.095 | 0.093 | 0.091 | 0.088 | 0.086 | 0.083 | -62 |
| 0.097                                                    | 0.095 | 0.093 | 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | -63 |
| 0.093                                                    | 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | -64 |
| 0.088                                                    | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | -65 |
| 0.084                                                    | 0.083 | 0.081 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | -66 |
| 0.080                                                    | 0.079 | 0.078 | 0.076 | 0.075 | 0.073 | 0.072 | 0.070 | 0.069 | -67 |
| 0.077                                                    | 0.076 | 0.075 | 0.073 | 0.072 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | -68 |
| 0.074                                                    | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | -69 |
| 0.071                                                    | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | -70 |
| 0.068                                                    | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | -71 |
| 0.065                                                    | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | -72 |
| 0.062                                                    | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | -73 |
| 0.060                                                    | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | -74 |
| 0.058                                                    | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | -75 |
| 0.056                                                    | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | -76 |
| 0.054                                                    | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | -77 |
| 0.052                                                    | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -78 |
| 0.050                                                    | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | -79 |
| 0.049                                                    | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | -80 |
| 0.047                                                    | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | -81 |
| -- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 73                                                       | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |     |

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация -----> См = 0.5071026 долей ПДКмр  
= 0.0760654 мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами: Хм = 3150.0 м  
( X-столбец 64, Y-строка 40) Ум = 2050.0 м

При опасном направлении ветра : 336 град.  
и "опасной" скорости ветра : 0.52 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.  
ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



Город :002 Алматы.  
 Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.  
 Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:23  
 Примесь :2907 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)  
 ПДКм.р для примеси 2907 = 0.15 мг/м3

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001  
 Всего просчитано точек: 1043  
 Фоновая концентрация не задана  
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
 Координаты точки : X= 3140.0 м, Y= 2729.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3516956 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.0527543 мг/м3 |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 196 град.  
 и скорости ветра 0.54 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип  | Выброс                      | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|------|-------------|------|-----------------------------|---------------|-----------|--------|---------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис> | ---- | М- (Mq) --                  | -С [доли ПДК] | -----     | -----  | b=C/M ----    |
| 1    | 000901 6002 | П1   | 1.9100                      | 0.176167      | 50.1      | 50.1   | 0.092233792   |
| 2    | 000901 6004 | П1   | 1.4650                      | 0.173460      | 49.3      | 99.4   | 0.118402764   |
|      |             |      | В сумме =                   | 0.349627      | 99.4      |        |               |
|      |             |      | Суммарный вклад остальных = | 0.002069      | 0.6       |        |               |







с параметрами: координаты центра X= 2000, Y= 2000  
размеры: длина (по X)= 4000, ширина (по Y)= 4000, шаг сетки= 50  
Фоновая концентрация не задана  
Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
Координаты точки : X= 2050.0 м, Y= 2350.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.6981651 доли ПДК<sub>мр</sub> |  
| 0.2094495 мг/м<sup>3</sup> |  
~~~~~

Достигается при опасном направлении 57 град.  
и скорости ветра 0.59 м/с

Всего источников: 6. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада  
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном.                        | Код         | Тип | Выброс   | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Коэф. влияния |
|-----------------------------|-------------|-----|----------|----------|-----------|--------|---------------|
| 1                           | 000901 6005 | П1  | 8.0600   | 0.394079 | 56.4      | 56.4   | 0.048893221   |
| 2                           | 000901 6014 | П1  | 0.2633   | 0.302992 | 43.4      | 99.8   | 1.1507497     |
| В сумме =                   |             |     | 0.697072 | 99.8     |           |        |               |
| Суммарный вклад остальных = |             |     | 0.001093 | 0.2      |           |        |               |

#### 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:23

Примесь :2908 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

ПДК<sub>м.р</sub> для примеси 2908 = 0.3 мг/м<sup>3</sup>

| Параметры расчетного прямоугольника No 1 |    |         |           |
|------------------------------------------|----|---------|-----------|
| Координаты центра                        | X= | 2000 м; | Y= 2000   |
| Длина и ширина                           | L= | 4000 м; | B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY)                        | D= | 50 м    |           |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |      |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| *-- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ---- |
| 1-  | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | - 1  |
| 2-  | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | - 2  |
| 3-  | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | - 3  |
| 4-  | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | - 4  |
| 5-  | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | - 5  |
| 6-  | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | - 6  |
| 7-  | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | - 7  |
| 8-  | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.076 | 0.079 | - 8  |
| 9-  | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | - 9  |
| 10- | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | -10  |
| 11- | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | -11  |
| 12- | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | -12  |
| 13- | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | -13  |
| 14- | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.090 | -14  |
| 15- | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.088 | 0.092 | -15  |
| 16- | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | -16  |
| 17- | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | -17  |
| 18- | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | -18  |
| 19- | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | -19  |

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



20-| 0.052 0.054 0.055 0.057 0.059 0.061 0.064 0.066 0.069 0.071 0.074 0.077 0.081 0.084 0.088 0.092 0.096  
0.100 |-20

|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 21-  | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.102 | -21  |
| 22-  | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.103 | -22  |
| 23-  | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.104 | -23  |
| 24-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.092 | 0.096 | 0.101 | 0.106 | -24  |
| 25-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | -25  |
| 26-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.102 | 0.107 | -26  |
| 27-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | -27  |
| 28-  | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | -28  |
| 29-  | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | -29  |
| 30-  | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.098 | 0.103 | 0.109 | -30  |
| 31-  | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | -31  |
| 32-  | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | -32  |
| 33-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.102 | 0.107 | -33  |
| 34-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.107 | -34  |
| 35-  | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | 0.101 | 0.106 | -35  |
| 36-  | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | -36  |
| 37-  | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | 0.099 | 0.104 | -37  |
| 38-  | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.102 | -38  |
| 39-  | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | 0.101 | -39  |
| 40-  | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | -40  |
| 41-С | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | С-41 |
| 42-  | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | -42  |
| 43-  | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | -43  |
| 44-  | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.088 | 0.092 | -44  |
| 45-  | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.090 | -45  |
| 46-  | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.078 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | -46  |
| 47-  | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | -47  |
| 48-  | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | -48  |
| 49-  | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | -49  |
| 50-  | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | -50  |
| 51-  | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.078 | -51  |
| 52-  | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | -52  |
| 53-  | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | -53  |
| 54-  | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | -54  |
| 55-  | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | -55  |
| 56-  | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | -56  |
| 57-  | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | -57  |
| 58-  | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | -58  |
| 59-  | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | -59  |
| 60-  | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | -60  |
| 61-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | -61  |
| 62-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | -62  |
| 63-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | -63  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 64- | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | -64 |
| 65- | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | -65 |
| 66- | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | -66 |
| 67- | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | -67 |
| 68- | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | -68 |
| 69- | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | -69 |
| 70- | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | -70 |
| 71- | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | -71 |
| 72- | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -72 |
| 73- | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | -73 |
| 74- | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | -74 |
| 75- | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | -75 |
| 76- | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -76 |
| 77- | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -77 |
| 78- | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | -78 |
| 79- | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | -79 |
| 80- | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | -80 |
| 81- | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | -81 |

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | 0.104 | 0.106 | - 1 |
| 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.103 | 0.106 | 0.108 | 0.111 | - 2 |
| 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.096 | 0.099 | 0.102 | 0.105 | 0.108 | 0.110 | 0.113 | 0.116 | - 3 |
| 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.106 | 0.109 | 0.112 | 0.115 | 0.118 | 0.121 | - 4 |
| 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.107 | 0.110 | 0.114 | 0.117 | 0.120 | 0.124 | 0.127 | - 5 |
| 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.108 | 0.111 | 0.115 | 0.118 | 0.122 | 0.126 | 0.129 | 0.133 | - 6 |
| 0.080 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.098 | 0.101 | 0.105 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.119 | 0.123 | 0.127 | 0.131 | 0.135 | 0.139 | - 7 |
| 0.082 | 0.084 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.101 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.120 | 0.124 | 0.128 | 0.133 | 0.137 | 0.141 | 0.146 | - 8 |
| 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.100 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.120 | 0.125 | 0.129 | 0.134 | 0.138 | 0.143 | 0.148 | 0.152 | - 9 |
| 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | 0.116 | 0.120 | 0.125 | 0.129 | 0.134 | 0.139 | 0.144 | 0.149 | 0.154 | 0.160 | -10 |
| 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.111 | 0.115 | 0.120 | 0.124 | 0.129 | 0.134 | 0.140 | 0.145 | 0.150 | 0.156 | 0.162 | 0.167 | -11 |
| 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.105 | 0.110 | 0.114 | 0.119 | 0.124 | 0.129 | 0.134 | 0.139 | 0.145 | 0.151 | 0.157 | 0.163 | 0.169 | 0.175 | -12 |
| 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.108 | 0.113 | 0.117 | 0.122 | 0.128 | 0.133 | 0.139 | 0.145 | 0.151 | 0.157 | 0.163 | 0.170 | 0.177 | 0.183 | -13 |
| 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.111 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.132 | 0.138 | 0.144 | 0.150 | 0.156 | 0.163 | 0.170 | 0.177 | 0.185 | 0.192 | -14 |
| 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.124 | 0.130 | 0.136 | 0.142 | 0.149 | 0.155 | 0.162 | 0.170 | 0.177 | 0.185 | 0.193 | 0.201 | -15 |
| 0.098 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.117 | 0.122 | 0.128 | 0.134 | 0.140 | 0.147 | 0.154 | 0.161 | 0.169 | 0.176 | 0.184 | 0.193 | 0.201 | 0.210 | -16 |
| 0.100 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.120 | 0.125 | 0.131 | 0.138 | 0.144 | 0.152 | 0.159 | 0.167 | 0.175 | 0.183 | 0.192 | 0.201 | 0.210 | 0.220 | -17 |
| 0.102 | 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.122 | 0.128 | 0.135 | 0.142 | 0.149 | 0.156 | 0.164 | 0.173 | 0.181 | 0.190 | 0.200 | 0.210 | 0.220 | 0.230 | -18 |
| 0.103 | 0.108 | 0.114 | 0.119 | 0.125 | 0.131 | 0.138 | 0.145 | 0.153 | 0.161 | 0.170 | 0.179 | 0.188 | 0.198 | 0.208 | 0.219 | 0.229 | 0.240 | -19 |
| 0.105 | 0.110 | 0.116 | 0.122 | 0.128 | 0.134 | 0.142 | 0.149 | 0.157 | 0.166 | 0.175 | 0.185 | 0.195 | 0.206 | 0.218 | 0.228 | 0.239 | 0.249 | -20 |
| 0.107 | 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.130 | 0.137 | 0.145 | 0.153 | 0.161 | 0.171 | 0.181 | 0.192 | 0.203 | 0.215 | 0.226 | 0.237 | 0.248 | 0.259 | -21 |
| 0.108 | 0.114 | 0.120 | 0.126 | 0.133 | 0.140 | 0.148 | 0.156 | 0.166 | 0.176 | 0.187 | 0.199 | 0.212 | 0.223 | 0.235 | 0.247 | 0.258 | 0.270 | -22 |
| 0.110 | 0.115 | 0.121 | 0.128 | 0.135 | 0.143 | 0.151 | 0.160 | 0.170 | 0.181 | 0.193 | 0.206 | 0.219 | 0.232 | 0.245 | 0.258 | 0.270 | 0.281 | -23 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.111 0.117 0.123 0.130 0.137 0.145 0.154 0.163 0.174 0.186 0.199 0.214 0.227 0.241 0.256 0.270 0.283  
0.294 | -24

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.131 | 0.139 | 0.147 | 0.156 | 0.166 | 0.178 | 0.190 | 0.206 | 0.220 | 0.235 | 0.251 | 0.268 | 0.284 | 0.300 | 0.311 | -25 |
| 0.113 | 0.119 | 0.125 | 0.133 | 0.140 | 0.149 | 0.158 | 0.169 | 0.181 | 0.195 | 0.211 | 0.226 | 0.243 | 0.261 | 0.280 | 0.301 | 0.319 | 0.333 | -26 |
| 0.113 | 0.120 | 0.126 | 0.134 | 0.142 | 0.150 | 0.160 | 0.171 | 0.184 | 0.199 | 0.215 | 0.231 | 0.250 | 0.270 | 0.293 | 0.317 | 0.341 | 0.363 | -27 |
| 0.114 | 0.120 | 0.127 | 0.134 | 0.143 | 0.152 | 0.161 | 0.173 | 0.186 | 0.202 | 0.218 | 0.236 | 0.255 | 0.278 | 0.304 | 0.331 | 0.362 | 0.396 | -28 |
| 0.114 | 0.121 | 0.127 | 0.135 | 0.143 | 0.152 | 0.162 | 0.174 | 0.188 | 0.204 | 0.220 | 0.238 | 0.259 | 0.283 | 0.310 | 0.340 | 0.375 | 0.417 | -29 |
| 0.114 | 0.121 | 0.127 | 0.135 | 0.143 | 0.152 | 0.163 | 0.174 | 0.188 | 0.205 | 0.221 | 0.239 | 0.260 | 0.285 | 0.311 | 0.340 | 0.374 | 0.413 | -30 |
| 0.114 | 0.120 | 0.127 | 0.135 | 0.143 | 0.152 | 0.162 | 0.174 | 0.187 | 0.204 | 0.220 | 0.238 | 0.259 | 0.283 | 0.307 | 0.334 | 0.363 | 0.391 | -31 |
| 0.114 | 0.120 | 0.127 | 0.134 | 0.142 | 0.151 | 0.161 | 0.173 | 0.186 | 0.202 | 0.218 | 0.236 | 0.256 | 0.279 | 0.301 | 0.325 | 0.348 | 0.368 | -32 |
| 0.113 | 0.119 | 0.126 | 0.133 | 0.141 | 0.150 | 0.160 | 0.171 | 0.184 | 0.199 | 0.215 | 0.232 | 0.251 | 0.273 | 0.293 | 0.314 | 0.335 | 0.353 | -33 |
| 0.112 | 0.118 | 0.125 | 0.132 | 0.140 | 0.149 | 0.158 | 0.169 | 0.181 | 0.195 | 0.211 | 0.227 | 0.246 | 0.266 | 0.285 | 0.305 | 0.325 | 0.345 | -34 |
| 0.111 | 0.117 | 0.124 | 0.131 | 0.138 | 0.147 | 0.156 | 0.166 | 0.178 | 0.191 | 0.206 | 0.222 | 0.239 | 0.259 | 0.277 | 0.296 | 0.316 | 0.338 | -35 |
| 0.110 | 0.116 | 0.122 | 0.129 | 0.136 | 0.145 | 0.153 | 0.163 | 0.174 | 0.186 | 0.200 | 0.216 | 0.232 | 0.251 | 0.269 | 0.287 | 0.307 | 0.330 | -36 |
| 0.109 | 0.115 | 0.121 | 0.127 | 0.134 | 0.142 | 0.151 | 0.160 | 0.170 | 0.181 | 0.194 | 0.208 | 0.224 | 0.242 | 0.260 | 0.277 | 0.296 | 0.318 | -37 |
| 0.107 | 0.113 | 0.119 | 0.125 | 0.132 | 0.139 | 0.147 | 0.156 | 0.166 | 0.176 | 0.188 | 0.201 | 0.216 | 0.232 | 0.251 | 0.267 | 0.285 | 0.304 | -38 |
| 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.123 | 0.129 | 0.136 | 0.144 | 0.152 | 0.161 | 0.171 | 0.182 | 0.194 | 0.207 | 0.222 | 0.240 | 0.256 | 0.272 | 0.289 | -39 |
| 0.104 | 0.109 | 0.115 | 0.120 | 0.127 | 0.133 | 0.140 | 0.148 | 0.157 | 0.166 | 0.176 | 0.187 | 0.198 | 0.212 | 0.228 | 0.244 | 0.259 | 0.274 | -40 |
| 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.118 | 0.124 | 0.130 | 0.137 | 0.144 | 0.152 | 0.161 | 0.170 | 0.180 | 0.190 | 0.202 | 0.215 | 0.231 | 0.246 | 0.259 | -41 |
| 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.115 | 0.121 | 0.127 | 0.133 | 0.140 | 0.147 | 0.155 | 0.164 | 0.173 | 0.182 | 0.193 | 0.204 | 0.216 | 0.231 | 0.244 | -42 |
| 0.098 | 0.103 | 0.107 | 0.112 | 0.118 | 0.123 | 0.130 | 0.136 | 0.143 | 0.150 | 0.158 | 0.166 | 0.175 | 0.184 | 0.194 | 0.204 | 0.215 | 0.228 | -43 |
| 0.096 | 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.115 | 0.120 | 0.126 | 0.132 | 0.138 | 0.145 | 0.152 | 0.159 | 0.167 | 0.175 | 0.184 | 0.193 | 0.203 | 0.215 | -44 |
| 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.117 | 0.122 | 0.128 | 0.134 | 0.140 | 0.146 | 0.153 | 0.161 | 0.168 | 0.176 | 0.186 | 0.197 | 0.214 | -45 |
| 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.109 | 0.113 | 0.118 | 0.124 | 0.129 | 0.135 | 0.141 | 0.147 | 0.154 | 0.162 | 0.170 | 0.179 | 0.190 | 0.203 | -46 |
| 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.110 | 0.115 | 0.120 | 0.125 | 0.130 | 0.136 | 0.142 | 0.148 | 0.155 | 0.163 | 0.171 | 0.180 | 0.188 | -47 |
| 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | 0.116 | 0.120 | 0.125 | 0.131 | 0.136 | 0.142 | 0.148 | 0.155 | 0.163 | 0.169 | 0.175 | -48 |
| 0.085 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.099 | 0.103 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.131 | 0.136 | 0.142 | 0.147 | 0.154 | 0.159 | 0.164 | -49 |
| 0.083 | 0.086 | 0.090 | 0.093 | 0.097 | 0.100 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.121 | 0.126 | 0.130 | 0.135 | 0.140 | 0.145 | 0.150 | 0.154 | -50 |
| 0.081 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.094 | 0.097 | 0.101 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.120 | 0.125 | 0.129 | 0.133 | 0.138 | 0.142 | 0.145 | -51 |
| 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.101 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.119 | 0.123 | 0.127 | 0.131 | 0.134 | 0.138 | -52 |
| 0.077 | 0.080 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.101 | 0.104 | 0.107 | 0.111 | 0.114 | 0.118 | 0.121 | 0.125 | 0.128 | 0.131 | -53 |
| 0.075 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.106 | 0.110 | 0.113 | 0.116 | 0.119 | 0.122 | 0.124 | -54 |
| 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.096 | 0.099 | 0.102 | 0.105 | 0.108 | 0.111 | 0.113 | 0.116 | 0.118 | -55 |
| 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.103 | 0.106 | 0.108 | 0.111 | 0.113 | -56 |
| 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.092 | 0.094 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | 0.104 | 0.106 | 0.108 | -57 |
| 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.088 | 0.091 | 0.093 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | 0.103 | -58 |
| 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.091 | 0.093 | 0.095 | 0.097 | 0.098 | -59 |
| 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.089 | 0.091 | 0.093 | 0.094 | -60 |
| 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.089 | 0.090 | -61 |
| 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.087 | -62 |
| 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | -63 |
| 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.079 | 0.080 | -64 |
| 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | -65 |
| 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | -66 |
| 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | -67 |

«Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | -68 |
| 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | -69 |
| 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.064 | -70 |
| 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | -71 |
| 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | -72 |
| 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | -73 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | -74 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | -75 |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | -76 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | -77 |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | -78 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | -79 |
| 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | -80 |
| 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | -81 |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 0.108 | 0.111 | 0.113 | 0.115 | 0.116 | 0.118 | 0.120 | 0.121 | 0.123 | 0.124 | 0.125 | 0.125 | 0.125 | 0.126 | 0.125 | 0.125 | 0.124 | 0.123 | - 1 |
| 0.113 | 0.116 | 0.118 | 0.120 | 0.122 | 0.124 | 0.126 | 0.128 | 0.129 | 0.130 | 0.131 | 0.132 | 0.133 | 0.133 | 0.132 | 0.132 | 0.131 | 0.130 | - 2 |
| 0.119 | 0.121 | 0.124 | 0.126 | 0.129 | 0.131 | 0.133 | 0.135 | 0.136 | 0.138 | 0.139 | 0.140 | 0.140 | 0.140 | 0.140 | 0.139 | 0.138 | 0.137 | - 3 |
| 0.124 | 0.127 | 0.130 | 0.133 | 0.135 | 0.138 | 0.140 | 0.142 | 0.144 | 0.146 | 0.147 | 0.148 | 0.149 | 0.149 | 0.149 | 0.148 | 0.147 | 0.145 | - 4 |
| 0.130 | 0.133 | 0.136 | 0.139 | 0.142 | 0.145 | 0.148 | 0.150 | 0.152 | 0.154 | 0.156 | 0.157 | 0.158 | 0.159 | 0.158 | 0.158 | 0.156 | 0.154 | - 5 |
| 0.136 | 0.140 | 0.143 | 0.147 | 0.150 | 0.153 | 0.156 | 0.159 | 0.162 | 0.164 | 0.166 | 0.168 | 0.169 | 0.170 | 0.170 | 0.169 | 0.167 | 0.164 | - 6 |
| 0.143 | 0.147 | 0.151 | 0.154 | 0.158 | 0.161 | 0.165 | 0.168 | 0.171 | 0.175 | 0.177 | 0.180 | 0.181 | 0.182 | 0.182 | 0.181 | 0.179 | 0.176 | - 7 |
| 0.150 | 0.154 | 0.158 | 0.162 | 0.167 | 0.170 | 0.174 | 0.178 | 0.182 | 0.186 | 0.189 | 0.191 | 0.193 | 0.194 | 0.194 | 0.193 | 0.191 | 0.188 | - 8 |
| 0.157 | 0.162 | 0.167 | 0.171 | 0.176 | 0.180 | 0.185 | 0.189 | 0.193 | 0.197 | 0.200 | 0.204 | 0.207 | 0.208 | 0.208 | 0.207 | 0.204 | 0.200 | - 9 |
| 0.165 | 0.170 | 0.175 | 0.180 | 0.185 | 0.190 | 0.195 | 0.199 | 0.204 | 0.209 | 0.213 | 0.218 | 0.221 | 0.224 | 0.224 | 0.223 | 0.219 | 0.214 | -10 |
| 0.173 | 0.179 | 0.184 | 0.190 | 0.195 | 0.201 | 0.206 | 0.211 | 0.216 | 0.221 | 0.226 | 0.232 | 0.237 | 0.241 | 0.242 | 0.240 | 0.235 | 0.229 | -11 |
| 0.181 | 0.188 | 0.194 | 0.200 | 0.206 | 0.212 | 0.217 | 0.222 | 0.228 | 0.234 | 0.240 | 0.247 | 0.255 | 0.261 | 0.263 | 0.260 | 0.253 | 0.244 | -12 |
| 0.190 | 0.197 | 0.204 | 0.211 | 0.217 | 0.223 | 0.229 | 0.235 | 0.240 | 0.246 | 0.253 | 0.263 | 0.273 | 0.283 | 0.287 | 0.283 | 0.273 | 0.260 | -13 |
| 0.199 | 0.207 | 0.215 | 0.222 | 0.229 | 0.236 | 0.242 | 0.249 | 0.254 | 0.260 | 0.267 | 0.277 | 0.292 | 0.308 | 0.315 | 0.309 | 0.292 | 0.275 | -14 |
| 0.209 | 0.217 | 0.226 | 0.234 | 0.242 | 0.250 | 0.257 | 0.264 | 0.270 | 0.275 | 0.280 | 0.289 | 0.308 | 0.335 | 0.349 | 0.336 | 0.310 | 0.287 | -15 |
| 0.219 | 0.228 | 0.237 | 0.247 | 0.256 | 0.264 | 0.273 | 0.280 | 0.287 | 0.292 | 0.297 | 0.301 | 0.317 | 0.362 | 0.390 | 0.359 | 0.318 | 0.294 | -16 |
| 0.230 | 0.240 | 0.249 | 0.260 | 0.270 | 0.280 | 0.289 | 0.298 | 0.306 | 0.312 | 0.317 | 0.321 | 0.323 | 0.375 | 0.434 | 0.359 | 0.315 | 0.303 | -17 |
| 0.240 | 0.251 | 0.262 | 0.273 | 0.284 | 0.296 | 0.306 | 0.317 | 0.326 | 0.333 | 0.339 | 0.343 | 0.345 | 0.346 | 0.430 | 0.337 | 0.330 | 0.322 | -18 |
| 0.250 | 0.262 | 0.274 | 0.286 | 0.299 | 0.312 | 0.324 | 0.336 | 0.346 | 0.355 | 0.362 | 0.367 | 0.369 | 0.368 | 0.365 | 0.360 | 0.352 | 0.343 | -19 |
| 0.261 | 0.273 | 0.286 | 0.300 | 0.314 | 0.329 | 0.343 | 0.356 | 0.368 | 0.378 | 0.386 | 0.392 | 0.394 | 0.394 | 0.390 | 0.384 | 0.376 | 0.365 | -20 |
| 0.271 | 0.284 | 0.298 | 0.314 | 0.330 | 0.346 | 0.361 | 0.376 | 0.390 | 0.402 | 0.411 | 0.418 | 0.421 | 0.420 | 0.417 | 0.409 | 0.400 | 0.388 | -21 |
| 0.281 | 0.295 | 0.310 | 0.326 | 0.344 | 0.362 | 0.379 | 0.396 | 0.411 | 0.424 | 0.436 | 0.444 | 0.448 | 0.448 | 0.443 | 0.435 | 0.424 | 0.411 | -22 |
| 0.292 | 0.305 | 0.320 | 0.338 | 0.357 | 0.377 | 0.396 | 0.414 | 0.432 | 0.447 | 0.460 | 0.469 | 0.475 | 0.475 | 0.471 | 0.462 | 0.450 | 0.434 | -23 |
| 0.303 | 0.314 | 0.330 | 0.350 | 0.370 | 0.391 | 0.412 | 0.432 | 0.451 | 0.468 | 0.482 | 0.493 | 0.499 | 0.502 | 0.498 | 0.488 | 0.475 | 0.457 | -24 |
| 0.317 | 0.322 | 0.339 | 0.360 | 0.381 | 0.404 | 0.427 | 0.449 | 0.470 | 0.488 | 0.503 | 0.505 | 0.507 | 0.515 | 0.521 | 0.515 | 0.499 | 0.479 | -25 |
| 0.339 | 0.334 | 0.346 | 0.368 | 0.392 | 0.416 | 0.440 | 0.463 | 0.485 | 0.499 | 0.492 | 0.472 | 0.458 | 0.476 | 0.512 | 0.529 | 0.523 | 0.499 | -26 |
| 0.377 | 0.369 | 0.353 | 0.374 | 0.399 | 0.425 | 0.450 | 0.475 | 0.497 | 0.487 | 0.439 | 0.369 | 0.326 | 0.366 | 0.457 | 0.521 | 0.535 | 0.516 | -27 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



0.429 0.446 0.399 0.379 0.405 0.431 0.457 0.483 0.496 0.463 0.361 0.223 0.144 0.228 0.380 0.492 0.534  
0.526 | -28

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.467 | 0.524 | 0.576 | 0.413 | 0.407 | 0.434 | 0.460 | 0.486 | 0.494 | 0.446 | 0.313 | 0.131 | 0.097 | 0.150 | 0.310 | 0.457 | 0.525 | 0.527 | -29 |
| 0.456 | 0.497 | 0.501 | 0.381 | 0.406 | 0.432 | 0.459 | 0.484 | 0.495 | 0.454 | 0.337 | 0.177 | 0.109 | 0.133 | 0.304 | 0.447 | 0.515 | 0.518 | -30 |
| 0.412 | 0.410 | 0.372 | 0.380 | 0.402 | 0.427 | 0.453 | 0.478 | 0.497 | 0.480 | 0.412 | 0.317 | 0.261 | 0.288 | 0.383 | 0.472 | 0.509 | 0.503 | -31 |
| 0.379 | 0.378 | 0.390 | 0.402 | 0.401 | 0.420 | 0.443 | 0.468 | 0.490 | 0.497 | 0.477 | 0.441 | 0.417 | 0.428 | 0.465 | 0.496 | 0.503 | 0.486 | -32 |
| 0.369 | 0.390 | 0.423 | 0.462 | 0.503 | 0.534 | 0.461 | 0.455 | 0.475 | 0.493 | 0.500 | 0.497 | 0.492 | 0.493 | 0.498 | 0.499 | 0.485 | 0.468 | -33 |
| 0.368 | 0.401 | 0.447 | 0.509 | 0.592 | 0.698 | 0.668 | 0.438 | 0.457 | 0.474 | 0.487 | 0.496 | 0.499 | 0.497 | 0.489 | 0.478 | 0.465 | 0.449 | -34 |
| 0.366 | 0.402 | 0.450 | 0.510 | 0.576 | 0.609 | 0.511 | 0.419 | 0.437 | 0.450 | 0.463 | 0.471 | 0.473 | 0.472 | 0.465 | 0.455 | 0.443 | 0.429 | -35 |
| 0.357 | 0.391 | 0.431 | 0.475 | 0.511 | 0.510 | 0.449 | 0.401 | 0.414 | 0.428 | 0.438 | 0.443 | 0.447 | 0.444 | 0.439 | 0.431 | 0.420 | 0.407 | -36 |
| 0.343 | 0.371 | 0.402 | 0.432 | 0.450 | 0.444 | 0.413 | 0.385 | 0.392 | 0.403 | 0.412 | 0.417 | 0.420 | 0.418 | 0.414 | 0.407 | 0.397 | 0.386 | -37 |
| 0.325 | 0.349 | 0.372 | 0.391 | 0.402 | 0.400 | 0.385 | 0.371 | 0.371 | 0.379 | 0.386 | 0.391 | 0.393 | 0.392 | 0.389 | 0.383 | 0.375 | 0.365 | -38 |
| 0.307 | 0.326 | 0.343 | 0.357 | 0.366 | 0.366 | 0.361 | 0.355 | 0.353 | 0.358 | 0.363 | 0.366 | 0.368 | 0.368 | 0.365 | 0.360 | 0.353 | 0.344 | -39 |
| 0.289 | 0.304 | 0.318 | 0.329 | 0.336 | 0.339 | 0.338 | 0.336 | 0.336 | 0.338 | 0.341 | 0.344 | 0.345 | 0.345 | 0.342 | 0.338 | 0.332 | 0.324 | -40 |
| 0.272 | 0.284 | 0.295 | 0.305 | 0.312 | 0.316 | 0.317 | 0.318 | 0.319 | 0.320 | 0.322 | 0.324 | 0.324 | 0.323 | 0.321 | 0.317 | 0.312 | 0.305 | -41 |
| 0.255 | 0.266 | 0.276 | 0.284 | 0.290 | 0.295 | 0.298 | 0.299 | 0.301 | 0.302 | 0.304 | 0.305 | 0.305 | 0.304 | 0.301 | 0.298 | 0.293 | 0.286 | -42 |
| 0.239 | 0.249 | 0.257 | 0.265 | 0.271 | 0.275 | 0.279 | 0.281 | 0.283 | 0.285 | 0.286 | 0.286 | 0.286 | 0.285 | 0.283 | 0.279 | 0.274 | 0.269 | -43 |
| 0.243 | 0.248 | 0.241 | 0.248 | 0.253 | 0.258 | 0.261 | 0.264 | 0.266 | 0.268 | 0.269 | 0.269 | 0.269 | 0.267 | 0.265 | 0.261 | 0.257 | 0.252 | -44 |
| 0.234 | 0.220 | 0.223 | 0.229 | 0.235 | 0.241 | 0.245 | 0.248 | 0.250 | 0.251 | 0.252 | 0.252 | 0.251 | 0.250 | 0.248 | 0.245 | 0.241 | 0.237 | -45 |
| 0.208 | 0.204 | 0.208 | 0.214 | 0.219 | 0.223 | 0.227 | 0.230 | 0.232 | 0.234 | 0.235 | 0.236 | 0.235 | 0.234 | 0.232 | 0.230 | 0.227 | 0.223 | -46 |
| 0.191 | 0.191 | 0.195 | 0.200 | 0.205 | 0.209 | 0.212 | 0.215 | 0.217 | 0.219 | 0.220 | 0.220 | 0.220 | 0.219 | 0.218 | 0.216 | 0.213 | 0.209 | -47 |
| 0.178 | 0.180 | 0.184 | 0.188 | 0.192 | 0.196 | 0.199 | 0.202 | 0.204 | 0.205 | 0.206 | 0.207 | 0.207 | 0.206 | 0.204 | 0.203 | 0.200 | 0.197 | -48 |
| 0.167 | 0.170 | 0.173 | 0.177 | 0.181 | 0.184 | 0.187 | 0.189 | 0.191 | 0.193 | 0.194 | 0.194 | 0.194 | 0.193 | 0.192 | 0.191 | 0.188 | 0.186 | -49 |
| 0.157 | 0.160 | 0.164 | 0.167 | 0.170 | 0.173 | 0.176 | 0.178 | 0.180 | 0.181 | 0.182 | 0.182 | 0.182 | 0.182 | 0.181 | 0.179 | 0.178 | 0.175 | -50 |
| 0.149 | 0.152 | 0.155 | 0.158 | 0.161 | 0.163 | 0.166 | 0.168 | 0.169 | 0.171 | 0.171 | 0.172 | 0.172 | 0.171 | 0.170 | 0.169 | 0.172 | 0.176 | -51 |
| 0.141 | 0.144 | 0.147 | 0.149 | 0.152 | 0.154 | 0.156 | 0.158 | 0.160 | 0.161 | 0.161 | 0.162 | 0.162 | 0.161 | 0.161 | 0.160 | 0.171 | 0.178 | -52 |
| 0.134 | 0.136 | 0.139 | 0.141 | 0.144 | 0.146 | 0.148 | 0.149 | 0.151 | 0.152 | 0.152 | 0.153 | 0.153 | 0.152 | 0.152 | 0.155 | 0.169 | 0.176 | -53 |
| 0.127 | 0.130 | 0.132 | 0.134 | 0.136 | 0.138 | 0.140 | 0.141 | 0.142 | 0.143 | 0.144 | 0.144 | 0.144 | 0.144 | 0.145 | 0.152 | 0.164 | 0.170 | -54 |
| 0.121 | 0.123 | 0.125 | 0.127 | 0.129 | 0.131 | 0.132 | 0.134 | 0.135 | 0.136 | 0.136 | 0.136 | 0.137 | 0.137 | 0.141 | 0.148 | 0.157 | 0.161 | -55 |
| 0.115 | 0.117 | 0.119 | 0.121 | 0.123 | 0.124 | 0.126 | 0.127 | 0.128 | 0.129 | 0.129 | 0.130 | 0.130 | 0.132 | 0.136 | 0.143 | 0.149 | 0.153 | -56 |
| 0.110 | 0.112 | 0.113 | 0.115 | 0.117 | 0.118 | 0.119 | 0.120 | 0.121 | 0.122 | 0.123 | 0.123 | 0.125 | 0.127 | 0.132 | 0.137 | 0.142 | 0.145 | -57 |
| 0.105 | 0.106 | 0.108 | 0.110 | 0.111 | 0.112 | 0.113 | 0.114 | 0.115 | 0.116 | 0.117 | 0.118 | 0.120 | 0.123 | 0.127 | 0.131 | 0.135 | 0.137 | -58 |
| 0.100 | 0.102 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | 0.107 | 0.108 | 0.109 | 0.110 | 0.111 | 0.112 | 0.113 | 0.115 | 0.118 | 0.122 | 0.126 | 0.128 | 0.130 | -59 |
| 0.096 | 0.097 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.102 | 0.103 | 0.104 | 0.105 | 0.106 | 0.107 | 0.109 | 0.111 | 0.114 | 0.117 | 0.120 | 0.122 | 0.124 | -60 |
| 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.097 | 0.098 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.102 | 0.103 | 0.105 | 0.107 | 0.110 | 0.112 | 0.115 | 0.116 | 0.117 | -61 |
| 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.097 | 0.098 | 0.100 | 0.101 | 0.103 | 0.105 | 0.108 | 0.109 | 0.111 | 0.112 | -62 |
| 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.096 | 0.098 | 0.099 | 0.101 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | 0.106 | -63 |
| 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.085 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.101 | -64 |
| 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.085 | 0.086 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.097 | -65 |
| 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.092 | -66 |
| 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.086 | 0.087 | 0.087 | 0.088 | 0.088 | -67 |
| 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | -68 |
| 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.081 | 0.081 | -69 |
| 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | -70 |
| 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.074 | 0.074 | 0.074 | -71 |

«Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | -72 |
| 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | -73 |
| 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | 0.066 | -74 |
| 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | -75 |
| 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | -76 |
| 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.059 | 0.059 | -77 |
| 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.057 | 0.057 | -78 |
| 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | -79 |
| 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | -80 |
| 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | -81 |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 0.122 | 0.120 | 0.118 | 0.116 | 0.114 | 0.112 | 0.110 | 0.107 | 0.105 | 0.103 | 0.100 | 0.098 | 0.095 | 0.093 | 0.090 | 0.088 | 0.085 | 0.083 | - 1 |
| 0.128 | 0.126 | 0.124 | 0.122 | 0.120 | 0.117 | 0.115 | 0.112 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.091 | 0.088 | 0.086 | - 2 |
| 0.135 | 0.133 | 0.131 | 0.129 | 0.126 | 0.123 | 0.120 | 0.117 | 0.115 | 0.112 | 0.109 | 0.106 | 0.103 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | 0.091 | 0.089 | - 3 |
| 0.143 | 0.141 | 0.138 | 0.135 | 0.132 | 0.129 | 0.126 | 0.123 | 0.120 | 0.116 | 0.113 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | 0.091 | - 4 |
| 0.152 | 0.149 | 0.146 | 0.143 | 0.139 | 0.136 | 0.132 | 0.129 | 0.125 | 0.122 | 0.118 | 0.114 | 0.111 | 0.108 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.094 | - 5 |
| 0.161 | 0.158 | 0.154 | 0.151 | 0.147 | 0.143 | 0.139 | 0.135 | 0.131 | 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.115 | 0.112 | 0.108 | 0.105 | 0.101 | 0.098 | - 6 |
| 0.172 | 0.168 | 0.164 | 0.159 | 0.155 | 0.150 | 0.146 | 0.141 | 0.137 | 0.133 | 0.128 | 0.124 | 0.120 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | 0.105 | 0.101 | - 7 |
| 0.184 | 0.179 | 0.174 | 0.168 | 0.163 | 0.158 | 0.153 | 0.148 | 0.143 | 0.138 | 0.134 | 0.129 | 0.125 | 0.120 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | - 8 |
| 0.195 | 0.190 | 0.184 | 0.179 | 0.172 | 0.166 | 0.161 | 0.155 | 0.150 | 0.145 | 0.139 | 0.135 | 0.130 | 0.125 | 0.120 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | - 9 |
| 0.208 | 0.201 | 0.195 | 0.188 | 0.182 | 0.175 | 0.169 | 0.163 | 0.157 | 0.151 | 0.145 | 0.140 | 0.135 | 0.130 | 0.125 | 0.120 | 0.115 | 0.111 | -10 |
| 0.221 | 0.213 | 0.205 | 0.198 | 0.191 | 0.184 | 0.177 | 0.170 | 0.164 | 0.158 | 0.151 | 0.146 | 0.140 | 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.119 | 0.114 | -11 |
| 0.235 | 0.225 | 0.216 | 0.208 | 0.200 | 0.193 | 0.186 | 0.178 | 0.171 | 0.164 | 0.158 | 0.152 | 0.145 | 0.139 | 0.134 | 0.128 | 0.123 | 0.118 | -12 |
| 0.248 | 0.237 | 0.227 | 0.218 | 0.210 | 0.202 | 0.194 | 0.187 | 0.179 | 0.172 | 0.164 | 0.157 | 0.151 | 0.144 | 0.138 | 0.132 | 0.127 | 0.122 | -13 |
| 0.260 | 0.248 | 0.238 | 0.229 | 0.220 | 0.211 | 0.203 | 0.195 | 0.187 | 0.179 | 0.171 | 0.164 | 0.156 | 0.150 | 0.143 | 0.137 | 0.131 | 0.125 | -14 |
| 0.271 | 0.259 | 0.249 | 0.240 | 0.230 | 0.221 | 0.212 | 0.204 | 0.195 | 0.186 | 0.178 | 0.170 | 0.162 | 0.155 | 0.148 | 0.141 | 0.135 | 0.129 | -15 |
| 0.281 | 0.271 | 0.261 | 0.251 | 0.242 | 0.232 | 0.222 | 0.213 | 0.203 | 0.194 | 0.185 | 0.176 | 0.168 | 0.160 | 0.152 | 0.145 | 0.139 | 0.132 | -16 |
| 0.295 | 0.285 | 0.275 | 0.265 | 0.254 | 0.243 | 0.233 | 0.222 | 0.212 | 0.202 | 0.192 | 0.183 | 0.174 | 0.165 | 0.157 | 0.150 | 0.142 | 0.136 | -17 |
| 0.313 | 0.302 | 0.291 | 0.279 | 0.267 | 0.255 | 0.243 | 0.232 | 0.220 | 0.210 | 0.199 | 0.189 | 0.179 | 0.170 | 0.162 | 0.154 | 0.146 | 0.139 | -18 |
| 0.332 | 0.320 | 0.308 | 0.294 | 0.281 | 0.268 | 0.254 | 0.242 | 0.229 | 0.217 | 0.206 | 0.195 | 0.185 | 0.175 | 0.166 | 0.158 | 0.150 | 0.142 | -19 |
| 0.353 | 0.339 | 0.325 | 0.310 | 0.295 | 0.280 | 0.266 | 0.252 | 0.238 | 0.225 | 0.213 | 0.201 | 0.191 | 0.180 | 0.171 | 0.162 | 0.153 | 0.145 | -20 |
| 0.374 | 0.359 | 0.343 | 0.326 | 0.309 | 0.293 | 0.277 | 0.261 | 0.247 | 0.233 | 0.220 | 0.207 | 0.196 | 0.185 | 0.175 | 0.165 | 0.156 | 0.148 | -21 |
| 0.395 | 0.378 | 0.360 | 0.342 | 0.323 | 0.305 | 0.288 | 0.271 | 0.255 | 0.240 | 0.226 | 0.213 | 0.201 | 0.189 | 0.179 | 0.169 | 0.159 | 0.151 | -22 |
| 0.417 | 0.397 | 0.377 | 0.357 | 0.336 | 0.317 | 0.298 | 0.280 | 0.263 | 0.247 | 0.232 | 0.218 | 0.205 | 0.193 | 0.182 | 0.172 | 0.162 | 0.153 | -23 |
| 0.437 | 0.416 | 0.393 | 0.371 | 0.349 | 0.327 | 0.307 | 0.288 | 0.270 | 0.253 | 0.237 | 0.223 | 0.209 | 0.197 | 0.185 | 0.174 | 0.165 | 0.155 | -24 |
| 0.457 | 0.433 | 0.408 | 0.383 | 0.360 | 0.337 | 0.315 | 0.295 | 0.276 | 0.258 | 0.242 | 0.227 | 0.213 | 0.200 | 0.188 | 0.177 | 0.167 | 0.157 | -25 |
| 0.473 | 0.447 | 0.420 | 0.394 | 0.369 | 0.344 | 0.322 | 0.301 | 0.281 | 0.262 | 0.245 | 0.230 | 0.215 | 0.202 | 0.190 | 0.179 | 0.168 | 0.159 | -26 |
| 0.486 | 0.458 | 0.429 | 0.402 | 0.375 | 0.350 | 0.327 | 0.305 | 0.284 | 0.265 | 0.248 | 0.232 | 0.218 | 0.204 | 0.191 | 0.180 | 0.169 | 0.160 | -27 |
| 0.495 | 0.464 | 0.435 | 0.407 | 0.379 | 0.354 | 0.330 | 0.307 | 0.287 | 0.268 | 0.250 | 0.234 | 0.219 | 0.205 | 0.192 | 0.181 | 0.170 | 0.160 | -28 |
| 0.496 | 0.466 | 0.436 | 0.408 | 0.381 | 0.355 | 0.331 | 0.308 | 0.288 | 0.268 | 0.251 | 0.234 | 0.219 | 0.205 | 0.193 | 0.181 | 0.170 | 0.161 | -29 |
| 0.491 | 0.462 | 0.434 | 0.406 | 0.379 | 0.354 | 0.330 | 0.307 | 0.287 | 0.268 | 0.250 | 0.234 | 0.219 | 0.205 | 0.193 | 0.181 | 0.170 | 0.160 | -30 |
| 0.481 | 0.454 | 0.427 | 0.401 | 0.375 | 0.350 | 0.327 | 0.305 | 0.285 | 0.266 | 0.248 | 0.232 | 0.218 | 0.204 | 0.192 | 0.180 | 0.170 | 0.160 | -31 |



0.466 0.443 0.418 0.393 0.368 0.344 0.322 0.301 0.281 0.263 0.246 0.230 0.216 0.202 0.190 0.179 0.168  
0.159 | -32

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.450 | 0.429 | 0.406 | 0.382 | 0.359 | 0.337 | 0.315 | 0.295 | 0.276 | 0.259 | 0.242 | 0.227 | 0.213 | 0.200 | 0.188 | 0.177 | 0.167 | 0.157 | -33 |
| 0.432 | 0.413 | 0.392 | 0.370 | 0.348 | 0.328 | 0.308 | 0.289 | 0.271 | 0.254 | 0.238 | 0.223 | 0.210 | 0.197 | 0.186 | 0.175 | 0.165 | 0.156 | -34 |
| 0.413 | 0.396 | 0.376 | 0.356 | 0.337 | 0.317 | 0.299 | 0.281 | 0.264 | 0.248 | 0.233 | 0.219 | 0.206 | 0.194 | 0.183 | 0.172 | 0.163 | 0.154 | -35 |
| 0.393 | 0.378 | 0.360 | 0.342 | 0.324 | 0.306 | 0.289 | 0.272 | 0.256 | 0.241 | 0.227 | 0.214 | 0.201 | 0.190 | 0.179 | 0.169 | 0.160 | 0.151 | -36 |
| 0.373 | 0.359 | 0.343 | 0.327 | 0.311 | 0.294 | 0.278 | 0.263 | 0.248 | 0.234 | 0.221 | 0.208 | 0.197 | 0.186 | 0.175 | 0.166 | 0.157 | 0.149 | -37 |
| 0.354 | 0.340 | 0.326 | 0.312 | 0.297 | 0.282 | 0.267 | 0.253 | 0.240 | 0.227 | 0.214 | 0.202 | 0.191 | 0.181 | 0.171 | 0.162 | 0.154 | 0.146 | -38 |
| 0.334 | 0.322 | 0.310 | 0.296 | 0.283 | 0.270 | 0.256 | 0.243 | 0.231 | 0.219 | 0.207 | 0.196 | 0.186 | 0.176 | 0.167 | 0.158 | 0.150 | 0.143 | -39 |
| 0.315 | 0.304 | 0.293 | 0.281 | 0.269 | 0.257 | 0.245 | 0.233 | 0.222 | 0.211 | 0.200 | 0.190 | 0.180 | 0.171 | 0.162 | 0.154 | 0.147 | 0.139 | -40 |
| 0.296 | 0.287 | 0.277 | 0.267 | 0.256 | 0.245 | 0.234 | 0.223 | 0.213 | 0.203 | 0.193 | 0.183 | 0.174 | 0.166 | 0.158 | 0.150 | 0.143 | 0.136 | -41 |
| 0.279 | 0.271 | 0.262 | 0.252 | 0.243 | 0.233 | 0.223 | 0.213 | 0.204 | 0.195 | 0.185 | 0.177 | 0.168 | 0.160 | 0.153 | 0.146 | 0.139 | 0.132 | -42 |
| 0.262 | 0.255 | 0.247 | 0.239 | 0.230 | 0.221 | 0.213 | 0.204 | 0.195 | 0.187 | 0.178 | 0.170 | 0.163 | 0.155 | 0.148 | 0.141 | 0.135 | 0.129 | -43 |
| 0.247 | 0.240 | 0.233 | 0.226 | 0.218 | 0.210 | 0.202 | 0.194 | 0.186 | 0.179 | 0.171 | 0.164 | 0.157 | 0.150 | 0.143 | 0.137 | 0.131 | 0.125 | -44 |
| 0.232 | 0.226 | 0.220 | 0.214 | 0.207 | 0.200 | 0.193 | 0.185 | 0.178 | 0.171 | 0.164 | 0.157 | 0.151 | 0.144 | 0.138 | 0.133 | 0.127 | 0.121 | -45 |
| 0.218 | 0.213 | 0.208 | 0.202 | 0.196 | 0.190 | 0.183 | 0.177 | 0.170 | 0.164 | 0.157 | 0.151 | 0.145 | 0.139 | 0.134 | 0.128 | 0.123 | 0.118 | -46 |
| 0.206 | 0.201 | 0.196 | 0.191 | 0.186 | 0.180 | 0.174 | 0.168 | 0.162 | 0.157 | 0.151 | 0.145 | 0.140 | 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.119 | 0.114 | -47 |
| 0.194 | 0.190 | 0.185 | 0.181 | 0.176 | 0.171 | 0.166 | 0.160 | 0.155 | 0.150 | 0.144 | 0.139 | 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.120 | 0.115 | 0.111 | -48 |
| 0.183 | 0.179 | 0.175 | 0.171 | 0.167 | 0.162 | 0.158 | 0.153 | 0.148 | 0.143 | 0.138 | 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.120 | 0.115 | 0.111 | 0.107 | -49 |
| 0.172 | 0.169 | 0.166 | 0.162 | 0.158 | 0.154 | 0.150 | 0.146 | 0.141 | 0.137 | 0.133 | 0.128 | 0.124 | 0.120 | 0.115 | 0.111 | 0.107 | 0.104 | -50 |
| 0.164 | 0.160 | 0.157 | 0.154 | 0.150 | 0.147 | 0.143 | 0.139 | 0.135 | 0.131 | 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.115 | 0.111 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | -51 |
| 0.167 | 0.155 | 0.149 | 0.146 | 0.143 | 0.139 | 0.136 | 0.132 | 0.129 | 0.125 | 0.122 | 0.118 | 0.114 | 0.111 | 0.107 | 0.104 | 0.100 | 0.097 | -52 |
| 0.169 | 0.156 | 0.146 | 0.140 | 0.136 | 0.133 | 0.130 | 0.127 | 0.123 | 0.120 | 0.117 | 0.113 | 0.110 | 0.107 | 0.103 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | -53 |
| 0.166 | 0.156 | 0.146 | 0.137 | 0.132 | 0.128 | 0.124 | 0.121 | 0.118 | 0.115 | 0.112 | 0.109 | 0.106 | 0.103 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | 0.091 | -54 |
| 0.160 | 0.153 | 0.144 | 0.136 | 0.129 | 0.124 | 0.120 | 0.117 | 0.114 | 0.111 | 0.108 | 0.105 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.091 | 0.088 | -55 |
| 0.152 | 0.147 | 0.141 | 0.134 | 0.127 | 0.122 | 0.117 | 0.113 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.088 | 0.085 | -56 |
| 0.144 | 0.141 | 0.136 | 0.130 | 0.124 | 0.119 | 0.114 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.088 | 0.085 | 0.083 | -57 |
| 0.137 | 0.135 | 0.131 | 0.126 | 0.121 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | -58 |
| 0.130 | 0.129 | 0.126 | 0.122 | 0.117 | 0.113 | 0.109 | 0.105 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | -59 |
| 0.124 | 0.122 | 0.120 | 0.117 | 0.113 | 0.109 | 0.106 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | -60 |
| 0.117 | 0.117 | 0.115 | 0.112 | 0.109 | 0.106 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | -61 |
| 0.112 | 0.111 | 0.109 | 0.107 | 0.105 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.088 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | -62 |
| 0.106 | 0.106 | 0.105 | 0.103 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.093 | 0.090 | 0.088 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | -63 |
| 0.101 | 0.101 | 0.100 | 0.098 | 0.096 | 0.094 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | -64 |
| 0.097 | 0.096 | 0.095 | 0.094 | 0.092 | 0.091 | 0.089 | 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | -65 |
| 0.092 | 0.092 | 0.091 | 0.090 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | -66 |
| 0.088 | 0.088 | 0.087 | 0.086 | 0.085 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | -67 |
| 0.084 | 0.084 | 0.083 | 0.083 | 0.082 | 0.080 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | -68 |
| 0.081 | 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.078 | 0.077 | 0.076 | 0.075 | 0.073 | 0.072 | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | -69 |
| 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.076 | 0.075 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | -70 |
| 0.074 | 0.074 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | -71 |
| 0.071 | 0.071 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | -72 |
| 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | -73 |
| 0.066 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | -74 |
| 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | -75 |

«Отчет о возможных воздействиях»





|                                                                                                                   |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.061                                                                                                             | 0.061 | 0.061 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | -76 |
| 0.059                                                                                                             | 0.059 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | -77 |
| 0.057                                                                                                             | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -78 |
| 0.055                                                                                                             | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | -79 |
| 0.053                                                                                                             | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | -80 |
| 0.051                                                                                                             | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | -81 |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                                | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                                | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.081                                                                                                             | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | - 1   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.083                                                                                                             | 0.081 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | - 2   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.086                                                                                                             | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | - 3   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.089                                                                                                             | 0.086 | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.076 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | - 4   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.091                                                                                                             | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.075 | 0.073 | 0.070 | - 5   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.094                                                                                                             | 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | - 6   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.097                                                                                                             | 0.094 | 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.082 | 0.079 | 0.076 | 0.074 | - 7   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.100                                                                                                             | 0.097 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | 0.078 | 0.075 | - 8   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.104                                                                                                             | 0.100 | 0.096 | 0.093 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | - 9   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.107                                                                                                             | 0.103 | 0.099 | 0.095 | 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.082 | 0.079 | -10   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.110                                                                                                             | 0.106 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.083 | 0.080 | -11   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.113                                                                                                             | 0.109 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.089 | 0.085 | 0.082 | -12   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.116                                                                                                             | 0.112 | 0.107 | 0.103 | 0.098 | 0.094 | 0.091 | 0.087 | 0.084 | -13   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.120                                                                                                             | 0.115 | 0.110 | 0.105 | 0.101 | 0.096 | 0.093 | 0.089 | 0.085 | -14   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.123                                                                                                             | 0.117 | 0.112 | 0.107 | 0.103 | 0.099 | 0.094 | 0.091 | 0.087 | -15   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.126                                                                                                             | 0.120 | 0.115 | 0.110 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.088 | -16   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.129                                                                                                             | 0.123 | 0.118 | 0.112 | 0.107 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | -17   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.132                                                                                                             | 0.126 | 0.120 | 0.114 | 0.109 | 0.104 | 0.100 | 0.095 | 0.091 | -18   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.135                                                                                                             | 0.129 | 0.122 | 0.117 | 0.111 | 0.106 | 0.101 | 0.097 | 0.093 | -19   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.138                                                                                                             | 0.131 | 0.125 | 0.119 | 0.113 | 0.108 | 0.103 | 0.098 | 0.094 | -20   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.141                                                                                                             | 0.133 | 0.127 | 0.120 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | 0.095 | -21   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.143                                                                                                             | 0.135 | 0.129 | 0.122 | 0.116 | 0.111 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | -22   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.145                                                                                                             | 0.137 | 0.130 | 0.124 | 0.117 | 0.112 | 0.106 | 0.101 | 0.097 | -23   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.147                                                                                                             | 0.139 | 0.132 | 0.125 | 0.119 | 0.113 | 0.107 | 0.102 | 0.098 | -24   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.149                                                                                                             | 0.140 | 0.133 | 0.126 | 0.120 | 0.114 | 0.108 | 0.103 | 0.098 | -25   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.150                                                                                                             | 0.142 | 0.134 | 0.127 | 0.120 | 0.114 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | -26   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.151                                                                                                             | 0.142 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | -27   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.151                                                                                                             | 0.143 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.110 | 0.104 | 0.099 | -28   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.151                                                                                                             | 0.143 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.110 | 0.104 | 0.099 | -29   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.151                                                                                                             | 0.143 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.110 | 0.104 | 0.099 | -30   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.151                                                                                                             | 0.143 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | -31   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.150                                                                                                             | 0.142 | 0.134 | 0.127 | 0.121 | 0.114 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | -32   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.149                                                                                                             | 0.141 | 0.133 | 0.126 | 0.120 | 0.114 | 0.108 | 0.103 | 0.098 | -33   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.147                                                                                                             | 0.139 | 0.132 | 0.125 | 0.119 | 0.113 | 0.107 | 0.102 | 0.098 | -34   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.145                                                                                                             | 0.138 | 0.130 | 0.124 | 0.118 | 0.112 | 0.106 | 0.101 | 0.097 | -35   |       |       |       |       |       |       |       |       |     |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.143 | 0.136 | 0.129 | 0.122 | 0.116 | 0.111 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | -36  |
| 0.141 | 0.134 | 0.127 | 0.121 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | 0.095 | -37  |
| 0.138 | 0.131 | 0.125 | 0.119 | 0.113 | 0.108 | 0.103 | 0.098 | 0.094 | -38  |
| 0.135 | 0.129 | 0.123 | 0.117 | 0.111 | 0.106 | 0.101 | 0.097 | 0.093 | -39  |
| 0.133 | 0.126 | 0.120 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.100 | 0.095 | 0.091 | -40  |
| 0.129 | 0.123 | 0.118 | 0.112 | 0.107 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | C-41 |
| 0.126 | 0.121 | 0.115 | 0.110 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.088 | -42  |
| 0.123 | 0.118 | 0.112 | 0.107 | 0.103 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | -43  |
| 0.120 | 0.114 | 0.110 | 0.105 | 0.101 | 0.096 | 0.092 | 0.089 | 0.085 | -44  |
| 0.116 | 0.112 | 0.107 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | -45  |
| 0.113 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.089 | 0.085 | 0.082 | -46  |
| 0.110 | 0.105 | 0.101 | 0.097 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.083 | 0.080 | -47  |
| 0.106 | 0.102 | 0.098 | 0.095 | 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.081 | 0.079 | -48  |
| 0.103 | 0.099 | 0.096 | 0.092 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.080 | 0.077 | -49  |
| 0.100 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.075 | -50  |
| 0.097 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | 0.079 | 0.076 | 0.073 | -51  |
| 0.094 | 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.082 | 0.079 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | -52  |
| 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.075 | 0.072 | 0.070 | -53  |
| 0.088 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.068 | -54  |
| 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | -55  |
| 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | -56  |
| 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | -57  |
| 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | -58  |
| 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | -59  |
| 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | -60  |
| 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | -61  |
| 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | -62  |
| 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | -63  |
| 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | -64  |
| 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | -65  |
| 0.063 | 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | -66  |
| 0.062 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | -67  |
| 0.060 | 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | -68  |
| 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | -69  |
| 0.057 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | -70  |
| 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -71  |
| 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | -72  |
| 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | -73  |
| 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | -74  |
| 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | -75  |
| 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | -76  |
| 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | -77  |
| 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -78  |
| 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | -79  |



```

0.044 0.044 0.043 0.042 0.042 0.041 0.040 0.039 0.039 | -80
0.043 0.043 0.042 0.041 0.041 0.040 0.039 0.039 0.038 | -81
--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
73 74 75 76 77 78 79 80 81

```

В целом по расчетному прямоугольнику:

Максимальная концентрация ----->  $C_m = 0.6981651$  долей ПДК<sub>мр</sub>  
 $= 0.2094495$  мг/м<sup>3</sup>

Достигается в точке с координатами:  $X_m = 2050.0$  м  
 ( X-столбец 42, Y-строка 34)  $Y_m = 2350.0$  м

При опасном направлении ветра : 57 град.  
 и "опасной" скорости ветра : 0.59 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:24

Примесь :2908 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

ПДК<sub>м.р</sub> для примеси 2908 = 0.3 мг/м<sup>3</sup>

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2072.0 м, Y= 2381.0 м

Максимальная суммарная концентрация |  $C_s = 0.6949931$  доли ПДК<sub>мр</sub> |  
 | 0.2084979 мг/м<sup>3</sup> |  
 ~~~~~

Достигается при опасном направлении 65 град.  
 и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 6. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

#### ВКЛАДЫ\_ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс                      | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния |
|------|-------------|-----|-----------------------------|----------|-----------|--------|--------------|
| 1    | 000901 6005 | П1  | 8.0600                      | 0.380356 | 54.7      | 54.7   | 0.047190607  |
| 2    | 000901 6014 | П1  | 0.2633                      | 0.314140 | 45.2      | 99.9   | 1.1930889    |
|      |             |     | В сумме =                   | 0.694497 | 99.9      |        |              |
|      |             |     | Суммарный вклад остальных = | 0.000496 | 0.1       |        |              |

~~~~~







с параметрами: координаты центра X= 2000, Y= 2000  
размеры: длина (по X)= 4000, ширина (по Y)= 4000, шаг сетки= 50  
Фоновая концентрация не задана  
Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.  
Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014  
Координаты точки : X= 2550.0 м, Y= 900.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 14.8216772 доли ПДК<sub>мр</sub> |

Достигается при опасном направлении 167 град.  
и скорости ветра 0.57 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

#### ВКЛАДЫ\_ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс | Вклад     | Вклад в % | Сум. % | Коеф. влияния |
|------|-------------|-----|--------|-----------|-----------|--------|---------------|
| 1    | 000901 0002 | Т   | 0.8341 | 14.821677 | 100.0     | 100.0  | 17.7690048    |

Остальные источники не влияют на данную точку.

#### 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:24

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид)  
(516)

#### Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |                        |
|-------------------|------------------------|
| Координаты центра | : X= 2000 м; Y= 2000   |
| Длина и ширина    | : L= 4000 м; B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= 50 м              |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|     | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 |
| 2-  | 0.011 | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 |
| 3-  | 0.011 | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 |
| 4-  | 0.011 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 |
| 5-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 |
| 6-  | 0.012 | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 |
| 7-  | 0.012 | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 |
| 8-  | 0.012 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 |
| 9-  | 0.013 | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 |
| 10- | 0.013 | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 |
| 11- | 0.013 | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 |
| 12- | 0.014 | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 |
| 13- | 0.014 | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 |
| 14- | 0.014 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 |
| 15- | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 |
| 16- | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 |
| 17- | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 |
| 18- | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 |
| 19- | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 |
| 20- | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 |
| 21- | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 |

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



22-| 0.017 0.017 0.018 0.018 0.019 0.019 0.020 0.020 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025  
0.025 | -22

|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 23-  | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | -23  |
| 24-  | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | -24  |
| 25-  | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | -25  |
| 26-  | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | -26  |
| 27-  | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | -27  |
| 28-  | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | -28  |
| 29-  | 0.019 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | -29  |
| 30-  | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | -30  |
| 31-  | 0.020 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | -31  |
| 32-  | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | -32  |
| 33-  | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | -33  |
| 34-  | 0.021 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | -34  |
| 35-  | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | -35  |
| 36-  | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | -36  |
| 37-  | 0.022 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | -37  |
| 38-  | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | -38  |
| 39-  | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | -39  |
| 40-  | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | -40  |
| 41-С | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | С-41 |
| 42-  | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | -42  |
| 43-  | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | -43  |
| 44-  | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -44  |
| 45-  | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | -45  |
| 46-  | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -46  |
| 47-  | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | -47  |
| 48-  | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | -48  |
| 49-  | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | -49  |
| 50-  | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | -50  |
| 51-  | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | -51  |
| 52-  | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | -52  |
| 53-  | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | -53  |
| 54-  | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -54  |
| 55-  | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | -55  |
| 56-  | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | -56  |
| 57-  | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | -57  |
| 58-  | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -58  |
| 59-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -59  |
| 60-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -60  |
| 61-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -61  |
| 62-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -62  |
| 63-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | -63  |
| 64-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -64  |
| 65-  | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -65  |

**«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|     |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 66- | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -66 |
| 67- | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | -67 |
| 68- | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | -68 |
| 69- | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | -69 |
| 70- | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | -70 |
| 71- | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | -71 |
| 72- | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -72 |
| 73- | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | -73 |
| 74- | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | -74 |
| 75- | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | -75 |
| 76- | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | -76 |
| 77- | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | -77 |
| 78- | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | -78 |
| 79- | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | -79 |
| 80- | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -80 |
| 81- | 0.024 | 0.025 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | -81 |

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | - 1 |
| 0.015 | 0.015 | 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | - 2 |
| 0.015 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | - 3 |
| 0.016 | 0.016 | 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | - 4 |
| 0.016 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | - 5 |
| 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | - 6 |
| 0.017 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | - 7 |
| 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | - 8 |
| 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | - 9 |
| 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -10 |
| 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | -11 |
| 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | -12 |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -13 |
| 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | -14 |
| 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | -15 |
| 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | -16 |
| 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | -17 |
| 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | -18 |
| 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | -19 |
| 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | -20 |
| 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | -21 |
| 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | -22 |
| 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | -23 |
| 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | -24 |
| 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | -25 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





0.028 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.038 0.039  
0.040 | -26

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | -27  |
| 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | -28  |
| 0.030 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | -29  |
| 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | -30  |
| 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -31  |
| 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | -32  |
| 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | -33  |
| 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | -34  |
| 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | -35  |
| 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | -36  |
| 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | -37  |
| 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | -38  |
| 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | -39  |
| 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | -40  |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | C-41 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | -42  |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | -43  |
| 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | -44  |
| 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | -45  |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | -46  |
| 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | -47  |
| 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | -48  |
| 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | -49  |
| 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | -50  |
| 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | -51  |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | -52  |
| 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | -53  |
| 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.089 | 0.094 | 0.100 | -54  |
| 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.103 | -55  |
| 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.105 | -56  |
| 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.084 | 0.088 | 0.094 | 0.100 | 0.107 | -57  |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.085 | 0.089 | 0.095 | 0.101 | 0.109 | -58  |
| 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.102 | 0.110 | -59  |
| 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.103 | 0.111 | -60  |
| 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.077 | 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.104 | 0.111 | -61  |
| 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.077 | 0.082 | 0.086 | 0.092 | 0.097 | 0.104 | 0.112 | -62  |
| 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | 0.112 | -63  |
| 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.104 | 0.112 | -64  |
| 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.086 | 0.091 | 0.097 | 0.104 | 0.111 | -65  |
| 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.102 | 0.110 | -66  |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.089 | 0.095 | 0.101 | 0.108 | -67  |
| 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.079 | 0.083 | 0.088 | 0.093 | 0.100 | 0.107 | -68  |
| 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.087 | 0.092 | 0.098 | 0.104 | -69  |

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.096 | 0.102 | -70 |
| 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | 0.079 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.099 | -71 |
| 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | -72 |
| 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | -73 |
| 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.075 | 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | -74 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | -75 |
| 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.084 | -76 |
| 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | -77 |
| 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | -78 |
| 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.076 | -79 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | -80 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | -81 |
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 0.018 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | -1  |
| 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -2  |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -3  |
| 0.020 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -4  |
| 0.021 | 0.021 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -5  |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -6  |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -7  |
| 0.023 | 0.023 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | -8  |
| 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -9  |
| 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | -10 |
| 0.025 | 0.025 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | -11 |
| 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | -12 |
| 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | -13 |
| 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | -14 |
| 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | -15 |
| 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | -16 |
| 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | -17 |
| 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | -18 |
| 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | -19 |
| 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | -20 |
| 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | -21 |
| 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | -22 |
| 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | -23 |
| 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | -24 |
| 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | -25 |
| 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | -26 |
| 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | -27 |
| 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | -28 |
| 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | -29 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.045 0.046 0.046 0.047 0.048 0.048 0.049 0.049 0.050 0.051 0.051 0.052 0.052 0.053 0.054 0.054 0.055  
0.055 | -30

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |         |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|-------|-------|-------|------|
| 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055   | 0.056 | 0.057 | 0.057 | -31  |
| 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.057   | 0.058 | 0.059 | 0.059 | -32  |
| 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059   | 0.060 | 0.061 | 0.062 | -33  |
| 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061   | 0.062 | 0.064 | 0.064 | -34  |
| 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063   | 0.065 | 0.066 | 0.067 | -35  |
| 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.066   | 0.067 | 0.069 | 0.071 | -36  |
| 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.068   | 0.070 | 0.072 | 0.074 | -37  |
| 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.070   | 0.072 | 0.075 | 0.078 | -38  |
| 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.072   | 0.075 | 0.079 | 0.083 | -39  |
| 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074   | 0.077 | 0.082 | 0.088 | -40  |
| 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.076 | 0.077   | 0.078 | 0.084 | 0.095 | C-41 |
| 0.065 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.079 | 0.080 | 0.080   | 0.081 | 0.086 | 0.102 | -42  |
| 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.077 | 0.078 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.085 | 0.085   | 0.085 | 0.086 | 0.111 | -43  |
| 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.090   | 0.090 | 0.096 | 0.136 | -44  |
| 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.089 | 0.091 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.095 | 0.096   | 0.096 | 0.139 | 0.256 | -45  |
| 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.087 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.096 | 0.098 | 0.100 | 0.101 | 0.102 | 0.103   | 0.103 | 0.172 | 0.439 | -46  |
| 0.079 | 0.081 | 0.084 | 0.087 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.105 | 0.107 | 0.109 | 0.110 | 0.111   | 0.111 | 0.158 | 0.349 | -47  |
| 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.103 | 0.107 | 0.110 | 0.113 | 0.115 | 0.117 | 0.119 | 0.120   | 0.120 | 0.120 | 0.180 | -48  |
| 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.099 | 0.103 | 0.106 | 0.110 | 0.114 | 0.118 | 0.121 | 0.125 | 0.127 | 0.129 | 0.131   | 0.131 | 0.131 | 0.129 | -49  |
| 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.105 | 0.109 | 0.113 | 0.118 | 0.123 | 0.127 | 0.132 | 0.136 | 0.139 | 0.142 | 0.143   | 0.144 | 0.144 | 0.142 | -50  |
| 0.094 | 0.098 | 0.103 | 0.107 | 0.111 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.132 | 0.138 | 0.144 | 0.149 | 0.154 | 0.157 | 0.159   | 0.160 | 0.159 | 0.157 | -51  |
| 0.098 | 0.103 | 0.109 | 0.114 | 0.119 | 0.124 | 0.129 | 0.136 | 0.144 | 0.151 | 0.158 | 0.165 | 0.171 | 0.176 | 0.178   | 0.180 | 0.179 | 0.176 | -52  |
| 0.102 | 0.109 | 0.115 | 0.122 | 0.127 | 0.133 | 0.139 | 0.147 | 0.156 | 0.166 | 0.176 | 0.185 | 0.193 | 0.199 | 0.203   | 0.205 | 0.203 | 0.199 | -53  |
| 0.107 | 0.114 | 0.122 | 0.131 | 0.138 | 0.144 | 0.149 | 0.160 | 0.171 | 0.184 | 0.197 | 0.209 | 0.220 | 0.229 | 0.236   | 0.238 | 0.236 | 0.230 | -54  |
| 0.110 | 0.119 | 0.130 | 0.142 | 0.154 | 0.160 | 0.162 | 0.173 | 0.189 | 0.205 | 0.223 | 0.240 | 0.259 | 0.275 | 0.286   | 0.290 | 0.286 | 0.276 | -55  |
| 0.113 | 0.123 | 0.136 | 0.152 | 0.174 | 0.192 | 0.181 | 0.189 | 0.208 | 0.230 | 0.257 | 0.286 | 0.316 | 0.342 | 0.360   | 0.367 | 0.361 | 0.343 | -56  |
| 0.115 | 0.125 | 0.138 | 0.155 | 0.183 | 0.233 | 0.280 | 0.206 | 0.231 | 0.263 | 0.303 | 0.349 | 0.396 | 0.441 | 0.473   | 0.486 | 0.475 | 0.444 | -57  |
| 0.117 | 0.126 | 0.138 | 0.151 | 0.168 | 0.192 | 0.266 | 0.288 | 0.258 | 0.304 | 0.363 | 0.433 | 0.513 | 0.591 | 0.652   | 0.675 | 0.655 | 0.598 | -58  |
| 0.118 | 0.127 | 0.138 | 0.151 | 0.167 | 0.187 | 0.211 | 0.243 | 0.290 | 0.352 | 0.436 | 0.546 | 0.679 | 0.833 | 0.954   | 1.004 | 0.962 | 0.844 | -59  |
| 0.119 | 0.129 | 0.141 | 0.155 | 0.173 | 0.195 | 0.223 | 0.263 | 0.321 | 0.403 | 0.521 | 0.685 | 0.919 | 1.195 | 1.462   | 1.586 | 1.479 | 1.218 | -60  |
| 0.120 | 0.131 | 0.143 | 0.159 | 0.178 | 0.202 | 0.233 | 0.281 | 0.350 | 0.453 | 0.607 | 0.853 | 1.216 | 1.754 | 2.465   | 2.896 | 2.521 | 1.806 | -61  |
| 0.121 | 0.132 | 0.145 | 0.161 | 0.181 | 0.207 | 0.240 | 0.293 | 0.371 | 0.490 | 0.677 | 0.994 | 1.525 | 2.565 | 4.661   | 6.678 | 4.877 | 2.687 | -62  |
| 0.122 | 0.133 | 0.146 | 0.162 | 0.183 | 0.209 | 0.244 | 0.299 | 0.380 | 0.507 | 0.710 | 1.064 | 1.698 | 3.189 | 7.55114 | 8.222 | 8.165 | 3.384 | -63  |
| 0.121 | 0.132 | 0.146 | 0.162 | 0.182 | 0.208 | 0.242 | 0.296 | 0.376 | 0.499 | 0.694 | 1.029 | 1.612 | 2.859 | 5.826   | 9.564 | 6.175 | 3.016 | -64  |
| 0.121 | 0.131 | 0.144 | 0.160 | 0.179 | 0.204 | 0.236 | 0.286 | 0.358 | 0.468 | 0.636 | 0.908 | 1.331 | 2.021 | 3.078   | 3.801 | 3.165 | 2.097 | -65  |
| 0.119 | 0.129 | 0.142 | 0.157 | 0.175 | 0.198 | 0.227 | 0.270 | 0.332 | 0.422 | 0.552 | 0.739 | 1.020 | 1.371 | 1.738   | 1.926 | 1.760 | 1.402 | -66  |
| 0.117 | 0.127 | 0.138 | 0.152 | 0.169 | 0.190 | 0.216 | 0.250 | 0.301 | 0.370 | 0.465 | 0.593 | 0.750 | 0.947 | 1.108   | 1.176 | 1.114 | 0.960 | -67  |
| 0.114 | 0.124 | 0.135 | 0.147 | 0.162 | 0.181 | 0.203 | 0.231 | 0.269 | 0.321 | 0.387 | 0.470 | 0.567 | 0.666 | 0.742   | 0.769 | 0.742 | 0.671 | -68  |
| 0.112 | 0.120 | 0.130 | 0.142 | 0.155 | 0.171 | 0.190 | 0.213 | 0.240 | 0.278 | 0.323 | 0.377 | 0.435 | 0.491 | 0.533   | 0.547 | 0.532 | 0.492 | -69  |
| 0.109 | 0.116 | 0.125 | 0.136 | 0.147 | 0.161 | 0.177 | 0.195 | 0.217 | 0.242 | 0.272 | 0.307 | 0.344 | 0.376 | 0.399   | 0.406 | 0.398 | 0.376 | -70  |
| 0.105 | 0.112 | 0.120 | 0.130 | 0.140 | 0.152 | 0.165 | 0.180 | 0.197 | 0.215 | 0.235 | 0.257 | 0.280 | 0.299 | 0.313   | 0.317 | 0.312 | 0.298 | -71  |
| 0.102 | 0.108 | 0.116 | 0.124 | 0.133 | 0.142 | 0.153 | 0.166 | 0.179 | 0.193 | 0.208 | 0.222 | 0.236 | 0.247 | 0.255   | 0.257 | 0.253 | 0.246 | -72  |
| 0.098 | 0.104 | 0.111 | 0.118 | 0.126 | 0.134 | 0.143 | 0.153 | 0.164 | 0.175 | 0.186 | 0.196 | 0.206 | 0.213 | 0.218   | 0.219 | 0.217 | 0.212 | -73  |

## «Отчет о возможных воздействиях»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.095 | 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.119 | 0.126 | 0.134 | 0.142 | 0.150 | 0.159 | 0.167 | 0.175 | 0.182 | 0.187 | 0.191 | 0.192 | 0.190 | 0.187 | -74 |
| 0.092 | 0.096 | 0.101 | 0.107 | 0.112 | 0.119 | 0.125 | 0.132 | 0.139 | 0.146 | 0.152 | 0.158 | 0.163 | 0.167 | 0.169 | 0.170 | 0.169 | 0.167 | -75 |
| 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.117 | 0.123 | 0.128 | 0.134 | 0.139 | 0.144 | 0.148 | 0.151 | 0.152 | 0.153 | 0.152 | 0.150 | -76 |
| 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.110 | 0.115 | 0.119 | 0.124 | 0.128 | 0.132 | 0.135 | 0.137 | 0.138 | 0.139 | 0.138 | 0.137 | -77 |
| 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.108 | 0.111 | 0.115 | 0.118 | 0.121 | 0.124 | 0.126 | 0.127 | 0.127 | 0.127 | 0.125 | -78 |
| 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.107 | 0.110 | 0.113 | 0.114 | 0.116 | 0.117 | 0.117 | 0.117 | 0.116 | -79 |
| 0.076 | 0.079 | 0.081 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.103 | 0.105 | 0.106 | 0.108 | 0.108 | 0.109 | 0.108 | 0.108 | -80 |
| 0.073 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.097 | 0.098 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.101 | 0.101 | 0.100 | -81 |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | -1  |
| 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -2  |
| 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -3  |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -4  |
| 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | -5  |
| 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | -6  |
| 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | -7  |
| 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | -8  |
| 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -9  |
| 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | -10 |
| 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | -11 |
| 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | -12 |
| 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | -13 |
| 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | -14 |
| 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | -15 |
| 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | -16 |
| 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -17 |
| 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | -18 |
| 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | -19 |
| 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | -20 |
| 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | -21 |
| 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | -22 |
| 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | -23 |
| 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | -24 |
| 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | -25 |
| 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | -26 |
| 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -27 |
| 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | -28 |
| 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | -29 |
| 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | -30 |
| 0.057 | 0.057 | 0.057 | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | -31 |
| 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | -32 |
| 0.062 | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -33 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



0.065 0.065 0.065 0.065 0.064 0.063 0.061 0.060 0.058 0.057 0.056 0.054 0.053 0.052 0.051 0.050 0.049  
0.048 | -34

|                                                                                                             |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| 0.068 0.069 0.069 0.068 0.067 0.065 0.063 0.062 0.060 0.058 0.057 0.055 0.054 0.053 0.052 0.051 0.050 0.049 | -35 |
| 0.072 0.072 0.072 0.071 0.070 0.068 0.066 0.064 0.062 0.060 0.058 0.057 0.055 0.054 0.053 0.052 0.051 0.049 | -36 |
| 0.076 0.077 0.076 0.075 0.073 0.070 0.068 0.065 0.063 0.061 0.060 0.058 0.057 0.055 0.054 0.053 0.052 0.050 | -37 |
| 0.081 0.082 0.081 0.079 0.076 0.073 0.070 0.067 0.065 0.063 0.061 0.059 0.058 0.056 0.055 0.054 0.053 0.051 | -38 |
| 0.087 0.088 0.087 0.084 0.079 0.075 0.072 0.069 0.066 0.064 0.062 0.060 0.059 0.058 0.056 0.055 0.054 0.053 | -39 |
| 0.094 0.096 0.094 0.089 0.083 0.077 0.073 0.070 0.067 0.065 0.063 0.062 0.060 0.059 0.058 0.056 0.055 0.054 | -40 |
| 0.104 0.108 0.103 0.093 0.085 0.078 0.074 0.071 0.069 0.067 0.065 0.064 0.062 0.061 0.059 0.058 0.056 0.055 | -41 |
| 0.120 0.125 0.113 0.097 0.085 0.078 0.075 0.072 0.071 0.069 0.067 0.066 0.064 0.062 0.061 0.059 0.058 0.056 | -42 |
| 0.150 0.156 0.124 0.097 0.084 0.079 0.077 0.075 0.073 0.072 0.070 0.068 0.066 0.064 0.063 0.061 0.059 0.058 | -43 |
| 0.224 0.218 0.132 0.091 0.084 0.082 0.080 0.078 0.077 0.075 0.073 0.071 0.069 0.067 0.065 0.063 0.061 0.059 | -44 |
| 0.459 0.342 0.167 0.097 0.089 0.087 0.085 0.082 0.080 0.078 0.076 0.073 0.071 0.069 0.067 0.065 0.063 0.061 | -45 |
| 1.453 0.651 0.222 0.111 0.094 0.092 0.089 0.087 0.084 0.081 0.079 0.076 0.074 0.072 0.069 0.067 0.065 0.063 | -46 |
| 0.744 0.467 0.198 0.106 0.100 0.097 0.094 0.091 0.088 0.085 0.082 0.080 0.077 0.074 0.072 0.069 0.067 0.064 | -47 |
| 0.240 0.205 0.134 0.110 0.107 0.103 0.100 0.096 0.093 0.090 0.086 0.083 0.080 0.077 0.074 0.071 0.069 0.066 | -48 |
| 0.127 0.125 0.122 0.118 0.114 0.110 0.106 0.102 0.098 0.094 0.090 0.087 0.083 0.080 0.077 0.074 0.071 0.068 | -49 |
| 0.139 0.136 0.132 0.128 0.123 0.118 0.113 0.108 0.103 0.099 0.094 0.090 0.086 0.083 0.079 0.076 0.073 0.070 | -50 |
| 0.154 0.150 0.144 0.139 0.133 0.127 0.121 0.115 0.109 0.104 0.099 0.094 0.090 0.086 0.082 0.078 0.075 0.072 | -51 |
| 0.171 0.166 0.159 0.152 0.144 0.137 0.129 0.122 0.116 0.110 0.104 0.098 0.093 0.089 0.085 0.081 0.077 0.074 | -52 |
| 0.193 0.185 0.176 0.167 0.157 0.148 0.139 0.130 0.123 0.115 0.109 0.103 0.097 0.092 0.087 0.083 0.079 0.076 | -53 |
| 0.221 0.210 0.198 0.185 0.172 0.160 0.149 0.139 0.130 0.121 0.114 0.107 0.101 0.095 0.090 0.085 0.081 0.077 | -54 |
| 0.260 0.242 0.224 0.206 0.190 0.175 0.161 0.148 0.137 0.128 0.119 0.111 0.104 0.098 0.093 0.088 0.083 0.079 | -55 |
| 0.318 0.289 0.259 0.232 0.210 0.190 0.173 0.158 0.145 0.134 0.124 0.116 0.108 0.101 0.095 0.090 0.085 0.081 | -56 |
| 0.400 0.352 0.307 0.266 0.233 0.208 0.186 0.169 0.153 0.140 0.129 0.120 0.111 0.104 0.098 0.092 0.087 0.082 | -57 |
| 0.519 0.439 0.368 0.309 0.261 0.226 0.200 0.179 0.161 0.147 0.134 0.124 0.115 0.107 0.100 0.094 0.088 0.083 | -58 |
| 0.690 0.555 0.444 0.358 0.294 0.246 0.214 0.189 0.169 0.152 0.139 0.127 0.117 0.109 0.102 0.095 0.090 0.085 | -59 |
| 0.940 0.700 0.532 0.411 0.326 0.267 0.226 0.198 0.175 0.157 0.142 0.130 0.120 0.111 0.103 0.097 0.091 0.086 | -60 |
| 1.251 0.876 0.622 0.462 0.356 0.285 0.237 0.205 0.181 0.161 0.145 0.133 0.122 0.112 0.105 0.098 0.092 0.086 | -61 |
| 1.581 1.025 0.695 0.502 0.378 0.298 0.244 0.210 0.184 0.164 0.148 0.134 0.123 0.113 0.105 0.098 0.092 0.087 | -62 |
| 1.771 1.101 0.730 0.520 0.388 0.305 0.248 0.213 0.186 0.165 0.148 0.135 0.123 0.114 0.106 0.099 0.092 0.087 | -63 |
| 1.675 1.065 0.714 0.513 0.386 0.303 0.247 0.212 0.185 0.165 0.148 0.135 0.123 0.114 0.106 0.099 0.092 0.087 | -64 |
| 1.377 0.937 0.658 0.485 0.370 0.294 0.242 0.208 0.183 0.163 0.147 0.134 0.123 0.113 0.105 0.098 0.092 0.087 | -65 |
| 1.046 0.758 0.567 0.433 0.342 0.277 0.233 0.202 0.179 0.160 0.144 0.132 0.121 0.112 0.104 0.097 0.091 0.086 | -66 |
| 0.764 0.607 0.476 0.379 0.309 0.256 0.221 0.194 0.173 0.155 0.141 0.129 0.119 0.110 0.103 0.096 0.090 0.085 | -67 |
| 0.575 0.478 0.395 0.328 0.275 0.236 0.207 0.184 0.166 0.150 0.137 0.126 0.117 0.108 0.101 0.095 0.089 0.084 | -68 |
| 0.438 0.381 0.328 0.282 0.244 0.217 0.194 0.174 0.158 0.144 0.132 0.122 0.113 0.106 0.099 0.093 0.088 0.083 | -69 |
| 0.344 0.310 0.276 0.245 0.220 0.198 0.180 0.164 0.150 0.138 0.127 0.118 0.110 0.103 0.097 0.091 0.086 0.082 | -70 |
| 0.279 0.257 0.236 0.217 0.199 0.182 0.167 0.154 0.142 0.131 0.122 0.114 0.107 0.100 0.094 0.089 0.084 0.080 | -71 |
| 0.235 0.222 0.208 0.194 0.180 0.167 0.155 0.144 0.134 0.125 0.117 0.110 0.103 0.097 0.092 0.087 0.083 0.079 | -72 |
| 0.205 0.196 0.186 0.175 0.164 0.154 0.144 0.135 0.127 0.119 0.112 0.105 0.099 0.094 0.089 0.085 0.081 0.077 | -73 |
| 0.181 0.175 0.167 0.159 0.151 0.142 0.134 0.127 0.120 0.113 0.107 0.101 0.096 0.091 0.087 0.082 0.079 0.075 | -74 |
| 0.163 0.158 0.152 0.145 0.139 0.132 0.126 0.119 0.113 0.107 0.102 0.097 0.092 0.088 0.084 0.080 0.077 0.073 | -75 |
| 0.147 0.143 0.139 0.134 0.129 0.123 0.118 0.112 0.107 0.102 0.098 0.093 0.089 0.085 0.081 0.078 0.075 0.072 | -76 |
| 0.135 0.131 0.128 0.124 0.120 0.115 0.111 0.106 0.102 0.097 0.093 0.089 0.086 0.082 0.079 0.075 0.072 0.070 | -77 |

#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|                                                                                                             |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.124                                                                                                       | 0.121 | 0.118 | 0.115 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.093 | 0.089 | 0.086 | 0.082 | 0.079 | 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.068 | -78 |
| 0.114                                                                                                       | 0.113 | 0.110 | 0.107 | 0.105 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.088 | 0.085 | 0.082 | 0.079 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | 0.068 | 0.066 | -79 |
| 0.106                                                                                                       | 0.105 | 0.103 | 0.101 | 0.098 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.082 | 0.079 | 0.076 | 0.074 | 0.071 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | -80 |
| 0.099                                                                                                       | 0.098 | 0.097 | 0.095 | 0.093 | 0.090 | 0.088 | 0.086 | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.076 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | -81 |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 55                                                                                                          | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 73                                                                                                          | 74    | 75    | 76    | 77    | 78    | 79    | 80    | 81    |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- ----- |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.018                                                                                                       | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | 0.016 | 0.016 | -     | 1     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.018                                                                                                       | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | 0.016 | -     | 2     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.019                                                                                                       | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | 0.017 | 0.017 | -     | 3     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.020                                                                                                       | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | 0.018 | 0.017 | -     | 4     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.020                                                                                                       | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | 0.018 | 0.018 | -     | 5     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.021                                                                                                       | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | 0.019 | 0.019 | -     | 6     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.022                                                                                                       | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | 0.020 | 0.019 | -     | 7     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.023                                                                                                       | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | 0.020 | -     | 8     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.023                                                                                                       | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | 0.021 | 0.020 | -     | 9     |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.024                                                                                                       | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | 0.022 | 0.021 | -     | 10    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.025                                                                                                       | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | 0.022 | -     | 11    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.025                                                                                                       | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | 0.022 | -     | 12    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.026                                                                                                       | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.023 | 0.023 | -     | 13    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.027                                                                                                       | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | 0.024 | 0.024 | -     | 14    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.027                                                                                                       | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | 0.025 | 0.024 | -     | 15    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.028                                                                                                       | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | 0.025 | -     | 16    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.029                                                                                                       | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | 0.025 | -     | 17    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.030                                                                                                       | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.026 | 0.026 | -     | 18    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.031                                                                                                       | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.027 | 0.027 | 0.027 | -     | 19    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.032                                                                                                       | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | 0.027 | -     | 20    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.032                                                                                                       | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | 0.028 | -     | 21    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.033                                                                                                       | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | 0.028 | -     | 22    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.034                                                                                                       | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.030 | 0.030 | 0.029 | -     | 23    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.036                                                                                                       | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | 0.030 | -     | 24    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.037                                                                                                       | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | 0.031 | -     | 25    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.038                                                                                                       | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | 0.031 | -     | 26    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.039                                                                                                       | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | 0.032 | -     | 27    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.040                                                                                                       | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | 0.033 | -     | 28    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.041                                                                                                       | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | 0.034 | -     | 29    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.042                                                                                                       | 0.041 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.035 | -     | 30    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.043                                                                                                       | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | 0.036 | -     | 31    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.045                                                                                                       | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | -     | 32    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.046                                                                                                       | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.039 | 0.038 | 0.037 | -     | 33    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.047                                                                                                       | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.040 | 0.039 | 0.038 | -     | 34    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.048                                                                                                       | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.041 | 0.040 | 0.039 | -     | 35    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.048                                                                                                       | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | 0.040 | -     | 36    |       |       |       |       |       |       |       |     |
| 0.049                                                                                                       | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | 0.041 | -     | 37    |       |       |       |       |       |       |       |     |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | 0.042 | -38 |
| 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | 0.043 | -39 |
| 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | 0.044 | -40 |
| 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | 0.044 | -41 |
| 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | 0.046 | 0.045 | -42 |
| 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | 0.046 | -43 |
| 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.047 | -44 |
| 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.047 | -45 |
| 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | -46 |
| 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | -47 |
| 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | -48 |
| 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | -49 |
| 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | -50 |
| 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | -51 |
| 0.071 | 0.068 | 0.065 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | -52 |
| 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -53 |
| 0.074 | 0.070 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | -54 |
| 0.075 | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | -55 |
| 0.077 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | -56 |
| 0.078 | 0.074 | 0.071 | 0.068 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | -57 |
| 0.079 | 0.075 | 0.072 | 0.068 | 0.065 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | -58 |
| 0.080 | 0.076 | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | -59 |
| 0.081 | 0.077 | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.056 | -60 |
| 0.081 | 0.077 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -61 |
| 0.082 | 0.078 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -62 |
| 0.082 | 0.078 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -63 |
| 0.082 | 0.078 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -64 |
| 0.082 | 0.077 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -65 |
| 0.081 | 0.077 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | -66 |
| 0.081 | 0.076 | 0.073 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.056 | -67 |
| 0.080 | 0.076 | 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | -68 |
| 0.079 | 0.075 | 0.071 | 0.068 | 0.065 | 0.063 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | -69 |
| 0.078 | 0.074 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.057 | 0.055 | -70 |
| 0.076 | 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | -71 |
| 0.075 | 0.072 | 0.068 | 0.066 | 0.063 | 0.061 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | -72 |
| 0.073 | 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | -73 |
| 0.072 | 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | -74 |
| 0.070 | 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | -75 |
| 0.069 | 0.066 | 0.064 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | -76 |
| 0.067 | 0.065 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | -77 |
| 0.065 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | -78 |
| 0.064 | 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | -79 |
| 0.062 | 0.060 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.050 | 0.049 | -80 |
| 0.061 | 0.059 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.049 | 0.048 | -81 |



```
--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
73 74 75 76 77 78 79 80 81
```

В целом по расчетному прямоугольнику:  
 Безразмерная макс. концентрация --->  $C_m = 14.8216772$   
 Достигается в точке с координатами:  $X_m = 2550.0$  м  
 ( X-столбец 52, Y-строка 63)  $Y_m = 900.0$  м  
 При опасном направлении ветра : 167 град.  
 и "опасной" скорости ветра : 0.57 м/с

## 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город : 002 Алматы.

Объект : 0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вер.расч. : 8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:24

Группа суммации : 6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид)  
(516)

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 ( $U_{пр}$ ) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки :  $X = 2309.0$  м,  $Y = 967.0$  мМаксимальная суммарная концентрация |  $C_s = 0.6971567$  доли ПДК<sub>мр</sub> |

Достигается при опасном направлении 107 град.

и скорости ветра 2.00 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код             | Тип | Выброс                      | Вклад         | Вклад в % | Сум. % | Коеф. влияния |
|------|-----------------|-----|-----------------------------|---------------|-----------|--------|---------------|
| ---- | <Об-П>-<Ис>---- | --- | М- (Mg) --                  | -C [доли ПДК] | -----     | -----  | b=C/M ---     |
| 1    | 000901 0002     | Т   | 0.8341                      | 0.696652      | 99.9      | 99.9   | 0.835182428   |
|      |                 |     | В сумме =                   | 0.696652      | 99.9      |        |               |
|      |                 |     | Суммарный вклад остальных = | 0.000505      | 0.1       |        |               |







казахстанских месторождений) (494)

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 4000x4000 с шагом 50

Расчет по территории жилой застройки. Покрытие РП 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/сСредневзвешенная опасная скорость ветра U<sub>св</sub>= 0.5 м/с

## 6. Результаты расчета в виде таблицы.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:24

Группа суммации : \_\_ПЛ=2902 Взвешенные частицы (116)

2907 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Расчет проводился на прямоугольнике 1

с параметрами: координаты центра X= 2000, Y= 2000

размеры: длина (по X)= 4000, ширина (по Y)= 4000, шаг сетки= 50

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2050.0 м, Y= 2350.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4238038 доли ПДК<sub>мр</sub> |Достигается при опасном направлении 57 град.  
и скорости ветра 0.56 м/с

Всего источников: 10. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ\_ИСТОЧНИКОВ

| Ном.                        | Код         | Тип | Выброс   | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Коеф. влияния |
|-----------------------------|-------------|-----|----------|----------|-----------|--------|---------------|
| 1                           | 000901 6005 | П1  | 16.1200  | 0.236247 | 55.7      | 55.7   | 0.014655521   |
| 2                           | 000901 6014 | П1  | 0.5266   | 0.182184 | 43.0      | 98.7   | 0.345962405   |
| В сумме =                   |             |     | 0.418431 | 98.7     |           |        |               |
| Суммарный вклад остальных = |             |     | 0.005373 | 1.3      |           |        |               |

## 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:24

Группа суммации : \_\_ПЛ=2902 Взвешенные частицы (116)

2907 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Параметры расчетного прямоугольника No 1

|                   |                        |
|-------------------|------------------------|
| Координаты центра | : X= 2000 м; Y= 2000   |
| Длина и ширина    | : L= 4000 м; B= 4000 м |
| Шаг сетки (dX=dY) | : D= 50 м              |

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0(U<sub>мр</sub>) м/с

(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)

|    | 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1- | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.049 |
| 2- | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 |
| 3- | 0.032 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 |
| 4- | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 |
| 5- | 0.033 | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 |
| 6- | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 7-   | 0.034 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | - 7  |
| 8-   | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | - 8  |
| 9-   | 0.035 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | - 9  |
| 10-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | -10  |
| 11-  | 0.036 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | -11  |
| 12-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | -12  |
| 13-  | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | -13  |
| 14-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | -14  |
| 15-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | -15  |
| 16-  | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | -16  |
| 17-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | -17  |
| 18-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | -18  |
| 19-  | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | -19  |
| 20-  | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | -20  |
| 21-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | -21  |
| 22-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | -22  |
| 23-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.073 | 0.076 | -23  |
| 24-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | -24  |
| 25-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.077 | -25  |
| 26-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | -26  |
| 27-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | -27  |
| 28-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | -28  |
| 29-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | -29  |
| 30-  | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.078 | -30  |
| 31-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.074 | 0.078 | -31  |
| 32-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | -32  |
| 33-  | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.077 | -33  |
| 34-  | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | 0.076 | -34  |
| 35-  | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.072 | 0.075 | -35  |
| 36-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | -36  |
| 37-  | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | 0.073 | -37  |
| 38-  | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | 0.069 | 0.072 | -38  |
| 39-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.060 | 0.062 | 0.065 | 0.068 | 0.071 | -39  |
| 40-  | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.064 | 0.067 | 0.070 | -40  |
| 41-С | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | С-41 |
| 42-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | 0.067 | -42  |
| 43-  | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | 0.066 | -43  |
| 44-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.062 | 0.064 | -44  |
| 45-  | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.063 | -45  |
| 46-  | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | -46  |
| 47-  | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.052 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | -47  |
| 48-  | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.045 | 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.058 | -48  |
| 49-  | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.044 | 0.045 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.055 | 0.057 | -49  |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



50-| 0.034 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.041 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.049 0.050 0.052 0.054  
0.056 |-50

51-| 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.044 0.045 0.046 0.048 0.049 0.051 0.053 0.054 |-51  
52-| 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.043 0.044 0.045 0.047 0.048 0.050 0.051 0.053 |-52  
53-| 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.046 0.047 0.048 0.050 0.051 |-53  
54-| 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.045 0.046 0.047 0.049 0.050 |-54  
55-| 0.031 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.044 0.045 0.046 0.047 0.049 |-55  
56-| 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.043 0.044 0.045 0.046 0.048 |-56  
57-| 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 0.046 |-57  
58-| 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 0.045 |-58  
59-| 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 0.044 |-59  
60-| 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 0.043 |-60  
61-| 0.028 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 0.042 |-61  
62-| 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 0.041 |-62  
63-| 0.027 0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 0.040 |-63  
64-| 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 0.039 |-64  
65-| 0.026 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 0.038 |-65  
66-| 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 0.033 0.033 0.034 0.035 0.035 0.036 0.037 |-66  
67-| 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 0.036 |-67  
68-| 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 0.033 0.034 0.034 0.035 |-68  
69-| 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 0.033 0.033 0.034 |-69  
70-| 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.032 0.032 0.033 0.033 |-70  
71-| 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 0.032 |-71  
72-| 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.031 0.031 0.032 |-72  
73-| 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 0.030 0.031 |-73  
74-| 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 0.030 |-74  
75-| 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 0.030 |-75  
76-| 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.027 0.028 0.028 0.029 0.029 |-76  
77-| 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 0.028 0.028 0.028 |-77  
78-| 0.021 0.021 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 0.026 0.027 0.027 0.027 0.028 |-78  
79-| 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 0.027 0.027 |-79  
80-| 0.020 0.021 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.024 0.024 0.024 0.025 0.025 0.026 0.026 0.026 |-80  
81-| 0.020 0.020 0.021 0.021 0.021 0.022 0.022 0.022 0.023 0.023 0.023 0.023 0.024 0.024 0.025 0.025 0.025 0.026 |-81

| 1     | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     | 9     | 10    | 11    | 12    | 13    | 14    | 15    | 16    | 17    | 18    |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |
| 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.072 | 0.073 | 0.074 |
| 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.070 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | 0.078 |
| 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.081 |
| 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.085 |
| 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.089 | 0.091 |
| 0.057 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | 0.095 |
| 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.097 |
| 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.099 | 0.102 |
| 0.061 | 0.063 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.098 | 0.101 | 0.104 | 0.107 |
| 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.083 | 0.086 | 0.090 | 0.093 | 0.096 | 0.099 | 0.102 | 0.105 | 0.109 | 0.112 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.090 | 0.093 | 0.096 | 0.100 | 0.103 | 0.107 | 0.110 | 0.114 | 0.117 | -11  |
| 0.066 | 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.093 | 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.107 | 0.111 | 0.115 | 0.119 | 0.122 | -12  |
| 0.067 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.120 | 0.124 | 0.128 | -13  |
| 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.084 | 0.088 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.121 | 0.125 | 0.130 | 0.134 | -14  |
| 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.103 | 0.107 | 0.112 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.131 | 0.136 | 0.141 | -15  |
| 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.111 | 0.116 | 0.121 | 0.126 | 0.131 | 0.136 | 0.142 | 0.147 | -16  |
| 0.073 | 0.076 | 0.080 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.104 | 0.109 | 0.114 | 0.120 | 0.125 | 0.131 | 0.136 | 0.142 | 0.148 | 0.154 | -17  |
| 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.107 | 0.113 | 0.118 | 0.124 | 0.130 | 0.136 | 0.142 | 0.149 | 0.155 | 0.161 | -18  |
| 0.076 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.096 | 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.116 | 0.122 | 0.128 | 0.134 | 0.141 | 0.148 | 0.155 | 0.161 | 0.168 | -19  |
| 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | 0.113 | 0.119 | 0.126 | 0.132 | 0.139 | 0.147 | 0.154 | 0.161 | 0.168 | 0.175 | -20  |
| 0.078 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.116 | 0.123 | 0.129 | 0.137 | 0.145 | 0.153 | 0.160 | 0.167 | 0.175 | 0.183 | -21  |
| 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.107 | 0.113 | 0.119 | 0.126 | 0.133 | 0.142 | 0.150 | 0.158 | 0.166 | 0.174 | 0.182 | 0.190 | -22  |
| 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.109 | 0.115 | 0.122 | 0.129 | 0.137 | 0.147 | 0.155 | 0.164 | 0.173 | 0.181 | 0.189 | 0.197 | -23  |
| 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.094 | 0.099 | 0.104 | 0.110 | 0.117 | 0.124 | 0.132 | 0.141 | 0.151 | 0.160 | 0.170 | 0.180 | 0.189 | 0.198 | 0.206 | -24  |
| 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.119 | 0.126 | 0.135 | 0.145 | 0.155 | 0.165 | 0.176 | 0.187 | 0.198 | 0.209 | 0.216 | -25  |
| 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.095 | 0.101 | 0.107 | 0.113 | 0.120 | 0.128 | 0.138 | 0.148 | 0.158 | 0.170 | 0.182 | 0.195 | 0.209 | 0.221 | 0.230 | -26  |
| 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.107 | 0.114 | 0.121 | 0.130 | 0.140 | 0.150 | 0.161 | 0.173 | 0.187 | 0.202 | 0.218 | 0.234 | 0.249 | -27  |
| 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.102 | 0.108 | 0.114 | 0.122 | 0.131 | 0.141 | 0.152 | 0.163 | 0.176 | 0.191 | 0.208 | 0.226 | 0.246 | 0.268 | -28  |
| 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.102 | 0.108 | 0.114 | 0.122 | 0.131 | 0.142 | 0.152 | 0.164 | 0.177 | 0.193 | 0.210 | 0.229 | 0.252 | 0.278 | -29  |
| 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.107 | 0.114 | 0.122 | 0.130 | 0.141 | 0.152 | 0.163 | 0.177 | 0.193 | 0.209 | 0.227 | 0.248 | 0.272 | -30  |
| 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.095 | 0.101 | 0.107 | 0.113 | 0.121 | 0.129 | 0.140 | 0.150 | 0.162 | 0.175 | 0.190 | 0.205 | 0.221 | 0.239 | 0.255 | -31  |
| 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.095 | 0.100 | 0.106 | 0.112 | 0.119 | 0.128 | 0.137 | 0.148 | 0.159 | 0.171 | 0.186 | 0.199 | 0.214 | 0.228 | 0.240 | -32  |
| 0.080 | 0.084 | 0.089 | 0.094 | 0.099 | 0.105 | 0.111 | 0.118 | 0.126 | 0.134 | 0.145 | 0.155 | 0.167 | 0.181 | 0.193 | 0.206 | 0.218 | 0.229 | -33  |
| 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.109 | 0.116 | 0.123 | 0.131 | 0.141 | 0.151 | 0.162 | 0.175 | 0.187 | 0.199 | 0.210 | 0.223 | -34  |
| 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.096 | 0.101 | 0.107 | 0.113 | 0.120 | 0.128 | 0.137 | 0.147 | 0.157 | 0.169 | 0.180 | 0.191 | 0.203 | 0.216 | -35  |
| 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.090 | 0.094 | 0.099 | 0.105 | 0.111 | 0.117 | 0.125 | 0.133 | 0.142 | 0.152 | 0.162 | 0.174 | 0.184 | 0.196 | 0.209 | -36  |
| 0.076 | 0.080 | 0.084 | 0.088 | 0.093 | 0.097 | 0.103 | 0.108 | 0.114 | 0.121 | 0.128 | 0.136 | 0.146 | 0.156 | 0.167 | 0.177 | 0.188 | 0.200 | -37  |
| 0.075 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | 0.111 | 0.117 | 0.124 | 0.131 | 0.140 | 0.149 | 0.160 | 0.169 | 0.179 | 0.190 | -38  |
| 0.074 | 0.077 | 0.081 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.103 | 0.108 | 0.114 | 0.120 | 0.126 | 0.134 | 0.142 | 0.151 | 0.162 | 0.170 | 0.179 | -39  |
| 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.083 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.100 | 0.105 | 0.110 | 0.115 | 0.121 | 0.128 | 0.135 | 0.143 | 0.153 | 0.162 | 0.169 | -40  |
| 0.071 | 0.074 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.088 | 0.092 | 0.097 | 0.101 | 0.106 | 0.111 | 0.117 | 0.122 | 0.129 | 0.136 | 0.143 | 0.152 | 0.160 | C-41 |
| 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.086 | 0.090 | 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.107 | 0.112 | 0.117 | 0.123 | 0.129 | 0.135 | 0.142 | 0.150 | -42  |
| 0.068 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.084 | 0.087 | 0.091 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.122 | 0.128 | 0.133 | 0.139 | -43  |
| 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.075 | 0.078 | 0.081 | 0.085 | 0.088 | 0.092 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.122 | 0.127 | 0.134 | -44  |
| 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.073 | 0.076 | 0.079 | 0.082 | 0.085 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.100 | 0.103 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.124 | 0.133 | -45  |
| 0.064 | 0.066 | 0.069 | 0.071 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.099 | 0.104 | 0.108 | 0.113 | 0.119 | 0.125 | -46  |
| 0.062 | 0.064 | 0.067 | 0.069 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.096 | 0.099 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | -47  |
| 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.067 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.077 | 0.080 | 0.083 | 0.086 | 0.089 | 0.092 | 0.095 | 0.099 | 0.103 | 0.106 | 0.108 | -48  |
| 0.059 | 0.061 | 0.063 | 0.065 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.077 | 0.080 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.091 | 0.094 | 0.097 | 0.100 | 0.102 | -49  |
| 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.082 | 0.084 | 0.087 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.096 | -50  |
| 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.077 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.085 | 0.088 | 0.090 | 0.091 | -51  |
| 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.070 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.085 | 0.087 | -52  |
| 0.053 | 0.055 | 0.057 | 0.058 | 0.060 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.069 | 0.071 | 0.073 | 0.075 | 0.077 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.083 | -53  |



0.052 0.053 0.055 0.057 0.058 0.060 0.062 0.063 0.065 0.067 0.068 0.070 0.072 0.073 0.075 0.077 0.078  
0.079 | -54

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.075 | 0.076 | -55 |
| 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | -56 |
| 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.059 | 0.060 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | -57 |
| 0.046 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | -58 |
| 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | -59 |
| 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | -60 |
| 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | -61 |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | -62 |
| 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | -63 |
| 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | -64 |
| 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | -65 |
| 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.053 | -66 |
| 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | -67 |
| 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | -68 |
| 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | -69 |
| 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | -70 |
| 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | -71 |
| 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | -72 |
| 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.042 | -73 |
| 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | -74 |
| 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | -75 |
| 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | -76 |
| 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | -77 |
| 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | -78 |
| 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | -79 |
| 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | 0.033 | 0.033 | 0.034 | -80 |
| 0.026 | 0.027 | 0.027 | 0.028 | 0.028 | 0.028 | 0.029 | 0.029 | 0.029 | 0.030 | 0.030 | 0.030 | 0.031 | 0.031 | 0.032 | 0.032 | 0.032 | 0.033 | -81 |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 19    | 20    | 21    | 22    | 23    | 24    | 25    | 26    | 27    | 28    | 29    | 30    | 31    | 32    | 33    | 34    | 35    | 36    |     |
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.082 | 0.083 | 0.083 | 0.083 | 0.083 | 0.083 | 0.083 | 0.083 | 0.082 | 0.081 | 0.080 | - 1 |
| 0.079 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.085 | 0.086 | 0.087 | 0.087 | 0.087 | 0.088 | 0.088 | 0.088 | 0.087 | 0.087 | 0.086 | 0.085 | 0.084 | - 2 |
| 0.083 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | 0.092 | 0.091 | 0.090 | 0.089 | 0.088 | - 3 |
| 0.087 | 0.088 | 0.090 | 0.091 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.096 | 0.097 | 0.097 | 0.097 | 0.097 | 0.097 | 0.096 | 0.095 | 0.094 | 0.093 | - 4 |
| 0.091 | 0.093 | 0.094 | 0.096 | 0.097 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.102 | 0.102 | 0.103 | 0.103 | 0.103 | 0.102 | 0.102 | 0.101 | 0.099 | 0.098 | - 5 |
| 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | 0.102 | 0.104 | 0.105 | 0.106 | 0.107 | 0.108 | 0.109 | 0.109 | 0.109 | 0.109 | 0.108 | 0.107 | 0.105 | 0.103 | - 6 |
| 0.100 | 0.102 | 0.104 | 0.106 | 0.108 | 0.109 | 0.111 | 0.112 | 0.114 | 0.115 | 0.116 | 0.116 | 0.116 | 0.116 | 0.115 | 0.114 | 0.112 | 0.110 | - 7 |
| 0.104 | 0.107 | 0.109 | 0.111 | 0.113 | 0.115 | 0.117 | 0.119 | 0.120 | 0.122 | 0.123 | 0.124 | 0.124 | 0.124 | 0.123 | 0.121 | 0.119 | 0.117 | - 8 |
| 0.109 | 0.112 | 0.115 | 0.117 | 0.119 | 0.121 | 0.124 | 0.126 | 0.127 | 0.129 | 0.130 | 0.131 | 0.132 | 0.132 | 0.131 | 0.129 | 0.127 | 0.124 | - 9 |
| 0.115 | 0.118 | 0.120 | 0.123 | 0.126 | 0.128 | 0.130 | 0.133 | 0.135 | 0.136 | 0.138 | 0.140 | 0.141 | 0.141 | 0.140 | 0.138 | 0.135 | 0.131 | -10 |
| 0.120 | 0.123 | 0.127 | 0.129 | 0.132 | 0.135 | 0.137 | 0.140 | 0.142 | 0.144 | 0.146 | 0.148 | 0.150 | 0.151 | 0.150 | 0.148 | 0.144 | 0.139 | -11 |
| 0.126 | 0.130 | 0.133 | 0.136 | 0.139 | 0.142 | 0.145 | 0.147 | 0.149 | 0.152 | 0.155 | 0.158 | 0.160 | 0.162 | 0.162 | 0.159 | 0.154 | 0.148 | -12 |
| 0.132 | 0.136 | 0.140 | 0.144 | 0.147 | 0.150 | 0.152 | 0.155 | 0.157 | 0.160 | 0.163 | 0.167 | 0.172 | 0.175 | 0.176 | 0.172 | 0.165 | 0.157 | -13 |
| 0.139 | 0.143 | 0.147 | 0.151 | 0.155 | 0.158 | 0.161 | 0.163 | 0.165 | 0.167 | 0.171 | 0.176 | 0.183 | 0.190 | 0.192 | 0.187 | 0.176 | 0.166 | -14 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.146 | 0.150 | 0.155 | 0.159 | 0.163 | 0.167 | 0.170 | 0.172 | 0.174 | 0.176 | 0.178 | 0.183 | 0.193 | 0.207 | 0.212 | 0.203 | 0.186 | 0.172 | -15 |
| 0.153 | 0.158 | 0.163 | 0.168 | 0.173 | 0.177 | 0.180 | 0.183 | 0.185 | 0.186 | 0.186 | 0.188 | 0.198 | 0.223 | 0.236 | 0.216 | 0.191 | 0.176 | -16 |
| 0.160 | 0.166 | 0.172 | 0.177 | 0.182 | 0.187 | 0.191 | 0.194 | 0.196 | 0.198 | 0.198 | 0.197 | 0.198 | 0.232 | 0.261 | 0.215 | 0.189 | 0.182 | -17 |
| 0.168 | 0.174 | 0.181 | 0.187 | 0.193 | 0.198 | 0.203 | 0.207 | 0.209 | 0.210 | 0.211 | 0.210 | 0.209 | 0.209 | 0.258 | 0.202 | 0.198 | 0.193 | -18 |
| 0.175 | 0.183 | 0.190 | 0.197 | 0.204 | 0.210 | 0.216 | 0.220 | 0.223 | 0.224 | 0.224 | 0.224 | 0.223 | 0.222 | 0.220 | 0.216 | 0.212 | 0.206 | -19 |
| 0.183 | 0.191 | 0.199 | 0.207 | 0.215 | 0.223 | 0.229 | 0.234 | 0.237 | 0.239 | 0.239 | 0.239 | 0.238 | 0.237 | 0.234 | 0.231 | 0.225 | 0.219 | -20 |
| 0.191 | 0.199 | 0.209 | 0.218 | 0.227 | 0.235 | 0.243 | 0.248 | 0.252 | 0.254 | 0.254 | 0.254 | 0.254 | 0.252 | 0.250 | 0.246 | 0.240 | 0.233 | -21 |
| 0.198 | 0.207 | 0.217 | 0.228 | 0.238 | 0.248 | 0.257 | 0.263 | 0.267 | 0.269 | 0.270 | 0.270 | 0.270 | 0.269 | 0.266 | 0.261 | 0.255 | 0.246 | -22 |
| 0.205 | 0.215 | 0.225 | 0.238 | 0.249 | 0.261 | 0.271 | 0.279 | 0.284 | 0.286 | 0.285 | 0.284 | 0.285 | 0.285 | 0.282 | 0.277 | 0.270 | 0.260 | -23 |
| 0.213 | 0.221 | 0.233 | 0.246 | 0.260 | 0.273 | 0.285 | 0.295 | 0.301 | 0.303 | 0.301 | 0.299 | 0.300 | 0.301 | 0.299 | 0.293 | 0.285 | 0.274 | -24 |
| 0.221 | 0.227 | 0.239 | 0.254 | 0.269 | 0.284 | 0.299 | 0.311 | 0.320 | 0.322 | 0.318 | 0.307 | 0.304 | 0.309 | 0.313 | 0.309 | 0.300 | 0.288 | -25 |
| 0.235 | 0.234 | 0.244 | 0.259 | 0.276 | 0.293 | 0.310 | 0.325 | 0.337 | 0.339 | 0.320 | 0.289 | 0.275 | 0.286 | 0.307 | 0.317 | 0.314 | 0.299 | -26 |
| 0.258 | 0.254 | 0.247 | 0.262 | 0.280 | 0.298 | 0.317 | 0.335 | 0.350 | 0.344 | 0.305 | 0.235 | 0.195 | 0.219 | 0.274 | 0.313 | 0.321 | 0.310 | -27 |
| 0.290 | 0.302 | 0.274 | 0.262 | 0.280 | 0.298 | 0.317 | 0.336 | 0.348 | 0.334 | 0.277 | 0.178 | 0.087 | 0.137 | 0.228 | 0.295 | 0.321 | 0.316 | -28 |
| 0.309 | 0.346 | 0.380 | 0.284 | 0.276 | 0.294 | 0.311 | 0.328 | 0.335 | 0.309 | 0.234 | 0.136 | 0.078 | 0.090 | 0.186 | 0.274 | 0.315 | 0.316 | -29 |
| 0.297 | 0.319 | 0.317 | 0.255 | 0.269 | 0.285 | 0.300 | 0.313 | 0.317 | 0.286 | 0.207 | 0.106 | 0.079 | 0.084 | 0.182 | 0.268 | 0.309 | 0.311 | -30 |
| 0.267 | 0.264 | 0.249 | 0.252 | 0.261 | 0.274 | 0.287 | 0.298 | 0.304 | 0.289 | 0.247 | 0.190 | 0.157 | 0.173 | 0.230 | 0.283 | 0.305 | 0.302 | -31 |
| 0.246 | 0.249 | 0.260 | 0.267 | 0.261 | 0.263 | 0.275 | 0.285 | 0.295 | 0.298 | 0.286 | 0.264 | 0.250 | 0.257 | 0.279 | 0.298 | 0.302 | 0.292 | -32 |
| 0.240 | 0.255 | 0.275 | 0.300 | 0.326 | 0.346 | 0.289 | 0.274 | 0.286 | 0.296 | 0.300 | 0.298 | 0.295 | 0.296 | 0.299 | 0.299 | 0.291 | 0.281 | -33 |
| 0.237 | 0.257 | 0.284 | 0.319 | 0.366 | 0.424 | 0.401 | 0.264 | 0.274 | 0.284 | 0.292 | 0.297 | 0.299 | 0.298 | 0.294 | 0.287 | 0.279 | 0.269 | -34 |
| 0.232 | 0.253 | 0.280 | 0.313 | 0.349 | 0.367 | 0.307 | 0.252 | 0.262 | 0.270 | 0.278 | 0.282 | 0.284 | 0.283 | 0.279 | 0.273 | 0.266 | 0.257 | -35 |
| 0.224 | 0.243 | 0.265 | 0.289 | 0.308 | 0.307 | 0.269 | 0.241 | 0.249 | 0.257 | 0.263 | 0.266 | 0.268 | 0.267 | 0.264 | 0.259 | 0.252 | 0.244 | -36 |
| 0.213 | 0.229 | 0.246 | 0.261 | 0.271 | 0.267 | 0.248 | 0.231 | 0.235 | 0.242 | 0.247 | 0.250 | 0.252 | 0.251 | 0.248 | 0.244 | 0.238 | 0.232 | -37 |
| 0.201 | 0.214 | 0.226 | 0.237 | 0.242 | 0.240 | 0.231 | 0.222 | 0.223 | 0.228 | 0.232 | 0.235 | 0.236 | 0.235 | 0.233 | 0.230 | 0.225 | 0.219 | -38 |
| 0.189 | 0.199 | 0.208 | 0.216 | 0.220 | 0.220 | 0.217 | 0.213 | 0.212 | 0.215 | 0.218 | 0.220 | 0.221 | 0.221 | 0.219 | 0.216 | 0.212 | 0.207 | -39 |
| 0.178 | 0.185 | 0.193 | 0.199 | 0.203 | 0.204 | 0.203 | 0.202 | 0.202 | 0.203 | 0.205 | 0.206 | 0.207 | 0.207 | 0.205 | 0.203 | 0.199 | 0.195 | -40 |
| 0.167 | 0.173 | 0.179 | 0.184 | 0.188 | 0.190 | 0.191 | 0.191 | 0.191 | 0.192 | 0.193 | 0.194 | 0.195 | 0.194 | 0.193 | 0.190 | 0.187 | 0.183 | -41 |
| 0.156 | 0.162 | 0.167 | 0.172 | 0.175 | 0.177 | 0.179 | 0.180 | 0.181 | 0.181 | 0.182 | 0.183 | 0.183 | 0.182 | 0.181 | 0.179 | 0.176 | 0.172 | -42 |
| 0.146 | 0.152 | 0.156 | 0.160 | 0.163 | 0.166 | 0.168 | 0.169 | 0.170 | 0.171 | 0.172 | 0.172 | 0.172 | 0.171 | 0.170 | 0.167 | 0.165 | 0.161 | -43 |
| 0.151 | 0.151 | 0.146 | 0.150 | 0.153 | 0.155 | 0.157 | 0.159 | 0.160 | 0.161 | 0.161 | 0.162 | 0.161 | 0.160 | 0.159 | 0.157 | 0.154 | 0.151 | -44 |
| 0.143 | 0.134 | 0.135 | 0.139 | 0.142 | 0.145 | 0.147 | 0.149 | 0.150 | 0.151 | 0.151 | 0.151 | 0.151 | 0.151 | 0.150 | 0.149 | 0.147 | 0.145 | -45 |
| 0.128 | 0.125 | 0.127 | 0.130 | 0.132 | 0.135 | 0.137 | 0.139 | 0.140 | 0.141 | 0.141 | 0.141 | 0.141 | 0.141 | 0.140 | 0.139 | 0.138 | 0.136 | -46 |
| 0.117 | 0.117 | 0.119 | 0.122 | 0.124 | 0.126 | 0.128 | 0.130 | 0.131 | 0.132 | 0.132 | 0.133 | 0.132 | 0.132 | 0.131 | 0.129 | 0.128 | 0.126 | -47 |
| 0.110 | 0.111 | 0.113 | 0.115 | 0.117 | 0.119 | 0.120 | 0.122 | 0.123 | 0.124 | 0.124 | 0.124 | 0.124 | 0.124 | 0.123 | 0.122 | 0.120 | 0.119 | -48 |
| 0.104 | 0.105 | 0.107 | 0.108 | 0.110 | 0.112 | 0.113 | 0.115 | 0.116 | 0.116 | 0.117 | 0.117 | 0.117 | 0.116 | 0.116 | 0.115 | 0.113 | 0.112 | -49 |
| 0.098 | 0.100 | 0.101 | 0.103 | 0.104 | 0.106 | 0.107 | 0.108 | 0.109 | 0.110 | 0.110 | 0.110 | 0.110 | 0.110 | 0.109 | 0.108 | 0.107 | 0.106 | -50 |
| 0.093 | 0.095 | 0.096 | 0.097 | 0.099 | 0.100 | 0.101 | 0.102 | 0.103 | 0.103 | 0.104 | 0.104 | 0.104 | 0.104 | 0.103 | 0.102 | 0.105 | 0.107 | -51 |
| 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.093 | 0.094 | 0.095 | 0.096 | 0.097 | 0.097 | 0.098 | 0.098 | 0.098 | 0.098 | 0.098 | 0.097 | 0.098 | 0.106 | 0.109 | -52 |
| 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.092 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.093 | 0.100 | 0.107 | 0.109 | -53 |
| 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.084 | 0.085 | 0.086 | 0.087 | 0.087 | 0.088 | 0.088 | 0.089 | 0.089 | 0.089 | 0.089 | 0.089 | 0.094 | 0.100 | 0.105 | -54 |
| 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.081 | 0.082 | 0.083 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.085 | 0.085 | 0.089 | 0.093 | 0.098 | 0.102 | 0.102 | -55 |
| 0.074 | 0.075 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.078 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.081 | 0.081 | 0.082 | 0.085 | 0.088 | 0.092 | 0.096 | 0.098 | 0.098 | -56 |
| 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.075 | 0.075 | 0.076 | 0.076 | 0.077 | 0.078 | 0.079 | 0.081 | 0.083 | 0.087 | 0.090 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | -57 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



0.068 0.069 0.070 0.071 0.072 0.072 0.073 0.074 0.075 0.076 0.077 0.079 0.082 0.085 0.087 0.089 0.091  
0.091 | -58

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.082 | 0.084 | 0.086 | 0.087 | 0.087 | -59 |
| 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.076 | 0.078 | 0.080 | 0.081 | 0.083 | 0.084 | 0.084 | -60 |
| 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.074 | 0.075 | 0.077 | 0.079 | 0.080 | 0.080 | 0.081 | -61 |
| 0.060 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.069 | 0.070 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.076 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | -62 |
| 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.071 | 0.072 | 0.073 | 0.074 | 0.074 | 0.074 | -63 |
| 0.067 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.069 | 0.070 | 0.071 | 0.071 | 0.071 | -64 |
| 0.056 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.065 | 0.066 | 0.067 | 0.068 | 0.068 | 0.068 | 0.069 | -65 |
| 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.064 | 0.064 | 0.065 | 0.065 | 0.066 | 0.066 | -66 |
| 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.062 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | -67 |
| 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.060 | 0.060 | 0.061 | 0.061 | 0.061 | -68 |
| 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.059 | 0.059 | -69 |
| 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.055 | 0.055 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.057 | 0.057 | -70 |
| 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.053 | 0.053 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.055 | -71 |
| 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.053 | -72 |
| 0.042 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.051 | 0.051 | -73 |
| 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | -74 |
| 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | -75 |
| 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | -76 |
| 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | -77 |
| 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | -78 |
| 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | -79 |
| 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | -80 |
| 0.033 | 0.034 | 0.034 | 0.034 | 0.035 | 0.035 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | -81 |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 37    | 38    | 39    | 40    | 41    | 42    | 43    | 44    | 45    | 46    | 47    | 48    | 49    | 50    | 51    | 52    | 53    | 54    |     |
| 55    | 56    | 57    | 58    | 59    | 60    | 61    | 62    | 63    | 64    | 65    | 66    | 67    | 68    | 69    | 70    | 71    | 72    |     |
| 0.079 | 0.078 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | - 1 |
| 0.083 | 0.082 | 0.080 | 0.079 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | - 2 |
| 0.087 | 0.086 | 0.084 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.060 | - 3 |
| 0.091 | 0.090 | 0.088 | 0.086 | 0.084 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | - 4 |
| 0.096 | 0.094 | 0.092 | 0.090 | 0.088 | 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.069 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | - 5 |
| 0.101 | 0.099 | 0.097 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | - 6 |
| 0.107 | 0.104 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.094 | 0.091 | 0.089 | 0.086 | 0.084 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | - 7 |
| 0.114 | 0.111 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | 0.087 | 0.084 | 0.082 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | - 8 |
| 0.120 | 0.117 | 0.113 | 0.109 | 0.106 | 0.102 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | - 9 |
| 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.115 | 0.111 | 0.107 | 0.103 | 0.100 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | -10 |
| 0.135 | 0.130 | 0.125 | 0.120 | 0.116 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.097 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.077 | 0.075 | -11 |
| 0.142 | 0.136 | 0.131 | 0.126 | 0.121 | 0.117 | 0.113 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.097 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.082 | 0.079 | 0.077 | -12 |
| 0.150 | 0.143 | 0.137 | 0.132 | 0.127 | 0.122 | 0.117 | 0.113 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | 0.079 | -13 |
| 0.157 | 0.149 | 0.143 | 0.138 | 0.132 | 0.127 | 0.122 | 0.118 | 0.113 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | 0.089 | 0.086 | 0.083 | 0.081 | -14 |
| 0.163 | 0.156 | 0.150 | 0.144 | 0.138 | 0.133 | 0.128 | 0.122 | 0.117 | 0.112 | 0.107 | 0.103 | 0.099 | 0.095 | 0.091 | 0.088 | 0.085 | 0.083 | -15 |
| 0.169 | 0.162 | 0.157 | 0.151 | 0.145 | 0.139 | 0.134 | 0.128 | 0.122 | 0.117 | 0.111 | 0.106 | 0.102 | 0.098 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | -16 |
| 0.177 | 0.171 | 0.165 | 0.159 | 0.152 | 0.146 | 0.140 | 0.133 | 0.127 | 0.121 | 0.116 | 0.110 | 0.105 | 0.101 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | -17 |
| 0.188 | 0.181 | 0.175 | 0.167 | 0.160 | 0.153 | 0.146 | 0.139 | 0.132 | 0.126 | 0.120 | 0.114 | 0.108 | 0.103 | 0.099 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | -18 |

## «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»





|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.199 | 0.192 | 0.185 | 0.177 | 0.169 | 0.161 | 0.153 | 0.145 | 0.138 | 0.130 | 0.124 | 0.118 | 0.112 | 0.106 | 0.101 | 0.097 | 0.094 | 0.091 | -19 |
| 0.212 | 0.204 | 0.195 | 0.186 | 0.177 | 0.168 | 0.159 | 0.151 | 0.143 | 0.135 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.093 | -20 |
| 0.224 | 0.215 | 0.206 | 0.195 | 0.186 | 0.176 | 0.166 | 0.157 | 0.148 | 0.140 | 0.132 | 0.125 | 0.118 | 0.112 | 0.106 | 0.102 | 0.098 | 0.095 | -21 |
| 0.237 | 0.227 | 0.216 | 0.205 | 0.194 | 0.183 | 0.173 | 0.163 | 0.153 | 0.144 | 0.136 | 0.128 | 0.121 | 0.114 | 0.109 | 0.104 | 0.100 | 0.098 | -22 |
| 0.250 | 0.238 | 0.226 | 0.214 | 0.202 | 0.190 | 0.179 | 0.168 | 0.158 | 0.148 | 0.139 | 0.131 | 0.123 | 0.117 | 0.111 | 0.106 | 0.102 | 0.100 | -23 |
| 0.262 | 0.249 | 0.236 | 0.222 | 0.209 | 0.196 | 0.184 | 0.173 | 0.162 | 0.152 | 0.142 | 0.134 | 0.126 | 0.119 | 0.113 | 0.108 | 0.105 | 0.103 | -24 |
| 0.274 | 0.260 | 0.245 | 0.230 | 0.216 | 0.202 | 0.189 | 0.177 | 0.165 | 0.155 | 0.145 | 0.136 | 0.128 | 0.121 | 0.115 | 0.111 | 0.108 | 0.106 | -25 |
| 0.284 | 0.268 | 0.252 | 0.236 | 0.221 | 0.207 | 0.193 | 0.180 | 0.168 | 0.157 | 0.147 | 0.138 | 0.130 | 0.123 | 0.117 | 0.114 | 0.111 | 0.110 | -26 |
| 0.292 | 0.275 | 0.258 | 0.241 | 0.225 | 0.210 | 0.196 | 0.183 | 0.171 | 0.159 | 0.149 | 0.140 | 0.131 | 0.125 | 0.120 | 0.117 | 0.115 | 0.114 | -27 |
| 0.297 | 0.279 | 0.261 | 0.244 | 0.228 | 0.212 | 0.198 | 0.184 | 0.172 | 0.161 | 0.150 | 0.141 | 0.133 | 0.127 | 0.124 | 0.121 | 0.120 | 0.118 | -28 |
| 0.298 | 0.280 | 0.262 | 0.245 | 0.228 | 0.213 | 0.198 | 0.185 | 0.173 | 0.161 | 0.150 | 0.141 | 0.135 | 0.132 | 0.129 | 0.127 | 0.125 | 0.124 | -29 |
| 0.295 | 0.277 | 0.260 | 0.244 | 0.227 | 0.212 | 0.198 | 0.184 | 0.172 | 0.161 | 0.151 | 0.144 | 0.141 | 0.139 | 0.136 | 0.133 | 0.131 | 0.129 | -30 |
| 0.289 | 0.273 | 0.256 | 0.240 | 0.225 | 0.210 | 0.196 | 0.183 | 0.171 | 0.160 | 0.153 | 0.153 | 0.151 | 0.148 | 0.144 | 0.140 | 0.138 | 0.136 | -31 |
| 0.280 | 0.266 | 0.251 | 0.236 | 0.221 | 0.207 | 0.193 | 0.181 | 0.169 | 0.166 | 0.170 | 0.168 | 0.163 | 0.158 | 0.152 | 0.148 | 0.145 | 0.142 | -32 |
| 0.270 | 0.257 | 0.243 | 0.229 | 0.215 | 0.202 | 0.189 | 0.181 | 0.189 | 0.196 | 0.193 | 0.184 | 0.175 | 0.166 | 0.160 | 0.156 | 0.153 | 0.149 | -33 |
| 0.259 | 0.248 | 0.235 | 0.222 | 0.209 | 0.197 | 0.185 | 0.199 | 0.216 | 0.217 | 0.209 | 0.195 | 0.183 | 0.173 | 0.169 | 0.166 | 0.161 | 0.156 | -34 |
| 0.248 | 0.237 | 0.226 | 0.214 | 0.202 | 0.190 | 0.179 | 0.176 | 0.205 | 0.214 | 0.208 | 0.196 | 0.186 | 0.182 | 0.180 | 0.176 | 0.170 | 0.163 | -35 |
| 0.236 | 0.227 | 0.216 | 0.205 | 0.194 | 0.184 | 0.173 | 0.165 | 0.182 | 0.196 | 0.197 | 0.195 | 0.199 | 0.198 | 0.193 | 0.186 | 0.178 | 0.169 | -36 |
| 0.224 | 0.215 | 0.206 | 0.196 | 0.186 | 0.177 | 0.167 | 0.158 | 0.171 | 0.198 | 0.216 | 0.225 | 0.223 | 0.214 | 0.205 | 0.195 | 0.184 | 0.174 | -37 |
| 0.212 | 0.204 | 0.196 | 0.187 | 0.178 | 0.169 | 0.160 | 0.152 | 0.153 | 0.218 | 0.246 | 0.247 | 0.239 | 0.225 | 0.213 | 0.201 | 0.189 | 0.178 | -38 |
| 0.200 | 0.193 | 0.186 | 0.178 | 0.170 | 0.162 | 0.154 | 0.147 | 0.144 | 0.208 | 0.241 | 0.248 | 0.240 | 0.228 | 0.215 | 0.202 | 0.190 | 0.178 | -39 |
| 0.189 | 0.183 | 0.176 | 0.169 | 0.162 | 0.154 | 0.147 | 0.141 | 0.152 | 0.194 | 0.223 | 0.232 | 0.229 | 0.221 | 0.211 | 0.199 | 0.188 | 0.177 | -40 |
| 0.178 | 0.172 | 0.166 | 0.160 | 0.154 | 0.147 | 0.140 | 0.135 | 0.150 | 0.180 | 0.201 | 0.212 | 0.214 | 0.210 | 0.203 | 0.193 | 0.183 | 0.173 | -41 |
| 0.167 | 0.162 | 0.157 | 0.151 | 0.146 | 0.140 | 0.134 | 0.131 | 0.144 | 0.167 | 0.184 | 0.195 | 0.198 | 0.197 | 0.192 | 0.185 | 0.177 | 0.168 | -42 |
| 0.157 | 0.153 | 0.148 | 0.143 | 0.138 | 0.133 | 0.128 | 0.126 | 0.139 | 0.157 | 0.171 | 0.179 | 0.183 | 0.184 | 0.180 | 0.175 | 0.169 | 0.161 | -43 |
| 0.148 | 0.144 | 0.140 | 0.136 | 0.131 | 0.127 | 0.122 | 0.121 | 0.135 | 0.149 | 0.159 | 0.166 | 0.170 | 0.171 | 0.169 | 0.165 | 0.160 | 0.154 | -44 |
| 0.139 | 0.136 | 0.132 | 0.128 | 0.124 | 0.120 | 0.117 | 0.119 | 0.131 | 0.141 | 0.149 | 0.155 | 0.158 | 0.159 | 0.158 | 0.156 | 0.151 | 0.146 | -45 |
| 0.131 | 0.128 | 0.125 | 0.122 | 0.118 | 0.115 | 0.112 | 0.117 | 0.126 | 0.134 | 0.140 | 0.145 | 0.148 | 0.149 | 0.148 | 0.146 | 0.143 | 0.139 | -46 |
| 0.123 | 0.121 | 0.118 | 0.115 | 0.112 | 0.109 | 0.108 | 0.114 | 0.121 | 0.127 | 0.132 | 0.136 | 0.139 | 0.140 | 0.139 | 0.138 | 0.135 | 0.131 | -47 |
| 0.117 | 0.114 | 0.112 | 0.109 | 0.107 | 0.105 | 0.106 | 0.112 | 0.117 | 0.121 | 0.125 | 0.128 | 0.130 | 0.131 | 0.131 | 0.129 | 0.127 | 0.124 | -48 |
| 0.110 | 0.108 | 0.106 | 0.104 | 0.102 | 0.101 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.116 | 0.119 | 0.121 | 0.123 | 0.123 | 0.123 | 0.122 | 0.120 | 0.118 | -49 |
| 0.104 | 0.103 | 0.101 | 0.099 | 0.098 | 0.099 | 0.101 | 0.105 | 0.108 | 0.110 | 0.113 | 0.115 | 0.116 | 0.116 | 0.116 | 0.115 | 0.114 | 0.112 | -50 |
| 0.100 | 0.097 | 0.096 | 0.095 | 0.094 | 0.096 | 0.098 | 0.101 | 0.103 | 0.106 | 0.107 | 0.109 | 0.110 | 0.110 | 0.110 | 0.109 | 0.108 | 0.106 | -51 |
| 0.102 | 0.095 | 0.092 | 0.091 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.097 | 0.099 | 0.101 | 0.102 | 0.103 | 0.104 | 0.104 | 0.104 | 0.103 | 0.102 | 0.101 | -52 |
| 0.104 | 0.096 | 0.091 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.094 | 0.095 | 0.097 | 0.098 | 0.098 | 0.099 | 0.099 | 0.099 | 0.098 | 0.097 | 0.096 | -53 |
| 0.103 | 0.097 | 0.091 | 0.088 | 0.088 | 0.088 | 0.089 | 0.090 | 0.091 | 0.092 | 0.093 | 0.094 | 0.094 | 0.094 | 0.094 | 0.093 | 0.092 | 0.091 | -54 |
| 0.100 | 0.096 | 0.091 | 0.088 | 0.086 | 0.086 | 0.086 | 0.087 | 0.088 | 0.089 | 0.089 | 0.090 | 0.090 | 0.090 | 0.089 | 0.089 | 0.088 | 0.087 | -55 |
| 0.097 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.084 | 0.084 | 0.084 | 0.085 | 0.085 | 0.086 | 0.086 | 0.086 | 0.086 | 0.085 | 0.085 | 0.084 | 0.083 | -56 |
| 0.094 | 0.091 | 0.089 | 0.086 | 0.084 | 0.083 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.082 | 0.081 | 0.080 | 0.079 | -57 |
| 0.090 | 0.089 | 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.081 | 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.079 | 0.079 | 0.079 | 0.079 | 0.079 | 0.079 | 0.078 | 0.077 | 0.076 | -58 |
| 0.087 | 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.081 | 0.079 | 0.078 | 0.077 | 0.077 | 0.077 | 0.076 | 0.076 | 0.076 | 0.075 | 0.075 | 0.074 | 0.074 | 0.073 | -59 |
| 0.084 | 0.083 | 0.081 | 0.080 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.075 | 0.075 | 0.074 | 0.074 | 0.073 | 0.073 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.071 | 0.070 | -60 |
| 0.080 | 0.080 | 0.079 | 0.078 | 0.076 | 0.075 | 0.074 | 0.073 | 0.073 | 0.072 | 0.071 | 0.071 | 0.070 | 0.070 | 0.069 | 0.069 | 0.068 | 0.067 | -61 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



0.077 0.077 0.076 0.075 0.074 0.073 0.072 0.071 0.070 0.070 0.069 0.069 0.068 0.067 0.067 0.066 0.065  
0.065 | -62

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.074 | 0.074 | 0.073 | 0.072 | 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | -63 |
| 0.071 | 0.071 | 0.071 | 0.070 | 0.069 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | -64 |
| 0.069 | 0.068 | 0.068 | 0.067 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | -65 |
| 0.066 | 0.066 | 0.066 | 0.065 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | -66 |
| 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.063 | 0.062 | 0.062 | 0.061 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | -67 |
| 0.061 | 0.061 | 0.061 | 0.060 | 0.060 | 0.060 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | -68 |
| 0.059 | 0.059 | 0.059 | 0.058 | 0.058 | 0.058 | 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | -69 |
| 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.056 | 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | -70 |
| 0.055 | 0.055 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.054 | 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | -71 |
| 0.053 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | -72 |
| 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.051 | 0.050 | 0.050 | 0.050 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | -73 |
| 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.049 | 0.048 | 0.048 | 0.048 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | -74 |
| 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.046 | 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | -75 |
| 0.046 | 0.046 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.045 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | -76 |
| 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.044 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.043 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | -77 |
| 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.042 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | -78 |
| 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.041 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | -79 |
| 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.040 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | -80 |
| 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.038 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.037 | 0.036 | 0.036 | 0.036 | 0.035 | -81 |

|    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |    |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 55 | 56 | 57 | 58 | 59 | 60 | 61 | 62 | 63 | 64 | 65 | 66 | 67 | 68 | 69 | 70 | 71 | 72 |
| 73 | 74 | 75 | 76 | 77 | 78 | 79 | 80 | 81 |    |    |    |    |    |    |    |    |    |

|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.056 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | 0.046 | - 1 |
| 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | 0.048 | - 2 |
| 0.059 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | - 3 |
| 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | 0.050 | - 4 |
| 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.051 | - 5 |
| 0.064 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | - 6 |
| 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | 0.054 | - 7 |
| 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | 0.055 | - 8 |
| 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | 0.057 | - 9 |
| 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.060 | 0.058 | -10 |
| 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | 0.059 | -11 |
| 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | -12 |
| 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | 0.062 | -13 |
| 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | 0.064 | -14 |
| 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | 0.066 | -15 |
| 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.067 | -16 |
| 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | -17 |
| 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | -18 |
| 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.079 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | -19 |
| 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.076 | 0.074 | -20 |
| 0.093 | 0.091 | 0.089 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | 0.076 | -21 |
| 0.096 | 0.094 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.083 | 0.080 | 0.078 | -22 |

# «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»



|       |       |       |       |       |       |       |       |       |     |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 0.098 | 0.096 | 0.094 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.085 | 0.082 | 0.080 | -23 |
| 0.101 | 0.099 | 0.097 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.082 | -24 |
| 0.104 | 0.103 | 0.100 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | -25 |
| 0.108 | 0.106 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.092 | 0.089 | 0.086 | -26 |
| 0.112 | 0.110 | 0.107 | 0.104 | 0.101 | 0.098 | 0.095 | 0.091 | 0.088 | -27 |
| 0.117 | 0.114 | 0.111 | 0.108 | 0.104 | 0.101 | 0.097 | 0.094 | 0.090 | -28 |
| 0.121 | 0.118 | 0.115 | 0.112 | 0.108 | 0.104 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | -29 |
| 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.115 | 0.111 | 0.107 | 0.103 | 0.098 | 0.094 | -30 |
| 0.132 | 0.128 | 0.124 | 0.119 | 0.115 | 0.110 | 0.105 | 0.101 | 0.096 | -31 |
| 0.138 | 0.133 | 0.128 | 0.123 | 0.118 | 0.113 | 0.108 | 0.103 | 0.098 | -32 |
| 0.144 | 0.139 | 0.133 | 0.127 | 0.121 | 0.115 | 0.110 | 0.105 | 0.100 | -33 |
| 0.150 | 0.144 | 0.137 | 0.130 | 0.124 | 0.118 | 0.112 | 0.107 | 0.101 | -34 |
| 0.156 | 0.148 | 0.141 | 0.134 | 0.127 | 0.120 | 0.114 | 0.108 | 0.103 | -35 |
| 0.161 | 0.152 | 0.144 | 0.136 | 0.129 | 0.122 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | -36 |
| 0.164 | 0.155 | 0.146 | 0.138 | 0.130 | 0.123 | 0.116 | 0.110 | 0.104 | -37 |
| 0.167 | 0.157 | 0.148 | 0.139 | 0.131 | 0.124 | 0.117 | 0.111 | 0.105 | -38 |
| 0.168 | 0.157 | 0.148 | 0.139 | 0.131 | 0.124 | 0.117 | 0.110 | 0.105 | -39 |
| 0.166 | 0.156 | 0.147 | 0.139 | 0.131 | 0.123 | 0.116 | 0.110 | 0.104 | -40 |
| 0.163 | 0.154 | 0.145 | 0.137 | 0.129 | 0.122 | 0.115 | 0.109 | 0.103 | -41 |
| 0.159 | 0.150 | 0.142 | 0.134 | 0.127 | 0.120 | 0.114 | 0.108 | 0.102 | -42 |
| 0.154 | 0.146 | 0.138 | 0.131 | 0.124 | 0.118 | 0.112 | 0.106 | 0.101 | -43 |
| 0.147 | 0.141 | 0.134 | 0.127 | 0.121 | 0.115 | 0.109 | 0.104 | 0.099 | -44 |
| 0.141 | 0.135 | 0.129 | 0.123 | 0.117 | 0.112 | 0.106 | 0.101 | 0.097 | -45 |
| 0.134 | 0.129 | 0.124 | 0.119 | 0.113 | 0.108 | 0.103 | 0.099 | 0.094 | -46 |
| 0.127 | 0.123 | 0.119 | 0.114 | 0.109 | 0.105 | 0.100 | 0.096 | 0.092 | -47 |
| 0.121 | 0.117 | 0.113 | 0.109 | 0.105 | 0.101 | 0.097 | 0.093 | 0.089 | -48 |
| 0.115 | 0.112 | 0.108 | 0.105 | 0.101 | 0.097 | 0.094 | 0.090 | 0.086 | -49 |
| 0.109 | 0.106 | 0.103 | 0.100 | 0.097 | 0.094 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | -50 |
| 0.104 | 0.101 | 0.099 | 0.096 | 0.093 | 0.090 | 0.087 | 0.084 | 0.081 | -51 |
| 0.099 | 0.097 | 0.094 | 0.092 | 0.089 | 0.086 | 0.084 | 0.081 | 0.078 | -52 |
| 0.094 | 0.092 | 0.090 | 0.088 | 0.086 | 0.083 | 0.081 | 0.078 | 0.076 | -53 |
| 0.090 | 0.088 | 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.080 | 0.078 | 0.075 | 0.073 | -54 |
| 0.086 | 0.084 | 0.082 | 0.081 | 0.079 | 0.077 | 0.075 | 0.073 | 0.071 | -55 |
| 0.082 | 0.080 | 0.079 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.072 | 0.070 | 0.068 | -56 |
| 0.078 | 0.077 | 0.076 | 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.069 | 0.068 | 0.066 | -57 |
| 0.075 | 0.074 | 0.073 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.065 | 0.064 | -58 |
| 0.072 | 0.071 | 0.070 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.064 | 0.063 | 0.061 | -59 |
| 0.069 | 0.068 | 0.067 | 0.066 | 0.065 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.059 | -60 |
| 0.066 | 0.065 | 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.057 | -61 |
| 0.064 | 0.063 | 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | -62 |
| 0.062 | 0.061 | 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | -63 |
| 0.060 | 0.059 | 0.058 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | -64 |
| 0.057 | 0.057 | 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | -65 |
| 0.056 | 0.055 | 0.054 | 0.053 | 0.052 | 0.052 | 0.051 | 0.050 | 0.049 | -66 |

## «Отчет о возможных воздействиях»



```

0.054 0.053 0.052 0.052 0.051 0.050 0.049 0.048 0.047 |-67
0.052 0.051 0.051 0.050 0.049 0.048 0.048 0.047 0.046 |-68
0.050 0.050 0.049 0.048 0.048 0.047 0.046 0.045 0.045 |-69
0.049 0.048 0.047 0.047 0.046 0.045 0.045 0.044 0.043 |-70
0.047 0.047 0.046 0.045 0.045 0.044 0.043 0.043 0.042 |-71
0.046 0.045 0.045 0.044 0.043 0.043 0.042 0.041 0.041 |-72
0.044 0.044 0.043 0.043 0.042 0.041 0.041 0.040 0.040 |-73
0.043 0.042 0.042 0.041 0.041 0.040 0.040 0.039 0.039 |-74
0.042 0.041 0.041 0.040 0.040 0.039 0.039 0.038 0.038 |-75
0.040 0.040 0.039 0.039 0.038 0.038 0.037 0.037 0.036 |-76
0.039 0.039 0.038 0.038 0.037 0.037 0.036 0.036 0.036 |-77
0.038 0.038 0.037 0.037 0.036 0.036 0.035 0.035 0.035 |-78
0.037 0.036 0.036 0.036 0.035 0.035 0.034 0.034 0.034 |-79
0.036 0.035 0.035 0.035 0.034 0.034 0.034 0.033 0.033 |-80
0.035 0.034 0.034 0.034 0.033 0.033 0.033 0.032 0.032 |-81
--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
73 74 75 76 77 78 79 80 81

```

В целом по расчетному прямоугольнику:

Безразмерная макс. концентрация --->  $C_m = 0.4238038$

Достигается в точке с координатами:  $X_m = 2050.0$  м

( X-столбец 42, Y-строка 34)  $Y_m = 2350.0$  м

При опасном направлении ветра : 57 град.

и "опасной" скорости ветра : 0.56 м/с

#### 8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :002 Алматы.

Объект :0009 Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10.

Вар.расч. :8 Расч.год: 2023 (СП) Расчет проводился 30.09.2022 21:25

Группа суммации : \_\_ПЛ=2902 Взвешенные частицы (116)

2907 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 (Динас) (493)

2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)

Расчет проводился по всем жилым зонам внутри расч. прямоугольника 001

Всего просчитано точек: 1043

Фоновая концентрация не задана

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 2.0 (U<sub>мр</sub>) м/с

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Координаты точки : X= 2072.0 м, Y= 2381.0 м

Максимальная суммарная концентрация |  $C_s = 0.4305949$  доли ПДК<sub>мр</sub> |

Достигается при опасном направлении 66 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 10. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс                      | Вклад    | Вклад в % | Сум. % | Кэф. влияния |
|------|-------------|-----|-----------------------------|----------|-----------|--------|--------------|
| 1    | 000901 6005 | П1  | 16.1200                     | 0.223208 | 51.8      | 51.8   | 0.013846636  |
| 2    | 000901 6014 | П1  | 0.5266                      | 0.193137 | 44.9      | 96.7   | 0.366761535  |
|      |             |     | В сумме =                   | 0.416344 | 96.7      |        |              |
|      |             |     | Суммарный вклад остальных = | 0.014250 | 3.3       |        |              |





## Приложение 2

## Исходные данные

*Местоположение:* Алматинская область г.Конаев. Основными источниками загрязнения атмосферного воздуха на период капитального ремонта автодороги являются: пыление при проведении земляных, погрузочно-разгрузочных, буровых, транспортных работ, а также окрасочные, гидроизоляционные работы, испарения при укладке асфальтобетонного покрытия, выбросы при разгрузке и транспортировке строительных материалов, фрезерования существующего дорожного покрытия и от строительной техники и механизмов.

Для подогрева битума используется битумный котел 400 л. В качестве топлива используется дизельное топливо в количестве 0.234 тонн. Время работы битумоплавильной установки 25.478 часов. Расход битума составит 30,391 тонн.

Планируется применение компрессора. Время работы составляет 4201.151 ч/год.

Перед началом основных строительных работ предусматривается фрезерование существующего дорожного покрытия. Время работы фрезы составит 17.25 часов. Общее количество демонтируемого дорожного покрытия составит 4380 тонн.

Разработка грунта (песок) в количестве 300363.456 тонн будет проводиться автопогрузчиками (экскаватор). Время работы экскаваторов 8 часов в день, производительность одного автопогрузчика 1365 тонн в час. Изъятый грунт (песок) хранится на открытой площадке, высотой 2 метра, шириной 10 метров, длиной 10 метров. Общий проход грунта составляет 230227.136 тонн. Часть грунта вывозится. Учитывая, что экскавация грунта будет происходить поэтапно (по участкам – по 10 метров) максимально на складе будет находиться 100 тонн. Траншеи и котлованы. Засыпка грунта (планировка территории и засыпка грунта, песок) будет проводиться автопогрузчиками (бульдозером). Общий проход грунта составляет 230227.136 тонн. Согласно сметной документации остаток непригодного грунта (70136.32 тонн) вывозится на договорной основе спецорганизацией.

Предусмотрен завоз щебня: фракции до 20мм в количестве 41086.85 тонн, фракции более 20мм – 149504.22 тонн. Завоз ПГС в количестве 115909.352 тонн. Хранение строительных материалов не предусмотрено.

Проектом предусматривается завоз песка в количестве 15398м<sup>3</sup>.

Также производится завоз ПСП для озеленения, в количестве 170091.6 тонн. С целью снижения запыленности атмосферного воздуха, при перевозке строительных материалов, грузовой автотранспорт перекрыт брезентом.

Планируется проведение буровых работ. Общее время выполнения буровых работ составляет 40.86 ч/год.

Предусматриваются сварочные работы, а именно - газовая резка стали. Время работы аппарата – 7.12ч/год.

Предусматривается применение ЛКМ. Огрунтовка поверхностей грунтовкой ГФ-021, в количестве – 0.1393425 тонн. Грунтовка ГФ-0119 в количестве 0,066564 тонн. Окраска металлических огрунтованных поверхностей эмалью ХВ-124 в количестве 0,0193328 тонн. ПФ-115 – 0,278685 тонн. Предусматривается применение растворителей: растворитель (для расчета принимаем Р-4) = 0,0116272 тонн. Уайт-спирит = 0,043351 тонн.

Предусмотрено применение станков и машин по обработке изделий из металла, таких как:

«Отчет о возможных воздействиях»



- станки сверлильные (дрель), время работы 0.536 ч/год;
- пила карбюраторная, время работы 272 ч/год.

Предусматривается работа пневматическими отбойными молотками. Время работы 268.6 ч/год.

Гидроизоляция бетонных поверхностей производится битумом, время работы гудронатора составит 324.583 ч/год

Предусматривается укладка асфальта. Время работы асфальтоукладчика 887.396 ч/год. Количество асфальтовой смеси 274065,81 тонн.

Также при транспортных работах (работа бульдозера и экскаватора на участке), время которых составляет 3520 часа, происходит пыление. Применяемая строительная техника:

- Катки – 7 ед;
- Дорожная фреза – 1 ед;
- Экскаватор – 6 ед;
- Асфальтоукладчик – 2 ед;
- Краны-9 ед,
- Бульдозеры-5 ед,
- Трактор-7 ед.
- Автосамосвал – 8 ед.
- Машины поливомоечные -4 ед.
- Погрузчики – 4 ед.
- Ямокопатели – 2 ед.
- Корчеватели – 1 ед.
- Самосвалы – 2 ед.

Время работы строительной техники 3520 часов в год.

Заказчик

Руководитель

ГУ «Отдел ЖКХ, ПТ, АД и ЖИ города Конаев»



Карагонысов Д.Б.



## ГОСУДАРСТВЕННАЯ ЛИЦЕНЗИЯ

30.11.2007 года

01531P

**Выдана**

**ИП ТЮЛЮБАЕВ Н. Ш.**

ИИН: 820907350721

(полное наименование, местонахождение, бизнес-идентификационный номер юридического лица (в том числе иностранного юридического лица), бизнес-идентификационный номер филиала или представительства иностранного юридического лица – в случае отсутствия бизнес-идентификационного номера у юридического лица/полностью фамилия, имя, отчество (в случае наличия), индивидуальный идентификационный номер физического лица)

**на занятие**

**Выполнение работ и оказание услуг в области охраны окружающей среды**

(наименование лицензируемого вида деятельности в соответствии с Законом Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)

**Особые условия**

(в соответствии со статьей 36 Закона Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)

**Примечание**

**Неотчуждаемая, класс 1**

(отчуждаемость, класс разрешения)

**Лицензиар**

**Республиканское государственное учреждение «Комитет экологического регулирования и контроля Министерства энергетики Республики Казахстан» . Министерство энергетики Республики Казахстан.**

(полное наименование лицензиара)

**Руководитель**

**(уполномоченное лицо)**

(фамилия, имя, отчество (в случае наличия))

**Дата первичной выдачи**

**Срок действия  
лицензии**

**Место выдачи**

**г.Астана**





Страница 1 из 1

**ПРИЛОЖЕНИЕ К ГОСУДАРСТВЕННОЙ ЛИЦЕНЗИИ****Номер лицензии 01531P****Дата выдачи лицензии 30.11.2007 год****Подвид(ы) лицензируемого вида деятельности:**

- Природоохранное проектирование, нормирование для 1 категории хозяйственной и иной деятельности

(наименование подвида лицензируемого вида деятельности в соответствии с Законом Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)

**Лицензиат** **ИП ТЮЛЮБАЕВ Н. Ш.**

ИНН: 820907350721

(полное наименование, местонахождение, бизнес-идентификационный номер юридического лица (в том числе иностранного юридического лица), бизнес-идентификационный номер филиала или представительства иностранного юридического лица – в случае отсутствия бизнес-идентификационного номера у юридического лица/полностью фамилия, имя, отчество (в случае наличия), индивидуальный идентификационный номер физического лица)

**Производственная база**

(местонахождение)

**Особые условия  
действия лицензии**

(в соответствии со статьями 36 Закона Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)

**Лицензиар**

Республиканское государственное учреждение «Комитет экологического регулирования и контроля Министерства энергетики Республики Казахстан». Министерство энергетики Республики Казахстан.

(полное наименование органа, выдавшего приложение к лицензии)

**Руководитель  
(уполномоченное лицо)**

(фамилия, имя, отчество (в случае наличия))

**Номер приложения****Срок действия****Дата выдачи  
приложения** 30.11.2007**Место выдачи** г.Астана

Осы құжат «Электронды құжат және электрондық цифрлық қолтаңба туралы» Қазақстан Республикасының 2003 жылғы 7 қаңтардағы Заңы 7 бабының 1 тармағына сәйкес қағаз тасымалдағы құжатпен мәнімен бірдей. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года "Об электронном документе и электронной цифровой подписи" равнозначен документу на бумажном носителе.

**«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

370



## Приложение 4

QAZAQSTAN RESPÝBLIKASY  
EKOLOGIA, GEOLOGIA JÁNE TABIGI  
RESÝRSTAR MINISTRIGI

«QAZGIDROMET»  
SHARYASHYLYQ JÜRGIZÝ  
QUQYĞYNDAGY RESPÝBLIKALYQ  
MEMLEKETTİK KÁSIPOРNY



МИНИСТЕРСТВО ЭКОЛОГИИ,  
ГЕОЛОГИИ И ПРИРОДНЫХ РЕСУРСОВ  
РЕСПУБЛИКИ КАЗАХСТАН

РЕСПУБЛИКАНСКОЕ  
ГОСУДАРСТВЕННОЕ ПРЕДПРИЯТИЕ  
НА ПРАВЕ ХОЗЯЙСТВЕННОГО  
ВЕДЕНИЯ «КАЗГИДРОМЕТ»

010000, Nur-Sultan qalasy, Mángilik El dańǵyly, 11/1  
tel: 8(7172) 79-83-93, 79-83-84,  
faks: 8(7172) 79-83-44, info@meteo.kz

010000 г.Нур-Султан, проспект Мәңгілік Ел, 11/1  
тел: 8(7172) 79-83-93, 79-83-84  
факс: 8(7172) 79-83-44, info@meteo.kz

06-09/24 94  
12. 09. 2019

Көкшетау қаласы  
«Тюлюбаев Н.Ш» ЖК

ҚМЖ болжанадын, Қазақстан қалаларына  
қатысты 2019 жылғы 10 қыркүйектегі №29 хатқа

«Қазгидромет» РМК, Сіздің хатыңызға сәйкес, қолайсыз метеорологиялық жағдайлар (ҚМЖ) Қазақстан Республикасының төменде көрсетілген елді-мекендері:

1. Астана қаласы
2. Алматы қаласы
3. Ақтөбе қаласы
4. Атырау қаласы
5. Ақтау қаласы
6. Ақсу қаласы
7. Жаңа Бұқтырма кенті
8. Ақсай қаласы
9. Балқаш қаласы
10. Қарағанды қаласы
11. Жаңаөзен қаласы
12. Қызылорда қаласы
13. Павлодар қаласы
14. Екібастұз қаласы
15. Петропавл қаласы
16. Риддер қаласы
17. Тараз қаласы
18. Теміртау қаласы
19. Өскемен қаласы
20. Орал қаласы
21. Көкшетау қаласы
22. Қостанай қаласы
23. Семей қаласы
24. Шымкент қаласы бойынша

метеожағдайлар (яғни қолайсыз метеорологиялық жағдай күтіледі (күтілмейді) деп) болжанады.

Бас директордың м. а.

Д. Алимбаева

0000150  
М. Алимбаева  
8 (7172) 79 83 95

«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

371



## Приложение 5

**«ҚОНАЕВ ҚАЛАСЫНЫҢ ТҰРҒЫН  
ҮЙ - КОММУНАЛДЫҚ  
ШАРУАШЫЛЫҚ, ЖОЛАУШЫЛАР  
КӨЛПІ, АВТОМОБИЛЬ ЖОЛДАРЫ  
ЖӘНЕ ТҰРҒЫН ҮЙ  
ИНСПЕКЦИЯСЫ БӨЛІМІ»  
МЕМЛЕКЕТТІК МЕКЕМЕСІ**



040800, Алматы облысы,  
Қонаев қаласы, Жамбыл көшесі, 13  
Тел/факс 8(72772) 4 22 26  
e-mail: gujkh-kapchagai@mail.ru

**ГОСУДАРСТВЕННОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ  
«ОТДЕЛ ЖИЛИЩНО -  
КОММУНАЛЬНОГО ХОЗЯЙСТВА,  
ПАССАЖИРСКОГО ТРАНСПОРТА,  
АВТОМОБИЛЬНЫХ ДОРОГ И  
ЖИЛИЩНОЙ ИНСПЕКЦИИ  
ГОРОДА КОНАЕВ»**

040800, Алматинская область,  
город Конаев, улица Жамбыла, 13  
Тел/факс 8(72772) 4 22 26  
e-mail: gujkh-kapchagai@mail.ru

*13.09.2022 иех: 01-21/591*

**Директору ТОО «GIS Project»  
Мухановой Т.Б.**

Реализация проекта «Корректировка проектно-сметной документации по капитальному ремонту улиц микрорайона 8 - 10 города Кунаев» запланирована на 1 квартал 2023 года.

Руководитель отдела



Д. Карагонысов



**«ҚАЗГИДРОМЕТ» РМК      РГП «ҚАЗГИДРОМЕТ»**

ҚАЗАҚСТАН РЕСПУБЛИКАСЫ ЭКОЛОГИЯ, МИНИСТЕРСТВО ЭКОЛОГИИ, ГЕОЛОГИИ  
ГЕОЛОГИЯ ЖӘНЕ ТАБИҒИ РЕСУРСТАР      И ПРИРОДНЫХ РЕСУРСОВ РЕСПУБЛИКИ  
МИНИСТРЛІГІ      КАЗАХСТАН

08.11.2022

1. Город -
2. Адрес - **Казахстан, Алматинская область, Конаев**
4. Организация, запрашивающая фон - **ГУ «Отдел ЖКХ, ПТ, АД и ЖИ города Конаев»**  
Объект, для которого устанавливается фон - **Корректировка проектно-сметной**
5. **документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области**
6. Разрабатываемый проект - **Отчет о возможных воздействиях**  
Перечень вредных веществ, по которым устанавливается фон: **Азота диоксид,**
7. **Взвеш.в-ва, Диоксид серы, Углерода оксид, Взвешанные частицы PM2.5, Взвешанные частицы PM10**

В связи с отсутствием наблюдений за состоянием атмосферного воздуха в Казахстан, Алматинская область, Конаев выдача справки о фоновых концентрациях загрязняющих веществ в атмосферном воздухе не представляется возможным.





## Приложение 7

Номер: KZ78VWF00080428

Дата: 11.11.2022

**«ҚАЗАҚСТАН РЕСПУБЛИКАСЫ  
ЭКОЛОГИЯ, ГЕОЛОГИЯ ЖӘНЕ ТАБИҒИ  
РЕСУРСТАР МИНИСТРЛІГІ  
ЭКОЛОГИЯЛЫҚ РЕТТЕУ ЖӘНЕ  
БАҚЫЛАУ КОМИТЕТІНІҢ  
АЛМАТЫ ОБЛЫСЫ БОЙЫНША  
ЭКОЛОГИЯ ДЕПАРТАМЕНТІ»  
РЕСПУБЛИКАЛЫҚ МЕМЛЕКЕТТІК  
МЕКЕМЕСІ**



**РЕСПУБЛИКАНСКОЕ  
ГОСУДАРСТВЕННОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ  
«ДЕПАРТАМЕНТ ЭКОЛОГИИ ПО  
АЛМАТИНСКОЙ ОБЛАСТИ  
КОМИТЕТА ЭКОЛОГИЧЕСКОГО  
РЕГУЛИРОВАНИЯ И КОНТРОЛЯ  
МИНИСТЕРСТВА ЭКОЛОГИИ,  
ГЕОЛОГИИ И ПРИРОДНЫХ РЕСУРСОВ  
РЕСПУБЛИКИ КАЗАХСТАН»**

040000, Алматы облысы, Талдықорған қаласы,  
Абай көшесі, 297 үй, тел. 8 (7282) 24-23-42,  
факс: 8 (7282) 24-48-06, БСН 120740015275,  
E-mail: almobl-ecodep@ecogeo.gov.kz

040000, Алматинская область, город Талдықорған,  
ул. Абая, д. 297, тел. 8 (7282) 24-23-42,  
факс: 8 (7282) 24-48-06, БИН 120740015275,  
E-mail: almobl-ecodep@ecogeo.gov.kz

**ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства, пассажирского транспорта, автомобильных дорог и жилищной инспекции города Конаев»**

**Заключение**

**об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и (или) скрининга воздействий намечаемой деятельности**

На рассмотрение представлены: Заявление о намечаемой деятельности: «Корректировка проектно-сметной документации на "Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10 Конаев Алматинской области"»  
(перечисление комплектности представленных материалов)

Материалы поступили на рассмотрение: KZ36RYS00295573 от 03.10.2022 г.  
(дата, номер входящей регистрации)

**Общие сведения**

Корректировка проектно-сметной документации на "Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10 Конаев Алматинской области".

Оценка воздействия на окружающую среду ранее проводился Заключение №18-0049/19 от 03.04. 2019 г. (положительное) по рабочему проекту «РП «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр г.Капшагай Алматинской области»» выдано филиалом РГП «Госэкспертиза» по Алматинской области.

Скрининг ранее не проводился.

Данным рабочим проектом предусмотрено корректировка, а именно исключение улицы №26, также смещение на 60-70 м. южнее и исключение объемов из первоначального рабочего проекта по улице №7 и включения их в корректировку. В рабочий проект добавлены новые улицы - улица Абая, улица Проезд №1, Проезд №2, улица №7. Также в связи со смещением улицы №7 была увеличена протяженность по улицам №1; №21 уч2; №2; №3; №4; №5; №6; №8. Координаты границ. Северная граница участка 43°50'36.36"С, 77° 3'13.06"В. Южная граница участка 43°49'10.00"С, 77° 3' 15.91"В. Западная граница участка 43°49'13.31"С, 77° 2'40.65"В. Восточная граница участка 43°49'56.82"С, 77 ° 3'48.77" В. географические координаты мест осуществления намечаемой деятельности 43°86'04"N 77°06'21"E. Выбора других мест не предусматривается.

Согласно приложению 1 Экологического Кодекса Республики Казахстан, раздела 2 п.7 Транспорт; пп. 7.2. Строительство автомобильных дорог протяженностью 1 км и более и (или) с пропускной способностью 1 тыс. автомобилей в час и более. Данный вид

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электронды құжат және электронды сандық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат www.elicense.kz порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын www.elicense.kz порталында тексері аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале www.elicense.kz. Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале www.elicense.kz.

**«Отчет о возможных воздействиях»**

**«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»**

намечаемой деятельности входит в перечень для которых проведение процедуры скрининга воздействия намечаемой деятельности является обязательным.

Продолжительность строительных работ составит 20 месяцев. В соответствии с письмом №01-21/591 от 13.09.2022 г. начало строительства – I квартал 2023 года..

Акт выбора земельного участка No57 от 25.04.2022 г. площадь земельного участка 16,7 га. Целевое использование земельного участка: для строительства и обслуживания автомобильной дороги.

#### **Краткое описание намечаемой деятельности**

Зрительное восприятие проезжей части и обочин неудовлетворительное. Асфальтобетонное покрытие присутствует не на всех улицах, ширина покрытия колеблется от 5,5 м до 6 м, состояние покрытия – в основном неудовлетворительное. Ширина земляного полотна по верху составляет от 7 до 10 м. Местность с равнинным типом рельефа. В результате обследования было выявлено, поверхность представлена грунтовым покрытием, местами присутствуют залежи гравия или щебня, а также асфальтобетона. Профиль земляного полотна неравномерный, необходимо привести параметры к требуемым нормам. Обочины частично разрушены, но ширина и толщина укрепления гравийно-супесчаной смесью явно недостаточны, хотя уплотнение обочин хорошее. Материал обочин, который ранее представлял собой гравийно- супесчаную смесь, полностью изношен до состояния гравелистого грунта. Обстановка автомобильной дороги (ограждения, дорожные знаки, остановки, павильоны) находится в крайне плохом состоянии или вообще отсутствует и требуется установка новых элементов По улице No 6 грунты рабочего слоя разведаны скважинами С-17, С-18, С-10 и представлены песками мелкозернистыми маловлажными мощностью от 5 до 6 м которые ниже местами подстилаются песками среднезернистыми. Проектируемые улицы осуществляют транспортную, пешеходную связь внутри жилого района и обеспечивают выход на связующую магистраль - автомобильную дорогу А3 (Алматы-Усть-Каменогорск) республиканского значения. До начала строительных работ необходимо произвести: разбивочные работы по переносу проектного плана в натуру: оси, кромок проезжей части, съездов, автостоянок, тротуаров; очистку территории от строительного мусора; подготовка технологических площадок; установку временных дорожных знаков, ограждения мест проведения работ; произвести заготовку строительных материалов и железобетонных конструкций; вынос вертикальных отметок проезжей части, тротуаров, автостоянок; ремонт и наращивание люков существующих смотровых колодцев; устройство основания под новую дорожную одежду. Ширина проезжей части проектируемых магистральных улиц районного значения (транспортно-пешеходная) принята 15 м. Число полос движения 4 шириной по 2х3,5+2 х4,0м. (крайние полосы по 4,0 м с учетом движения общественного транспорта). Технические тротуары приняты шириной 0,8 м. Пешеходные тротуары приняты шириной 2,25 м.

Данным рабочим проектом предусмотрено корректировка, а именно исключение улицы No26, также смещение на 60- 70 м. южнее и исключение объемов из первоначального рабочего проекта по улице No7 и включения их в корректировку. В рабочий проект добавлены новые улицы - улица Абая, улица Проезд No1, Проезд No2, улица No7. Также в связи со смещением улицы No7 была увеличена протяженность по улицам No1; No21 уч2; No2; No3;No4; No5; No6; No8. Цель реализации проекта – улучшение технико-эксплуатационных характеристик улиц, и обеспечение безопасного движения автотранспорта. Проектируемые улицы осуществляют транспортную, пешеходную связь внутри жилого района и обеспечивают выход на связующую магистраль – автомобильную дорогу А3 (Алматы-Усть-Каменогорск) республиканского значения. Улица Абая: Начало трассы ПК0+00, конец трассы ПК27+40,70. Общая протяженность улицы составляет 2,7407км Строительная длина улицы по границам работ составляет 2737,0м.Вдоль проезжей части всех улиц с обеих сторон предусмотрено устройство газонов и посадка зеленых насаждений. Вдоль проезжих частей улиц предусмотрено стоянки для автомобилей глубиной 3,0м. для расположения автомобилей







параллельно к оси улицы. На пешеходных переходах проектируемых перекрестков предусмотрены пандусы для въезда колясок на бульварную часть. Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке; Ширина проезжей части проектируемых улиц и дороги местного значения в жилой застройке принята 7,0м. число полос движения 2 шириной по 3,5 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары приняты шириной 1,0 м. Улица Проезд No1: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 10+09,40. Общая протяженность улицы-1,0094км Строительная длина улицы по границам работ-950,01 м. Улица Проезд No2: Начало трассы ПК0+00 принят на пересечении по кромке ул. No21, конец трассы ПК10+31,88. Общая протяженность улицы-1,0319км. Строительная длина улицы по границам работ-984,63 м. Проезды, основные; Ширина проезжей части проездов принята 6,0м. число полос движения 2 шириной по 3,0 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары приняты шириной 1,0 м. Проезд Улица No7 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 8+34,36. Общая протяженность улицы-0,8344км. Строительная длина улицы по границам работ-814,36 м. Проезд Улица No1 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+62,90. Общая протяженность улицы-0,0629км. Строительная длина улицы по границам работ-53,64 м. Проезд Улица No21 уч2 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК0+63,38. Общая протяженность улицы-0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ-54,15 м. Проезд Улица No2 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,38. Общая протяженность улицы-0,0634 км. Строительная длина улицы по границам работ-54,29 м. Проезд Улица No3 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,44. Общая протяженность улицы-0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ-54,17 м. Проезд Улица No4 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 1+03,40. Общая протяженность улицы-0,1034км. Строительная длина улицы по границам работ-94,38 м. Проезд Улица No5 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,54. Общая протяженность улицы-0,0635км. Строительная длина улицы по границам работ-54,46 м. Проезд Улица No6 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК0+63,54. Общая протяженность улицы-0,0635км. Строительная длина улицы по границам работ-54,36 м. Проезд Улица No8 Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+72,81. Общая протяженность улицы-0,0728 км. Строительная длина улицы по границам работ-63,87 м. Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке; ширина проезжей части проектируемых улиц и дороги местного значения в жилой застройке принята 6,0м. число полос движения 2 шириной по 3,0 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары не предусмотрены. Улица No1 Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 7+61,91 продолжение в ПЗ.

#### **Краткая характеристика компонентов окружающей среды**

Климат района работ резко континентальный. Лето жаркое, зима умеренно холодная, мягкая. Весной и летом отмечаются ливневые дожди. На границах участков проведения строительных работ исторические памятники, археологические памятники культуры отсутствуют. В случае обнаружения объектов историко-культурного наследия, в соответствии со статьей 39 Закона Республики Казахстан «Об охране и использовании историко-культурного наследия» обязаны поставить в известность КГУ «Центр по охране и использованию историко-культурного наследия» в месячный срок. Животный мир рассматриваемого района представлен преимущественно мелкими грызунами, пресмыкающимися и пернатыми. Представителями орнитофауны района являются птицы отряда воробьиных: воробей, скворец, сорока, ворона. Исчезающие виды растений и животных, занесенные в Красную Книгу Республики Казахстан, на указанном участке отсутствуют. По результатам экологических исследований, влияние проектируемого объекта на подземные и поверхностные воды региона не прогнозируется. Полевые исследования не требуются.

Вода привозная на период СМР доставляется подрядчиком в автоцистернах к месту строительства. Общий расход водопотребления составит : 2.15 м3/сут; 946м3/год. Вода для технических нужд в количестве 48505.3279 м3 (согласно сметной документации)

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).



#### **«Отчет о возможных воздействиях»**

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкР города Конаев Алматинской области»



привозная доставляется подрядчиком в автоцистернах к месту строительства. В качестве канализации на период строительства предусмотрен биотуалет в специально отведенном огороженном месте. По мере наполняемости вывозить спец. организацией на договорной основе. Ближайшим водным объектом является Капчагайское водохранилище 883 метра СВ направлении. Согласно постановления Алматинского областного акимата от 12 мая 2009 года N 93 Ширина водоохранной зоны-1000 м.Ширина водоохранной полосы-100 м.Данный объект входит водоохранную зону. Соблюдать водоохранные мероприятия предусмотренные проектом; - содержать территорию участка в санитарно-чистом состоянии согласно нормам СЭС и охраны окружающей среды - постоянно; - в водоохранной зоне и полосе исключить размещение и строительство складов для хранения удобрений, пестицидов, нефтепродуктов, пунктов технического обслуживания, мойки транспортных средств, механических мастерских, устройство свалок бытовых и промышленных отходов, а также размещение других объектов, отрицательно влияющих на качество воды; - после окончания строительства, места проведения строительных работ восстановить; - не допускать сброс ливневых и бытовых стоков в поверхностные водные объекты; - обеспечение недопустимости залповых сбросов на рельеф местности; - не допускать захвата земель водного фонда. В целом запланированные работы на территории проектируемого объекта не окажут негативного воздействия на гидрологический режим и качество поверхностных и подземных вод.

В районе расположения участка добычных работ редких и исчезающих видов растений и деревьев нет. Территория участка работ находится вне территории государственного лесного фонда и особо охраняемых природных территорий Алматинской области. Естественные пищевые и лекарственные растения на занимаемой территории отсутствуют. На участке произрастает деревьев - 1473 шт., кустарников - 6 шт. которые подлежат к сносу. Компенсация: посадка деревьев (лиственные) 14 730 штук, а также кустарников 60 шт.

Использование объектов животного мира для реализации намечаемой деятельности не требуется.

Для подогрева битума используется битумный котел 400л.В качестве топлива используется дизельное топливо в количестве 0.234 тонн.Время работы битумоплавильной установки 25.478 часов. Расход битума составит 30,391 тонн.Планируется применение компрессора,время работы составляет 4201.151 ч/год.Перед началом основных строительных работ предусматривается фрезерование существующего дорожного покрытия.Время работы фрезы составит 17.25часов.Общее количество демонтируемого дорожного покрытия составит 4380 тонн.Разработка грунта (песок) в количестве 300363.456 тонн будет проводиться автопогрузчиками (экскаватор). Время работы экскаваторов 8 часов в день, производительность одного автопогрузчика 1365 тонн в час. Предусмотрен завоз щебня: фракции до20мм в количестве 41086.85 тонн, фракции более 20мм -149504.22 тонн. Завоз ПГС в количестве 115909.352 тонн. Проектом предусматривается завоз песка в количестве 15398м3.Также производится завоз ПСП для озеленения, в количестве 170091.6 тонн. Планируется проведение буровых работ. Общее время выполнения работ-40.86 ч/год. Предусматриваются сварочные работы, а именно - газовая резка стали. Время работы аппарата – 7.12ч/год. Предусматривается применение ЛКМ .Огрунтовка поверхностей грунтовкой ГФ-021-0.1393425 тонн.Грунтовка ГФ-0119 - 0,066564 тонн. Окраска металлических огрунтованных поверхностей эмалью ХВ-124 в количестве 0,0193328 тонн.ПФ-115 – 0,278685 тонн. Предусматривается применение растворителей: растворитель-0,0116272 тонн. Уайт-спирит-0,043351 тонн. Предусмотрено применение станков и машин по обработке изделий из металла, таких как: станки сверлильные (дрель),время работы 0.536ч/год; пила карбюраторная, время работы 272 ч/год. Предусматривается работа пневматическими отбойными молотками. Время работы 268.6 ч/год. Гидроизоляция бетонных поверхностей производится битумом, время работы гудронатора составит 324.583 ч/год. Предусматривается укладка асфальта. Время работы асфальтоукладчика 887.396 ч/год. Количество асфальтовой смеси 274065,81 тонн.

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электронды құжат және электронды санлық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).



#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»







Применяемая строительная техника: - Катки – 7 ед; - Дорожная фреза – 1ед; - Экскаватор – 6 ед; - Асфальто укладчик – 2 ед; - Краны-9 ед,- Бульдозеры-5ед, - Трактор-7 ед. - Автосамосвал – 8ед. - Машины поливомоечные -4 ед. - Погрузчики – 4 ед. -Ямокопатели – 2 ед. -Корчеватели – 1 ед. Самосвалы – 2 ед. Время работы строительной техники 3520 часов в год.

Риск истощения природных ресурсов на период строительства и эксплуатации объекта отсутствуют.

В процессе строительных работ образуются:15 неорганизованных и 2 организованных источников выброса загрязняющих веществ в атмосферу. За весь период проводимых работ, согласно рабочего проекта, образуются 18 загрязняющих вещества: азот (II) оксид (азота оксид) Класс опасности 3В-3, углерод (сажа)Класс опасности 3В-3, керосин Класс опасности 3В-0, Алканы C12-19 Класс опасности 3В-4,азот (IV) оксид Класс опасности 3В-2, сера диоксид Класс опасности 3В-3, углерод оксид Класс опасности 3В-4, пыль неорганическая: 70- 20% двуокиси кремния Класс опасности 3В-3, железо оксиды Класс опасности 3В-3, марганец и его соединения Класс опасности 3В-2,диметилбензол Класс опасности 3В-3, метилбензол Класс опасности 3В-3, бенз/а/пирен Класс опасности 3В-1, бутилацетат Класс опасности 3В-4, пропан-2-он Класс опасности 3В-4, Уайт-спирит Класс опасности 3В-0, взвешенные частицы Класс опасности 3В-3, пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: более 70 Класс опасности 3В-3. Валовый выброс вредных веществ, отходящих от источников загрязнения атмосферы составляет- 74.939758363 т с учетом выбросов 3В от спецтехники, без учета выбросов 3В от спецтехники - 73.077826563 т/год из них: (на 2023 г. - 43.8466959378 т/год; на 2024 г. - 29.2311306252 т/год). На период эксплуатации источники загрязнения отсутствуют.

В рамках реализации намечаемой деятельности сбросы сточных вод в водные объекты и на рельеф местности не предусматриваются. Сбросы на период строительства осуществляются в биотуалет, с последующим вывозом со спец. организацией на ближайшие очистные сооружения.

В период строительства образуются: Смешанные коммунальные отходы (Бытовые отходы) Данные отходы образуются в результате бытовой деятельности работников в период строительства. Складирование отходов производится в металлических контейнерах на специально оборудованных площадках, по мере накопления вывозятся на договорной основе спецорганизациями.Код № 20 03 01 - (2023 г. - 6,45 т/год; 2024 г. - 4,3 т/год) Жестяные банки из-под краски Данные отходы образуются в процессе покрасочных работ. Складирование отходов производится в специальных контейнерах , до момента их вывоза на договорной основе спецорганизациями. Код 08 01 12 (2023 г. - 0.0201534 т/год; 2024 г. -0,0134356 т/год); Строительный мусор Данные отходы образуются в процессе строительно- монтажных работ. Складирование отходов производится в специальных контейнерах на оборудованных площадках, до момента их вывоза на договорной основе спецорганизациями. Образование отходов, согласно сметной документации, составляет 705.115тонн (2023 г. - 423,069 тонн; 2024 г. - 282,046 тонн). Предусматривается временное хранение всех отходов на территории строительной площадки, в специально отведенной площадке, срок не более 6 месяцев. Хранение отходов организовано с соблюдением несмешивания разных видов отходов. Все отходы передаются сторонним организациям согласно договора. На период эксплуатации отходы отсутствуют.

Намечаемая деятельность не будет оказывать негативное трансграничное воздействие на окружающую среду.

Для реализации намечаемой деятельности будет предусмотрен комплекс мероприятий, направленных на уменьшение влияния намечаемой деятельности на окружающую среду. Мероприятия по снижению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу В период проведения строительных работ предусмотрены мероприятия по снижению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу: -регулярный полив водой зоны движения строительных машин и автотранспорта в летний период; - регулирование двигателей всех используемых строительных машин, механизмов и автотранспортных

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі зағмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).





средств на минимальный выброс выхлопных газов; Мероприятия по защите и восстановлению почвенного покрова В целях охраны и рационального использования земельных ресурсов, а также недопущения их истощения и деградации при производстве строительного-монтажных работ, проектом предусмотрены следующие основные требования к их проведению: проведение работ строго в границах отведенной под производство работ территории, не допуская сверхнормативного изъятия дополнительных площадей, связанного с нерациональной организацией строительного потока; создание системы сбора, транспортировки и утилизации отходов, вывоза их в установленные места хранения, исключающих загрязнение почв; 11 – своевременное проведение технического обслуживания и проверки оборудования, исправное техническое состояние используемой техники и транспорта; Мероприятия по охране и рациональному использованию водных ресурсов Для намечаемой деятельности предусматривается ряд мероприятий по охране и рациональному использованию водных ресурсов, которые до минимума снизят отрицательное воздействие намечаемой деятельности на подземные и поверхностные воды: При выполнении строительных работ Подрядчик обязан выполнить следующие требования для ослабления воздействия на поверхностные и грунтовые воды-все загрязненные воды и отработанные жидкости со строительной площадки утилизируются специализированной организацией на договорной основе.

Согласно пп.3) п. 11 Главы 2 «Инструкции по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду» утвержденная Приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 13 июля 2021 года №246 относится ко II категории (проведение строительных операций, продолжительностью более одного года).

**Выводы о необходимости или отсутствия проведения обязательной оценки воздействия на окружающую среду:** необходимо провести Оценку воздействия на окружающую среду согласно «Инструкции по организации и проведению экологической оценки» (утв. приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 30.07.2021 г. №280). Воздействие на окружающую среду при реализации намечаемой деятельности приведет к случаям, предусмотренным п. 25 главы 3:

- пп.9) создает риски загрязнения земель или **водных объектов** (поверхностных и подземных) в результате попадания в них загрязняющих веществ;

- пп. 15) оказывает воздействие на компоненты природной среды, важные для ее состояния или чувствительные к воздействиям вследствие их экологической взаимосвязи с другими компонентами (например, водно-болотные угодья, водотоки или **другие водные объекты**, горы, леса);

Таким образом, проведение оценки воздействия на окружающую среду по намечаемой деятельности признается **обязательным**.

**В отчете о возможных воздействиях необходимо предусмотреть замечания и предложения следующих государственных органов:**

**1. РГУ «Балкаш-Алакольская бассейновая инспекция по регулированию использования и охране водных ресурсов»:**

Намечаемая деятельность ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства, пассажирского транспорта, автомобильных дорог и жилищной инспекции города Конаев», строительство автомобильных дорог протяженностью 1 км и более и (или) с пропускной способностью 1 тыс. автомобилей в час и более. Согласно заявлению предусматривается Корректировка проектно- сметной документации на «Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10 Конаев Алматинской области». Данным рабочим проектом предусмотрено корректировка , а именно исключение улицы №26, также смещение на 60-70 м. южнее и исключение объемов из первоначального рабочего проекта по улице №7 и включения их в корректировку. В рабочий проект добавлены новые улицы - улица Абая,улица Проезд №1, Проезд №2, улица №7. Также в связи со смещением улицы №7 была увеличена протяженность по улицам №1; №21 уч2; №2; №3; №4;№5; №6; №8.Площадь земельного участка 16,7 га. Целевое использование земельного участка: для

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық сандық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).





строительства и обслуживания автомобильной дороги. Вода привозная. Общий расход водопотребления составит: 2.15 м<sup>3</sup>/сут; 946м<sup>3</sup>/год. В соответствии пункту 7 статьи 125 Водного Кодекса Республики Казахстан в водоохраных зонах и полосах запрещается строительство (реконструкция, капитальный ремонт) предприятий, зданий, сооружений и коммуникаций без наличия проектов, согласованных в порядке, установленном законодательством Республики Казахстан. Согласно Водного законодательства РК строительные, дноуглубительные и взрывные работы, добыча полезных ископаемых и других ресурсов, прокладка кабелей, трубопроводов и других коммуникаций, рубка леса, буровые и иные работы на водных объектах или водоохраных зонах, влияющие на состояние водных объектов, производятся по согласованию с бассейновыми инспекциями.

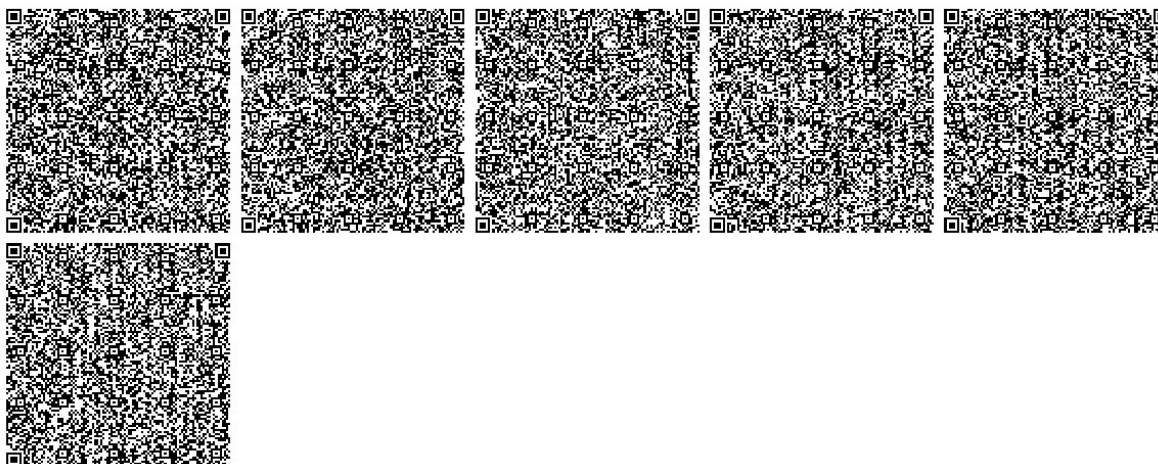
**2. РГУ «Департамент экологии по Алматинской области»** При реализации намечаемой деятельности необходимо учесть требования ст. 327, 331 Экологического Кодекса РК.

При подготовке отчета по ОВОС необходимо учесть замечания и предложения государственных органов и общественности согласно протокола размещенного на Едином экологическом портале <https://ecoportal.kz>.

Указанные выводы основаны на основании сведений в Заявлении ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства, пассажирского транспорта, автомобильных дорог и жилищной инспекции города Конаев» проектируемый объект «Корректировка проектно-сметной документации на "Капитальный ремонт улиц микрорайона №8-10 Конаев Алматинской области" при условии их достоверности.

И.о. руководителя департамента

Молдахметов Бахытжан Маметжанович



Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі замінен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).



«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

381

## Приложение 8

1 - 4

Қазақстан Республикасының Экология,  
геология және табиғи ресурстар  
министрлігі  
Су ресурстарын пайдалануды реттеу және  
қорғау жөніндегі Балқаш-Алакөл  
бассейндік инспекциясы



Министерство экологии, геологии и  
природных ресурсов Республики  
Казахстан  
Балхаш-Алакольская бассейновая  
инспекция по регулированию  
использования и охране водных ресурсов

Номер: KZ83VRC00015254

Дата выдачи: 21.11.2022 г.

**Согласование размещения предприятий и других сооружений, а также условий  
производства строительных и других работ на водных объектах, водоохранных зонах  
и полосах**

Государственное учреждение "Отдел  
жилищно-коммунального хозяйства,  
пассажирского транспорта,  
автомобильных дорог и жилищной  
инспекции города Конаев"  
130840011038  
040800, Республика Казахстан,  
Алматинская область, Конаев Г.А., г.  
Конаев, Проспект Жамбыла, здание № 13

Балхаш-Алакольская бассейновая инспекция по регулированию использования и охране водных ресурсов, рассмотрев Ваше обращение № KZ15RRC00035399 от 14.11.2022 г., сообщает следующее:

«Отчет о возможных воздействиях» «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр. города Конаев Алматинской области», разработан ИП «Тюлюбаев Н.Ш.».

Проектом предусматривается ремонт улиц 8-10 мкр. города Конаев Алматинской области.

Проектируемые улицы осуществляют транспортную, пешеходную связь внутри жилого района и обеспечивают выход на связующую магистраль - автомобильную дорогу АЗ (Алматы-Усть-Каменогорск) республиканского значения.

Проектируемая улично-дорожная сеть в 8-10мкр. в соответствии СП РК 3.01-101-2013, подразделена на следующие категории: магистральная улица районного значения, транспортно-пешеходная; улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке; проезды, основные.

Проектом предусмотрено строительство магистральных улиц районного значения (транспортно-пешеходная), улиц и дороги местного значения и проездов.

Ширина проезжей части проектируемых магистральных улиц районного значения (транспортно-пешеходная) принята 15 м. Число полос движения 4 шириной по 2х3,5+2х4,0м. (крайние полосы по 4,0 м с учетом движения общественного транспорта).

Технические тротуары приняты шириной 0,8 м. Пешеходные тротуары приняты шириной 2,25 м.

Улица Абая: Начало трассы ПК0+00, конец трассы ПК27+40,70. Общая протяженность улицы составляет 2,7407км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 2737,0м.

Вдоль проезжей части всех улиц с обеих сторон предусмотрено устройство газонов и посадка зеленых насаждений.

Вдоль проезжих частей улиц предусмотрено стоянки для автомобилей глубиной 3,0м. для расположения автомобилей параллельно к оси улицы.

Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке:

Ширина проезжей части проектируемых улиц и дороги местного значения в жилой застройке принята 7,0м. число полос движения 2 шириной по 3,5 м.

Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары приняты шириной 1,0 м.

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық сандық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).



«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр.  
города Конаев Алматинской области»

382





2 - 4

Улица Проезд №1: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 10+09,40. Общая протяженность улицы составляет 1,0094км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 950,01 м.

Улица Проезд №2: Начало трассы ПК0+00 принят на пересечении по кромке ул. №21, конец трассы ПК10+31,88. Общая протяженность улицы составляет 1,0319км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 984,63 м.

Ширина проезжей части проездов принята 6,0м. число полос движения 2 шириной по 3,0 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары приняты шириной 1,0 м.

Проезд Улица №7: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 8+34,36. Общая протяженность улицы составляет 0,8344км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 814,36 м.

Проезд Улица №1: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+62,90. Общая протяженность улицы составляет 0,0629км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 53,64 м.

Проезд Улица №21 уч2: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,38. Общая протяженность улицы составляет 0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,15 м.

Проезд Улица №2: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,38. Общая протяженность улицы составляет 0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,29 м.

Проезд Улица №3: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,44. Общая протяженность улицы составляет 0,0634км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,17 м.

Проезд Улица №4: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 1+03,40. Общая протяженность улицы составляет 0,1034км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 94,38 м.

Проезд Улица №5: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,54. Общая протяженность улицы составляет 0,0635км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,46 м.

Проезд Улица №6: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+63,54. Общая протяженность улицы составляет 0,0635км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 54,36 м.

Проезд Улица №8: Начало трассы ПК 0+00,0 конец трассы ПК 0+72,81. Общая протяженность улицы составляет 0,0728км. Строительная длина улицы по границам работ составляет 63,87 м.

Улицы и дороги местного значения, улицы в жилой застройке;

(По ранее выданому заключению "РП "Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр г.Капшагай Алматинской области" №18-0049/19 от 03.04.2019г.)

Ширина проезжей части проектируемых улиц и дороги местного значения в жилой застройке принята 6,0м. число полос движения 2 шириной по 3,0 м. Технические тротуары не предусмотрены. Пешеходные тротуары не предусмотрены.

Улица №1: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 7+61,91. Общая протяженность улицы составляет 0,762км.

Улица №2: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 2+21,53. Общая протяженность улицы составляет 0,222км.

Улица №3: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 2+31,32. Общая протяженность улицы составляет 0,231км

Улица №4: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК4+13,66. Общая протяженность улицы составляет 0,414км

Улица №5: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК2+00,29. Общая протяженность улицы составляет 0,2 км

Улица №6: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 2+34,14. Общая протяженность улицы составляет 0,234 км

Улица №7: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК5+93,00. Общая протяженность улицы составляет 0,593км

Улица №8: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 16+31,26. Общая протяженность улицы составляет 1,631км

Улица №9: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 0+48,05 Общая протяженность улицы составляет 0,048 км

Улица №10: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 2+30,57 Общая протяженность улицы составляет 0,231 км

Улица №11: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 0+86,54 Общая протяженность улицы составляет 0,086 км

Улица №12: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 0+70,75 Общая протяженность улицы составляет 0,071 км

Улица №13: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 0+74,01 Общая протяженность улицы составляет 0,074 км

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электронды құжат және электронды сандық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электронды құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электронды құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).



#### «Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр города Конаев Алматинской области»

383



3 - 4

Улица №14: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 1+28,90. Общая протяженность улицы составляет 0,129 км

Улица №15: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 4+04,74. Общая протяженность улицы составляет 0,405 км

Улица №16: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 9+49,95. Общая протяженность улицы составляет 0,950 км

Улица №17(ул.Жибек Жолы): Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 5+34,20. Общая протяженность улицы составляет 0,534 км

Улица №18 (ул.Малайсары): Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 4+49,82. Общая протяженность улицы составляет 0,450 км

Улица №19: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 0+82,50. Общая протяженность улицы составляет 0,082 км

Улица №20: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 0+67,01. Общая протяженность улицы составляет 0,067 км

Улица №21 уч 1: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 6+79,42. Общая протяженность улицы составляет 0,679 км

Улица №21 уч 2: Начало трассы ПК 6+79,42, конец трассы ПК 9+34,61. Общая протяженность улицы составляет 0,255 км

Улица №22: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 1+45,63. Общая протяженность улицы составляет 0,146 км

Улица №23: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 1+46,14. Общая протяженность улицы составляет 0,146 км

Улица №24: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 1+48,26. Общая протяженность улицы составляет 0,148 км

Улица №25: Начало трассы ПК 0+00, конец трассы ПК 1+11,61. Общая протяженность улицы составляет 0,112 км

Проектом предусмотрены 4 типа конструкции дорожной одежды. Согласно заданию на разработку проектно-сметной документации и СП РК 3.03-104-2014 «Проектирование дорожных одежд нежесткого типа» конструкция дорожной одежды принята капитальная нежесткого типа.

Проектом предусматриваются остановки общественного транспорта в количестве 10 ед. Длина остановки 30м, глубина 4,0м, отгоны 2х20м.

Вдоль проезжей части улиц проектом предусмотрены парковки легковых автомобилей для временного размещения. Глубина парковки 5,5м. и 3,0м

Проектом предусмотрено устройство тротуаров с двух сторон проезжей части и в местах пересечения улиц, для обеспечения удобного и безопасного движения пешеходов. Ширина тротуаров в зависимости от категорий улиц от 1.0 м до 2,25м. с каждой стороны проезжей части. Покрытие тротуаров предусмотрено из асфальтобетона.

Проектом предусмотрена реконструкция действующей системы газораспределения высокого давления (до 0.6 МПа), Д315мм проложенного в подземном исполнении в южном направлении по ул. Абая от ул. Кунаева до ул. Алату в мкр. №8 г.Конаев, подземного газопровода Д315 (до 0,6Мпа) и отключающих устройств в газовых колодцах в мкр. №10 по ул. Центральная, с установкой защитного кожуха, в местах проезда автотранспорта.

Врезка проектируемого газопровода предусматривается от существующего подземного газопровода высокого давления Д315 мм проложенного южнее объекта газификации.

В проектируемом подземном газопроводе высокого давления Д315 мм, устанавливается отключающее устройство, задвижка давление Ру1.6МПа под приварку марки 30с41нж Ру=0,6 МПа Ду300 в колодце глубокого заложения Г1-Пк-2,1.

Прокладка проектируемого газопровода высокого давления Р=0,6 МПа осуществляется подземным способом. Подземный газопровод запроектирован из электросварной прямошовной трубы по ГОСТ 10704 -91 Ø325х8,0 мм с весьма усиленной битумно-полимерной изоляцией по ГОСТ 9.602-2016 и из полиэтиленовых труб по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 ПЭ 100 SDR 9 Ø315х28,5 мм.

Переход подземного газопровода высокого давления через проектируемую автомобильную дорогу предусмотрен открытым способом под 90 градусов в защитном футляре из стальной трубы по ГОСТ 10704 -91 □ 530х7,0мм.

Руководствуясь статьями Водного кодекса РК, Балкаш-Алакольская бассейновая инспекция согласовывает «Отчет о возможных воздействиях» «Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр. города Конаев Алматинской области», при обязательном

Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық сандық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).





4 - 4

выполнений следующих требований:

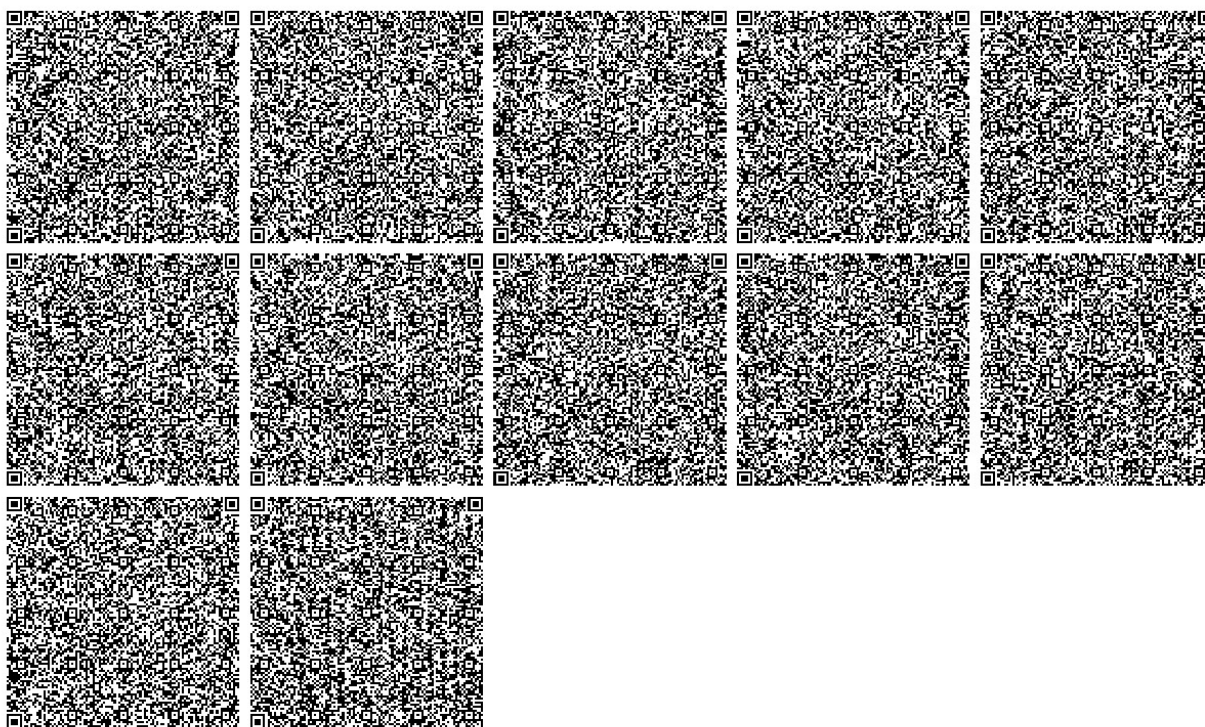
- при проведении строительных работ содержать территорию участка в санитарно-чистом состоянии согласно нормам СЭС и охраны окружающей среды – постоянно;
- после окончания строительства, места проведения строительных работ восстановить;
- при использовании поверхностных или подземных вод оформить разрешение на специальное водопользование.

На основании Водного кодекса РК настоящее заключение имеет обязательную силу.

В случае невыполнения требований, виновный будет привлечен к ответственности согласно действующему законодательству Республики Казахстан, а согласование приостановлено.

**Руководитель**

**Иманбет Раушан  
Мұсақұлызы**



Бұл құжат ҚР 2003 жылдың 7 қаңтарындағы «Электрондық құжат және электрондық қол қою» туралы заңның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бетіндегі заңмен тең. Электрондық құжат [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында құрылған. Электрондық құжат түпнұсқасын [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz) порталында тексере аласыз. Данный документ согласно пункту 1 статьи 7 ЗРК от 7 января 2003 года «Об электронном документе и электронной цифровой подписи» равнозначен документу на бумажном носителе. Электронный документ сформирован на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz). Проверить подлинность электронного документа вы можете на портале [www.elicense.kz](http://www.elicense.kz).



«Отчет о возможных воздействиях»

«Корректировка проектно-сметной документации на «Капитальный ремонт улиц 8-10 мкр  
города Конаев Алматинской области»

385