Товарищество с ограниченной ответственностью



ГУ "Отдел ЖКХ и жилищной инспекции г. Семей ВКО"

Рабочий проект «Реконструкция котельной "35 квартал" г. Семей ВКО»

Отчет о возможных воздействиях

Директор ГИП



Быстров С.В. Демченко А.А.

г. Павлодар 2022 г.

СОДЕРЖАНИЕ

1	ВВЕДЕНИЕОписание намечаемой деятельности, в отношении которой составлен	6
	отчет	8
	1.1 Описание предполагаемого места осуществления намечаемой деятельности, его координаты, определенные согласно	
	геоинформационной системе, с векторными файлами	8
	1.2 Описание состояния окружающей среды на предполагаемой	o
	затрагиваемой территории на момент составления отчета (базовый	0
	сценарий)	9
	1.3 Описание изменений окружающей среды, которые могут	10
	произойти в случае отказа от начала намечаемой деятельности	12
	1.4 Информация о категории земель и целях использования земель в	
	ходе строительства и эксплуатации объектов, необходимых для	
	осуществления намечаемой деятельности	12
	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	12
	1.6 Описание планируемых к применению наилучших доступных	
	технологий – для объектов І категории, требующих получения	
	комплексного экологического разрешения в соответствии с пунктом 1	
	статьи 111 Кодексом	15
	строений, сооружений, оборудования и способов их выполнения,	
	если эти работы необходимы для целей реализации намечаемой	
	деятельности	15
	1.8 Информация 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	15
		IJ

	1.9 Информация об ожидаемых видах, характеристиках и количестве	
	отходов, которые будут образованы в ходе строительства и	
	эксплуатации объектов в рамках намечаемой деятельности	93
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	103
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	104
4	Информация о компонентах природной среды и иных объектах,	
	которые могут быть подвержены существенным воздействиям	
	намечаемой деятельности	104
5	Описание возможных существенных воздействий (прямых и	
	косвенных, кумулятивных, трансграничных, краткосрочных и	
	долгосрочных, положительных и отрицательных) намечаемой	
	деятельности на объекты	105
6	Обоснование предельных количественных и качественных	
	показателей эмиссий, физических воздействий на окружающую	
	среду, выбора операций по управлению отходами	107
7	Обоснование предельного количества накопления отходов по их	
	видам	108
8	Обоснование предельных объемов захоронения отходов по их видам,	
	если такое захоронение предусмотрено в рамках намечаемой	
	деятельности	108
9	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	100
	ликвидации	109

10	Описание предусматриваемых для периодов строительства и	
	эксплуатации объекта мер по предотвращению, сокращению,	
	смягчению выявленных существенных воздействий намечаемой	
	деятельности на окружающую среду, 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)	110
11	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	116
12	Цели, масштабы и сроки проведения послепроектного анализа,	
	требования к его содержанию, сроки представления отчетов о	
	послепроектном анализе уполномоченному органу	116
13	Способы и меры восстановления окружающей среды на случаи	
	прекращения намечаемой деятельности, определенные на начальной	
	стадии ее осуществления	117
14	Описание методологии исследований и сведения об источниках	
	экологической информации, использованной при составлении отчета	
	о возможных воздействиях	117
15	Описание трудностей, возникших при проведении исследований и	
	связанных отсутствием технических возможностей и недостаточным	
	уровнем современных научных знаний	118
16	Выполнение требований согласно заключению по определению	
	сферы охвата	118
17	Краткое нетехническое резюме	124
	СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ НОРМАТИВНО-МЕТОДИЧЕСКИХ	
	ДОКУМЕНТОВ	129
	РАСЧЕТ РАССЕИВАНИЯ ПРИЗЕМНЫХ КОНЦЕНТРАЦИЙ	12)
	ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ ВЕЩЕСТВ НА ПЕРИОД СМР	122
		132
	РАСЧЕТ РАССЕИВАНИЯ ПРИЗЕМНЫХ КОНЦЕНТРАЦИЙ	
	ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ ВЕЩЕСТВ НА ПЕРИОД	240
	ЭКСПЛУАТАЦИИ	240
	ПРИЛОЖЕНИЯ	305

- 1. Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и (или) скрининга воздействия намечаемой деятельности №KZ45VWF00064435 от 25.04.2022 г.
- 2. Лицензия ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ» на природоохранное проектирование и нормирование.
- 3. Ситуационная карта-схема расположения котельной.
- 4. Акт на право постоянного землепользования.
- 5. ТКП на изготовление рукавного фильтра.
- 6. Решение по определению категории предприятия.
- 7. Письмо РГП «Казгидромет» по метеохарактеристикам.
- 8. Письмо РГП «Казгидромет» по фоновым концентрациям от 11.04.2022 года.
- 9. Техническое задание на проектирование.
- 10. Стандарт на угольную продукцию.
- 11. Договор №2604 с ГКП «Семей Водоканал».

ВВЕДЕНИЕ

По рабочему проекту «Реконструкция котельной "35 квартал" г. Семей ВКО» проведение оценки воздействия на окружающую среду является обязательным, согласно Заключению об определении сферы охвата №КZ45VWF00064435 от 25.04.2022 г. (приложение 1). В соответствии со ст. 67 Экологического Кодекса Республики Казахстан [Л.1] по намечаемой деятельности выполняется стадия ОВОС - Отчет о возможных воздействиях.

Отчет о возможных воздействиях составлен в соответствии с требованиями ст. 72 Экологического Кодекса РК, Приложением 2 Инструкции по организации и проведению экологической оценки [Л.2] и другими нормативно-техническими документами, действующими на территории Республики Казахстан.

Целью выполнения рабочего проекта является реконструкция существующей котельной «35 квартал», предназначенной для отопления жилых домов, роддома, школы, детсада и магазинов, с установкой дополнительного водогрейного котла для покрытия растущих тепловых нагрузок (в перспективе строительство 18 девятиэтажных домов).

Целью выполнения Отчета о возможных воздействиях является подготовка материалов, необходимых для принятия отвечающих цели и задачам экологического законодательства РК решений о реализации намечаемой деятельности.

Заказчик рабочего проекта – ГУ «Отдел ЖКХ и жилищной инспекции г. Семей ВКО».

Адрес: Республика Казахстан, Восточно-Казахстанская

область, г.Семей, ул.Достоевского, 110.

БИН: 180440038096

Разработчик проектной документации — ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ», лицензия на осуществление проектной деятельности ГСЛ №005362 от 18 июня 2001 года, выданная Агентством Республики Казахстан по делам строительства и жилищно-коммунального хозяйства.

Разработчик Отчета о возможных воздействиях - группа охраны окружающей среды ТОО "СТРОЙИНДУСТРИЯ", лицензия на выполнение работ и оказание услуг в области охраны окружающей среды № 01560Р от 19.04.2013 г., выданная Министерством охраны окружающей среды Республики Казахстан (приложение 2).

Адрес разработчика раздела «Охрана окружающей среды»:

РК, г. Павлодар, ул. Торайгырова 68/2, тел.: 8 (7182) 51-24-86.

Исходными данными для выполнения Отчета о возможных воздействиях

являются:

- рабочий проект «Реконструкция котельной «35 квартал» г. Семей ВКО»;
- результаты инженерных изысканий;
- данные РГП «Казгидромет» о фоновом загрязнении воздуха;
- данные РГП «Казгидромет» по метеорологическим характеристикам;
- данные по существующим эмиссиям промплощадки №6 котельная «35 квартал».

Основанием для выполнения рабочего проекта является:

- Постановление акимата города Семей «О разрешении ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства и жилищной инспекции г.Семей ВКО» реконструкции котельной «35 квартал» №1595 от 30 июля 2021 года.
 - техническое задание на выполнение работ к договору № 314.

- 1. Описание намечаемой деятельности, в отношении которой составлен отчет
- 1.1 Описание предполагаемого места осуществления намечаемой деятельности, его координаты, определенные согласно геоинформационной системе, с векторными файлами.

Котельная «35 квартал» расположена в городе Семей в районе пересечения улицы Международной и переулка Ч. Валиханова. Город Семей находится в западной части Восточно-Казахстанской области и расположен по обеим берегам, протекающей через город, реки Иртыш. Котельная расположена на правом берегу р. Иртыш на расстоянии ~ 920 м. Со всех четырех сторон на расстоянии 50 м от источников выбросов котельной «35 квартал» находятся жилые дома. Котельная ограждена с четырех сторон железобетонной оградой. В непосредственной близости от котельной санаториев, лечебных учреждений нет. Котельная «35 квартал» занимает территорию площадью 0,5663 га. Землепользование осуществляется на правах постоянного землепользования, согласно Постановлению акимата г.Семипалатинска от 3 ноября 2005 года №755 (Приложение 4). Реконструкция котельной осуществляется в пределах существующей площадки, дополнительный отвод земли не предусматривается. Ситуационная карта размещения котельной приведена в приложении 3. Карта с географическими координатами участка котельной представлена на рисунке 1.



Рис. 1. Карта с географическими координатами участка котельной «35 квартал»

Участок размещения котельной находится вне водоохранных зон и полос. Размер санитарно-защитной зоны для котельной «35 квартал» установлен не менее 50 м. После реализации проектных решений размер СЗЗ не изменится.

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

Атмосферный воздух

Город Семей находится в западной части Восточно-Казахстанской области и расположен по обоим берегам протекающей через город реки Иртыш.

Климат района засушливый, резко континентальный с холодной зимой и жарким летом, что обусловлено сочленением степного и полупустынного климата Средней Азии и континентального Западной Сибири. Характеристика

климата приведена в соответствии с СП РК 2.04-01-2017 «Строительная климатология» [7] и данным РГП «Казгидромет» (приложение 6).

Средняя месячная температура самого жаркого месяца июля - плюс 28,9°C, самого холодного месяца января - минус 20,5°C.

В годовой розе ветров преобладают ветры западного, воточного и юго-восточного направлений (таблица 2-1). Среднегодовая скорость ветра составляет 4 м/с.

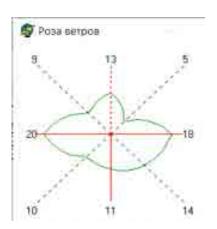


Таблица 2-1. Роза ветров

С	СВ	В	ЮВ	Ю	ЮЗ	3	СЗ	Штиль
13	5	18	14	11	10	20	9	32

По количеству выпадающих осадков район является маловодным. Среднемноголетнее годовое количество атмосферных осадков по метеостанции «Семипалатинск» - 260мм. В теплый период года (апрель-октябрь) выпадает в среднем 71% от общего количества осадков, максимальное суточное количество осадков выпадает в июле и достигает 62мм. Устойчивый снежный покров устанавливается в начале октября, разрушение снежного покрова происходит в середине марта. Высота снежного покрова в пределах г. Семей изменяется в пределах 0,18-0,63м, средняя - 0,36м.

Наблюдения за состоянием атмосферного воздуха г. Семей осуществляет РГП «Казгидромет» на 6 постах наблюдения, в том числе на 2 постах ручного отбора проб и на 4 автоматических станциях. В целом по городу определяется 7 показателей: взвешенные частицы (пыль); взвешенные частицы РМ-2,5; взвешенные частицы РМ-10; диоксид серы; оксид углерода; диоксид азота; оксид азота; сероводород.

По данным наблюдений за 2021 год в целом г. Семей характеризуется

как низкий уровень загрязнения, превышения по среднесуточным нормативам не наблюдалось.

В таблице 2-2 приведены значения существующих фоновых концентраций загрязняющих веществ на основании наблюдений за 2017-2021 годы (справка Казгидромет от 11.04.2022 года).

Таблица 2-2. Значения фоновых концентраций

Номер	Примесь		Концентрация Сф – мг/м3				
поста		Штиль	Скорость ветра города 3-U* м/с			J * м/с	
		0-2 м/с	Север	Восток	Юг	Запад	
№1, 3, 2, 4	Диоксид азота	0,0668	0,0523	0,0553	0,0453	0,056	
	Взвешенные вещества	0,2365	0,2375	0,2285	0,237	0,2445	
	Диоксид серы	0,0658	0,041	0,0555	0,0523	0,0508	
	Оксид углерода	1,9643	1,2463	1,6347	1,413	1,4427	

Контроль за выбросами ЗВ так же осуществляет ГКП «Теплокоммунэнерго» в том числе котельная «35 квартал». Контроль проводится в рамках экологического мониторинга и включает в себя контроль за непревышением установленных нормативов выбросов ЗВ на источниках и на границе санитарно-защитной зоны. Превышение ПДК и нормативов ПДВ отсутствует.

Водные ресурсы

Гидрографическая характеристика района представлена рекой Иртыш. Качество поверхностных вод р. Иртыш оценивает РГП «Казгидромет», по наблюдениям которого в 2021 году на реке Иртыш качество воды в створе г. Семей относится к 4 классу: взвешенные вещества -6,7-6,8 мг/дм3. Температура воды находилась в пределах $0,1^{0}$ С $-24,0^{0}$ С. Водородный показатель 7,46-8,24. Концентрация растворенного в воде кислорода 7,26-13,5 мг/дм³. БПК $_{5}$ 0,5-3,98 мг/дм³. Прозрачность 10-30 см.

Подземные воды на площадке работ вскрыты всеми скважинами на глубине 8,1–8,3 м и по условиям залегания характеризуются как грунтовые. Водовмещающими грунтами являются песок средней крупности и гравийный грунт. Питание водоносного горизонта осуществляется в основном за счет инфильтрации атмосферных осадков, а так же за счет возможных утечек из водонесущих коммуникаций. Разгрузка водоносного горизонта происходит в сторону р. Иртыш. Сезонное колебание уровня грунтовых вод составляет 0,5-0,7 м.

Почвы, земельные ресурсы

Объекты проектирования расположены на территории котельной «35 квартал» в районе пересечения улиц Международный переулок и Шугаева города Семей.

По генетическим признакам в толще грунтов выделяются следующие

комплексы отложений:

- Отложения современного возраста насыпной грунт, залегает с поверхности слоем мощностью 1,7-2,5м, представлен песком средним темно-серым, грунт переотложенный, слежавшийся;
- Аллювиальные отложения верхнечетвертичного возраста песок средней крупности, гравийный гркнт, залегают под современными образованиями на глубине 1,7-2,5 м. Песок средней крупности, коричневый, рыхлый, маловлажный, ниже уровня грунтовых вод насыщенный водой, с включением гравия до 5%.

ГКП «Теплокоммунэнерго» проводит мониторинг воздействия на почвенный покров в районе полигона ЗШО. Проводится контроль по следующим загрязняющим веществам: свинец, медь, цинк, марганец, нитраты, мышьяк, фтор. По данным мониторинга, проведенного в 2021 году, превышения ПДК загрязняющих веществ не обнаружено.

Помимо мониторинга почв, который осуществляет предприятие в рамках проведения Производственного экологического контроля, контроль за качеством почв так же осуществляет РГП «Казгидромет». По данным за 2021 год в городе Семей в пробах почвы, отобранных в различных районах, концентрация хрома находилась в пределах 0.5-2.9 мг/кг, цинка -1.7-19.3 мг/кг, свинца -11.2-49 мг/кг, меди -0.3-6.2 мг/кг, кадмий -0.1-0.2 мг/кг.

Растительный и животный мир

Котельная «35 квартал» расположена в селитебной территории г. Семей. Район размещения котельной продолжительное время находится под влиянием антропогенного воздействия, поэтому естественная растительность рассматриваемого участка ограничена. Растительный мир представлен древесной растительностью, к которой относится тополь и кустарник. Редких и исчезающих видов растений и деревьев в зоне влияния котельной нет.

Животный мир в пределах рассматриваемого участка представлен мелкими мышевидными грызунами. Представителями орнитофауны являются мелкие птицы отряда воробьиных. Животных, занесенных в Красную книгу РК, в районе размещения котельной нет.

Радиационная обстановка

Наблюдения за уровнем гамма излучения в г.Семей ежедневно осуществляет РГП «Казгидромет». Средние значения радиационного гаммафона приземного слоя атмосферы находились в пределах 0,04-0,32 мкЗв/ч, что находится в пределах допустимых значений.

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

Изменения объектов окружающей среды в случае отказа от намечаемой деятельности отсутствуют

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

Существующая котельная «35 квартал» занимает территорию площадью 0,5663 га. Целевое назначение земельного участка — для обслуживания котельной «35 квартал».

Реконструкция котельной предусматривает установку дополнительного водогрейного котла КВ-ТСВ-20-150, для которого предусмотрено возведение новой пристройки к существующему зданию котельной. Дополнительный отвод земли не предусматривается.

Расстояние до ближайшей жилой зоны составляет 50 м.

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

Описание существующей котельной «35 квартал»

Котельная «35 квартал» (промплощадка №6) входит в состав ГКП «Теплокоммунэнерго», осуществляющего производство и транспортировку тепловой энергии для предприятий и населения г.Семей и п.Шульбинск.

В котельной «35 квартал» установлены четыре паровых котлоагрегата марки ДКВР-10/13. Действующая мощность котельной до реконструкции 22,6 Гкал/час – установленная, 16,9Гкал/час - располагаемая (26,28 МВт). В качестве топлива используется уголь Каражиринского месторождения. Выбросы дымовых газов осуществляются организованно с предварительной очисткой дымовых газов от пыли неорганической золоулавливающими установками через дымовую трубу диаметром 1,5 м, высотой 45 м. Время работы котельной 5040 ч/год.

Основная часть золы выпадает в нижнюю часть топки, откуда удаляется системой шлакоудаления. Выгрузка шлака в желоб выполняется под слой воды. Удаление шлака за пределы котельной осуществляется с помощью скреперов,

вывоз шлака и золы производится автотранспортом. Транспортировка и погрузка золы и шлака осуществляется в смоченном состоянии.

Склад угля расположен на открытой с одной стороны площадке размерами 30x28м (840 м2). Количество угля, поступающего на склад в течении года — 16452,6 т/год. Уголь доставляется на склад грузовым автотранспортом от централизованного склада ТЭЦ-1 по мере необходимости, с трехдневным запасом.

Для временного складирования золошлаковых отходов имеется открытая с 2-х сторон площадка площадью 50 м^2 (для существующих котлов не используется, так как мокрое золоудаление). ЗШО вывозится с площадки котельной на собственный полигон ГКП «Теплокоммунэнерго», предназначенный для захоронения золошлаковых отходов.

Водоснабжение котельной осуществляется от существующих сетей водопровода, сброс сточных вод – в канализационный коллектор.

Электроснабжение котельной осуществляется по двум кабельным линиям.

Проектные решения

Намечаемая деятельность предусматривает реконструкцию существующей котельной «35 квартал» с установкой дополнительного водогрейного котла КВ-ТСВ-20-150, производительностью 20 Гкал/час (23,26 МВт) для покрытия растущих тепловых нагрузок.

Технологическими решениями предусматривается установка следующего основного и вспомогательного оборудования:

- котел водогрейный производительностью Q=20 Гкал/ч (23,26 МВт) в комплекте со встроенным воздухоподогревателем, площадками обслуживания, дренажами, воздушниками, взрывными и предохранительными клапанами для работы на твердом топливе, механической топкой;
 - дымовая труба H=25 м, D = 0,6 м (в комплекте с котлом);
 - дымосос центробежный с электродвигателем мощностью N=160кВт;
 - деаэратор атмосферный;
 - дутьевые вентиляторы;
 - компрессорная установка и прочее оборудование.

Котел водогрейный КВ-ТСВ-20-150 предназначен для сжигания твердого топлива в слое. Котел состоит из топочного и конвективного блоков и топки механической с пневмомеханическим забрасывателем и решеткой обратного хода. Часовой расход топлива (угля), согласно проектным данным составит 5.1264 т/час. Время работы котла 5040 часов в год.

Для выбросов загрязняющих снижения веществ предусмотрена очистка дымовых газов от золы угля путем установки батарейного циклона со золоулавливания 92% рукавного фильтра со степенью золоулавливания 99,9 %. Батарейный циклон БЦ-512-2 состоит из корпуса циклона, который разделен на секции, работающие параллельно. В каждой секции шиклона расположены группы циклонных элементов. В нижней части циклона установлен сборный бункер, в котором осаждается зола.



Рукавный фильтр ФРИР-1000 обеспечивает эффективность очистки 20 мг/м 3 (ТКП на изготовление фильтра приведено в приложении 5). Фильтровальным элементом является рукав длиной 5.16 м, диаметром 139 мм в количестве 448 шт. Для изготовления фильтровальных рукавов выбран нетканный иглопробивной фетр. Выгрузка пыли из бункера фильтра осуществляется шнековым питателем. Количество бункеров в фильтре и устройств пылевыгрузки – 1.

Рабочий проект предусматривает возведение новой пристройки к существующему зданию котельной. Пристройка расширения котельной

прямоугольная с размерами 8.4х34.5 м, помещение операторской так же прямоугольной формы с размерами 5.38х6.0м. Высота помещений в пролетах (по низу конструкций покрытия) составляет: 3.6; 5,8; 7,1; 9,4м.

Наружные стены выполняются из сэндвич панелей толщиной 150 мм. Кровля основного здания рулонная с организованным внутренним водостоком. Кровля операторской

Номер поме- щения	Наименование	Площадь, м²	Кат. ло не- ще- ния
1	Помещение котельной	145,08	Γ
2	Помещение ХОВ	93,79	Д
3	Помещение дутьевого вентилятора	51,79	Γ
4	Тамбур	1,88	Д
5	Помещение деаэратора	73,01	Д
6	Помещение бункера	50,68	Д
7	Техподполье	139,60	Γ
8	Помещение операторской	20,83	Д
9	Компресорная	19,83	Д
10	Коридор	6,04	Д
11	Топливоподача	50,68	B2
• '		•	•

Экспликация помещений

выполнена из сэндвич панелей толщиной 200 мм с наружным неорганизованным водостоком.

Отмостка вокруг здания асфальтовая шириной 1.0 м.

Наружные ворота – распашные 2.7х2.7 утепленные. Наружные и

внутренние двери – металлические и пластиковые.

Внутренняя отделка помещений: подвесной потолок Армстронг, водоэмульсионная окраска ВА-27, защитно-полимерное покрытие заводского исполнения Сэндвич панелей, полы – бетон, линолеум, керамическая плитка.

При производстве работ по устройству фундаментов предусмотрено выполнение гидроизоляции боковых поверхностей фундаментов горячим битумом за два раза. Наружные поверхности ж.б. фундаментов, подверженные атмосферным воздействиям, открасить кремнийорганической краской КО-174 в два слоя по грунтовке.

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

Для существующей котельной "35 квартал" категория объекта определена как III, что подтверждено решением РГУ "Департамент экологии по Восточно-Казахстанской области" от 1 октября 2021 года (приложение 5). При расширении мощность котельной будет составлять 49,54 МВт. Согласно п.п. 1.1 п.1. Раздела 2 Экологического Кодекса РК объект будет отнесен ко II категории. Получение комплексного экологического разрешения не предусматривается.

1.7 Описание работ по постутилизации существующих зданий, строений, сооружений, оборудования и способов их выполнения, если эти работы необходимы для целей реализации намечаемой деятельности

Для целей реализации намечаемой деятельности выполнение работ по постутилизации зданий, строений, сооружений и оборудования не требуется.

1.8 Информация 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

1.8.1 Воздействие на атмосферный воздух

Воздействие до реализации проекта

На площадке котельной «35 квартал» находится 5 источников выбросов, из них 1 организованный и 4 неорганизованных. В котельной установлено 4

котлоагрегата, работающих на угле Каражыринского месторождения. В атмосферу через дымовую трубу (ист. 0029) выделяются диоксид серы, окислы азота, оксид углерода, пыль неорганическая с содержанием SO2 70-20%. Для очистки дымовых газов от пыли предусмотрены золоулавливающие установки типа БЦ2-6*(4+3) на всех котлоагрегатах.

Склад угля расположен на открытой с одной стороны площадке площадью 840 м2. Количество угля, поступающего на склад в течении года составляет 16452,6 т/год. В процессе формирования штабеля и хранения угля в атмосферу неорганизованно выделяется пыль неорганическая ниже 20% двуокиси кремния (ист.6041).

Транспортировка и дробление угля производится в закрытых помещениях, находящихся под разрежением ввиду забора воздуха дутьевыми вентиляторами, подающими его в топки котлов. В связи с этим выбросы пыли отсутствуют.

Для временного складирования золошлаковых отходов имеется открытая с 2-х сторон площадка площадью 50 м2. При пересыпки и хранении ЗШО выделяется пыль неорганическая с содержанием 70-20% двуокиси кремния (ист.6042). В настоящее время выбросы по данному источнику отсутствуют, так как на существующих котлах предусмотрено мокрое золоудаление.

В слесарном отделении котельной установлены два металлообрабатывающих станка: заточный, токарный. В процессе обработки металлов в атмосферу выделяются взвешенные частицы, пыль абразивная (ист.6043).

Для проведения ремонтных работ на котельной имеется электросварочный пост и пост газовой резки. Процесс работ сопровождается выделением загрязняющих веществ: железо (II, III) оксид в пересчете на железо, марганец и его соединения, фтористый водород, диоксид азота (ист.6044).

В атмосферу от котельной «35 квартал» поступает 11 видов загрязняющих веществ в количестве 632,902 тонн/год (таблица 1.8.1-1).

Таблица 1.8.1-1. Перечень ЗВ, выбрасываемых котельной «35 квартал» до реконструкции (из проекта нормативов ПДВ)

Код загр. веще- ства	Наименование Вещества	ПДК максим. разовая, мг/м3	ПДК средне- суточная, мг/м3	ОБУВ ориентир. безопасн. УВ,мг/м3	Класс опас- ности	Выброс вещества г/с	Выброс вещества, т/год
1	2	3	4	5	6	7	8
0123	Железо (II, III) оксиды		0.04		3	0,055	0,00099
0143	Марганец и его	0.01	0.001		2	0,0006	0,00011
	соединения						
0301	Азота (IV) диоксид	0.2	0.04		2	11,4985	51,36375

Код	Наименование	пдк	пдк	ОБУВ	Класс	Выброс	Выброс
загр.	Вещества	максим.	средне-	ориентир.	опас-	вещества	вещества,
веще-		разовая,	суточная,	безопасн.	ности	г/с	т/год
ства		мг/м3	мг/м3	УВ,мг/м3			
1	2	3	4	5	6	7	8
0304	Азот (II) оксид	0.4	0.06		3	1,867	8,347
0330	Сера диоксид	0.5	0.05		3	22,8	101,880
0337	Углерод оксид	5	3		4	49,98	223,600
0342	Фтористые газообразные	0.02	0.005		2	0,0002	0,00004
	соединения						
2902	Взвешенные частицы	0.5	0.15		3	0,0056	0,007054
2908	Пыль неорганическая с	0.3	0.1		3	55,38145	247,61262
	содержанием двуокиси кремния 70-20%						
2909	Пыль неорганическая с	0.5	0.15		3	0,00825	0,0867
	содержанием двуокиси					,	ŕ
	кремния ниже 20%						
2930	Пыль абразивная		0.04	0.04		0,0012	0,0041
	Β С Ε Γ Ο:					141,5483	632,902364

Воздействие в период реализации проекта

Источниками воздействия на атмосферный воздух при проведении строительно-монтажных работ являются выбросы загрязняющих веществ при работе двигателей автостроительной техники, при перевозке и ссыпке инертных материалов, при выполнении земляных, сварочных, лакокрасочных, паяльных, гидроизоляционных работ.

На период строительно-монтажных работ определен 21 источник выбросов, из них 2 организованных и 19 неорганизованных источников. Выбросы загрязняющих веществ осуществляются при:

- работе компрессора с ДВС (источник №0001),
- Работе битумного котла с ДВС (источник №0002),
- работе двигателей автотехники (источник №6001),
- работе двигателей строительной техники (источник №6002),
- земляных работах (источник №6003),
- работе перфоратора (источник №6004),
- буровых работах (источник №6005),
- транспортных работах (источник №6006),
- ссыпке инертных материалов (источник №6007),
- работе бетоносмесителя (источник №6008),
- механической обработке металлов (источник №6009),
- сварке металлов штучными электродами (источник №6010),
- газовой сварке с применением пропан-бутана (источник №6011),
- газовой сварке ацетилен-кислородным пламенем (источник №6012),
- дуговой металлизации с применением проволоки (источник №6013),

- проведении лакокрасочных работ (источник №6014),
- сливе битумных материалов (источник №6015),
- нанесении битумных материалов (источник №6016),
- сварке ПВХ материалов (источник №6017),
- проведении паяльных работ (источник №6018),
- пескоструйной обработке (источник №6019).

Для определения количественных и качественных характеристик расчет выбросов загрязняющих веществ проведен в соответствии с расходом сырьевых и строительных материалов (количество электродов, объем лакокрасочных материалов, кол-во машиночасов автостроительной техники и др.), предусмотренных в сметной части рабочего проекта.

Расчет выбросов загрязняющих веществ при проведении строительно-монтажных работ <u>Организованные источники</u>

Расчет параметров ГВС

На площадке строительства предусмотрена работа установок с ДВС. Выбросы 3B от компрессора осуществляются через трубу высотой 2 м диаметром 0,15 м, от битумного котла – через трубу высотой 0,8 м, диаметром 0,168 м (данные интернет-ресурса).

Объемный расход отработавших газов (${\rm M}^3/{\rm c}$) определяется по приложению А [Л.19] по формуле:

$$Q_{O\Gamma} = G_{O\Gamma}/\gamma_{O\Gamma}$$

где,

 $G_{O\Gamma}$ — расход отработавших газов (кг/с) от стационарной дизельной установки, определяется по формуле:

$$G_{O\Gamma} \approx 8.72 \times 10^{-6} \times b_3 \times P_3$$

где,

 γ_{or} - удельный вес отработавших газов (кг/м³)рассчитываемый по формуле:

$$\gamma_{\rm or} = \gamma 0_{\rm or} / (1 + T_{\rm or} / 273),$$

Расчет объемного расхода отработавших газов по организованным источникам сведен в таблицу 1.8.1-2.

Таблица 1.8.1-2. Расчет параметров ГВС

П	D	Обозначение, расчетная	Источник	Количественные величин показателей	
Наименование показателей	Размерность	формула	информации	компрессор	битумный котел, 400 л
Расход отработавших газов	(кг/с)	$G_{O\Gamma} = 8.72*10^{-6*}b_{9}*P_{9}$	приложение А Л.19	0,0045	0,015
Удельный расход топлива (берется из паспортных данных на дизельную установку)	г/кВт*ч	b_9	Паспортные данные	26	48
Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки, кВт.	кВт	Рэ	Паспортные данные	19,7	35
Удельный вес отработавших газов	кг/м³	$\gamma_{or} = \gamma 0_{or} / (1 + T_{or} / 273)$	приложение А Л.19	0,49	0,49
Удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0°C	кг/м³	$\gamma 0_{ m or}$	приложение А Л.19	1,31	1,31
Температура отработавших газов	К	$T_{ m or}$	приложение А Л.19	450	450
Объемный расход отработавших газов	м ³ /с	$Q_{O\Gamma}$ = $G_{O\Gamma}$ /үог	приложение А Л.19	0,009	0,030
Скорость газов на выходе из трубы	м/с	4*Qor/3,14*d ²		0,51	1,34
Диаметр дымовой трубы	M	d		0,15	0,168

Источник загрязнения №0001 – Работа компрессора передвижного с ДВС

Выбросы загрязняющих веществ осуществляются при работе компрессора, как установки с дизельным двигателем внутреннего сгорания и рассчитываются согласно [Л.19]. Максимальный выброс i-ого вещества определяется по формуле:

$$M_{cek} = (ei \times P_{\theta}) / 3600, \Gamma/c$$

где:

еі - выброс і-го вредного вещества на единицу полезной работы стационарной дизельной установки в режиме номинальной мощности, г/кВт*ч,

Рэ - эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки, кВт.

Валовый выброс і-ого вещества определяется по формуле:

$$G_{\text{год}} = (qi \times B) / 1000$$
, тонн

где:

qi - выброс i-го вредного вещества, г/кг топлива, приходящегося на 1 кг дизельного топлива,

В - расход топлива, тонн (рассчитывается исходя из времени работы установки и часового расхода топлива). Часовой расход топлива принят по данным интернет-ресурса для компрессора $19.7~\mathrm{kBr} - 3.5~\mathrm{n/vac}$ ($2.94~\mathrm{kr/vac}$).

Расчет выбросов сведен в таблицу №1.8.1-3.

Таблица №1.8.1-3. Расчет выбросов ЗВ от источника №0001

Марка	e _i ,	Т, час	P ₃ ,	В,	q_{i}	Загрязняющие	Код	М, г/с	G, тонн
установки	г/кВт*ч		кВт	т/год	•	вещества			·
Компрессоры	10,3	9919,3	19,7	29,16	43,0	NO_X		0.05636389	1.25399247
передвижные						Азота (IV) диоксид	0301	0.04509111	1.00319398
с двигателем						Азот (II) оксид	0304	0.00732731	0.16301902
внутреннего	0,000013				0,000055	Бенз(а)пирен	0703	0.00000007	0.00000160
сгорания	1,1				4,50	Сера диоксид	0330	0.00601944	0.13123177
	7,20				30,00	Углерод оксид	0337	0.03940000	0.87487847
	3,60				15,00	Алканы С12-С19	2754	0.01970000	0.43743924
	0,70				3,00	Углерод	0328	0.00383056	0.08748785
	0,15				0,60	Формальдегид	1325	0.00082083	0.01749757

Источник загрязнения №0002 – Работа битумного котла, 400 л

Выбросы 3В осуществляются при работе передвижного битумного котла на дизельном топливе. Время работы битумного котла 89,24 часа. Расход топлива по данным интернет-ресурса составит 2 л/час (1,68 кг/час). Расчет выбросов по источнику №0002 выполнен по формулам [Л.19] и сведен в таблицу 1.8.1-4.

Таблица 1.8.1-4. Расчет выбросов от источника №0002

Марка установки	е _і , г/кВт*ч	Т, час	Р _э , кВт	В, тонн	$\mathbf{q}_{\mathbf{i}}$	Загрязняющие вещества	Код	М, г/с	G , тонн
Битумный	10,3	106,1	35,0	0,178	43,0	NO_X		0.10013889	0.00766526
котел, 400 л						Азота (IV) диоксид	0301	0.08011111	0.00613221
						Азот (II) оксид	0304	0.01301806	0.00099648
	0,000013				0,000055	Бенз(а)пирен	0703	0.00000013	0.00000001
	1,1				4,50	Сера диоксид	0330	0.01069444	0.00080218
	7,20				30,00	Углерод оксид	0337	0.07000000	0.00534786
	3,60				15,00	Алканы С12-С19	2754	0.03500000	0.00267393
	0,70				3,00	Углерод	0328	0.00680556	0.00053479
	0,15				0,60	Формальдегид	1325	0.00145833	0.00010696

Неорганизованные источники

<u>Источник загрязнения №6001 - Работа двигателей автотехники</u>

Перечень используемой автотехники представлен в таблице 1.8.1-5

Таблица 1.8.1-5. Перечень автотехники

№ п\п	Наименование	Маш/час
1	Автогидроподъемники, 2-5 т	33,1
2	Автопогрузчики 5 т	1078,4
3	Автосамосвалы, 10 т	46,8
4	Автомобили бортовые, до 5 т	2537,6
5	Автомобили бортовые грузоподъёмностью до 8 т	52,6
6	Автомобили бортовые грузоподъёмностью до 10 т	74,1
7	Асфальтоукладчики, г.п до 5 т	3,3
8	Катки дорожные самоходные гладкие, 5 т	14,3
9	Катки дорожные самоходные гладкие, 8-13 т	32,5
10	Катки дорожные самоходные гладкие, 16-18 т	1,5
11	Катки дорожные самоходные гладкие, 30 т	13,6
12	Краны на автомобильном ходу грузоподъёмностью 6,3 т	3673,5
13	Краны на автомобильном ходу, 10 т	1183,1
14	Краны, 16 т	184,7
15	Краны, 25-63 т	750,4
16	Трубоукладчики для труб диаметром до 700 мм, грузоподъёмность 12,5 т	43,9
17	Машины бурильно-крановые с глубиной бурения 3,5 м на автомобиле (на базе ГАЗ 33086), г.п. 4,5	15,3
18	Погрузчики одноковшовые пневмоколесные, 3 т	3,3
19	Машины поливомоечные, 6000 л	18,1

Выбросы рассчитываются согласно [Л.10].

Выброс загрязняющих веществ одним автомобилем в день при работе на территории промплощадки рассчитывается по формуле (3.17 [Л.10]):

$$M_1 = M1 \times L_1 + 1.3 \times M1 \times L_{1n} + M_{xx} \times T_{xs}$$
, Γ

где,

Ml — пробеговый выброс вещества автомобилем при движении по территории предприятия, г/км (определен по таблице 3.8 [Л.10]);

 L_1 – пробег автомобиля без нагрузки по территории предприятия, км/день;

1,3 – коэффициент увеличения выбросов при движении с нагрузкой;

 L_{ln} – пробег автомобиля с нагрузкой по территории предприятия, км/день;

 M_{xx} – удельный выброс при работе двигателя на холостом ходу, г/мин;

 T_{xs} – суммарное время работы двигателя на холостом ходу в день, мин;

Максимальный разовый выброс от 1 автомобиля рассчитывается по формуле (3.18 $[\Pi.10]$):

$$M_2 = M_1 \times L_2 + 1,3 \times M_1 \times L_{2n} + M_{xx} \times T_{xm}$$
, г/30 мин

где,

 L_2 – максимальный пробег автомобиля без нагрузки за 30 мин, км;

 L_{2n} – максимальный пробег автомобиля с нагрузкой за 30 мин, км;

 T_{xm} – максимальное время работы на холостом ходу за 30 мин, мин;

Валовый выброс загрязняющих веществ автомобилями рассчитывается раздельно для

каждого периода по формуле (3.19 [Л.10]):

$$M = A \times M_1 \times N_k \times D_n \times 10^{-6}$$
, т/год

где,

А – коэффициент выпуска (выезда);

 N_k – общее количество автомобилей данной группы;

 D_n – количество рабочих дней в расчетном периоде (теплый, переходный, холодный);

Для определения общего валового выброса валовые выбросы одноименных веществ от разных расчетных периодов года суммируются.

Максимальный разовый выброс от автомобилей данной группы рассчитывается по формуле (3.20 [Л.10]):

$$G = M_2 \times N_{k1} / 1800$$
, Γ / cek

где,

 N_{k1} — наибольшее количество машин данной группы, двигающихся в течении получаса.

Расчеты выбросов сведены в таблицу 1.8.1-6.

Таблица 1.8.1-6. Расчет выбросов ЗВ при работе двигателей автотехники

Автогидроподъемники, до 5 т Углерод оксид 2,30 0,80 2 2,80 0,80 2,6 2,52 0,80 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 27,870 31,320 29,388 9,290 10,44 9,7 Керосин 0,60 0,20 2 0,70 0,20 2,6 0,63 0,20 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 7,140 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4 Азота (II) оксид 0,29 0,02 2 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 7,140 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4 Азота (IV) диоксид 1,76 0,13 2,6 1,76 0,13 2,6 1,76 0,13 2,6 5 15 3 3 1 1 1 </th <th>796 0,01640333 449 0,00413278 762 0,00126967 688 0,00781333</th> <th>0,00004992 0,00001524 0,00009377</th>	796 0,01640333 449 0,00413278 762 0,00126967 688 0,00781333	0,00004992 0,00001524 0,00009377
вещества MI M _{xx} Dn M _{xx} Dn MI M _{xx} Dn M _{xx} Dn M _x Dn Dn	796 0,01640333 449 0,00413278 762 0,00126967 588 0,00781333	0,00019866 0,00004992 0,00001524 0,00009377
Автогидроподъемники, до 5 т Углерод оксид 2,30 0,80 2 2,80 0,80 2,6 2,52 0,80 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1 2,7870 31,320 29,388 9,290 10,44 9,7 Керосин 0,60 0,20 2 0,70 0,20 2,6 0,63 0,20 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 7,140 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4 Азота (II) оксид 0,29 0,02 2 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762 0,762	796 0,01640333 449 0,00413278 762 0,00126967 588 0,00781333	0,00004992 0,00001524 0,00009377
Углерод оксид 2,30 0,80 2 2,80 0,80 2,6 2,52 0,80 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1 27,870 31,320 29,388 9,290 10,44 9,7 Керосин 0,60 0,20 2 0,70 0,20 2,6 0,63 0,20 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 7,140 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4 Азота (II) оксид 0,29 0,02 2 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1 1,740 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4 Азота (IV) диоксид 1,76 0,13 2,6 1,76 0,13 2,6 1,76 0,13 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1,4064 14,064 14,064 4,688 4,688 4,688 Углерод (сажа) 0,	762 0,00126967 688 0,00781333	0,00004992 0,00001524 0,00009377
оксид 2,30 0,80 2 2,80 0,80 2,6 2,32 0,80 2,6 3 13 3 3 1 1 1 1 27,870 31,320 29,388 9,290 10,44 9,7 Керосин 0,60 0,20 2 0,70 0,20 2,6 0,63 0,20 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 7,140 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4 Азота (IV) диоксид 1,76 0,13 2 1,76 0,13 2,6 1,76 0,13 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1,4064 14,064 14,064 4,688 4,688 4,688 Углерод (сажа) 0,15 0,02 2 0,20 0,02 2,6 0,18 0,02 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1,4064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 1	762 0,00126967 688 0,00781333	0,00004992 0,00001524 0,00009377
Азота (II) оксид 0,29 0,02 2 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 2,285 2,285 2,285 0,762	762 0,00126967 688 0,00781333	0,00001524
Оксид 0,29 0,02 2 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0,29 0,02 2,6 0 15 3 3 1 1 1 1 1 2,285 2,285 2,285 0,762 <td>588 0,00781333</td> <td>0,00009377</td>	588 0,00781333	0,00009377
Углерод (сажа) 0,15 0,02 2 0,41 0,05 2,6 0,18 0,02 2,6 5 15 3 3 1 1 1 1 1,4064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 14,064 4,688<		
Сера 0.33 0.05 2 0.41 0.05 2.6 0.37 0.05 2.6 5 15 3 3 1 1 1 1 1 1 3.087 3.639 3.356 1.029 1.213 1.1	189 0,00080222	
- 10.55 0.05 7.06 7.06 7.05		0,00000983
диоксид 0,00 2,00	0,00186706	0,00002270
Автопогрузчик, 5 т		
Углерод оксид 2,30 0,80 49 2,80 0,80 84 2,52 0,80 84 5 15 3 3 1 1 1 1 1 27,870 31,320 29,388 9,290 10,44 9,7	796 0,01640333	0,00648055
Керосин 0,60 0,20 49 0,70 0,20 84 0,63 0,20 84 5 15 3 3 1 1 1 1 1 7,140 7,830 7,347 2,380 2,610 2,4	149 0,00413278	0,00162859
Азота (II) оксид 0,29 0,02 49 0,29 0,02 84 0,29 0,02 84 5 15 3 3 1 1 1 1 1 2,285 2,285 2,285 0,762 0,762 0,762	762 0,00126967	0,00049710
Азота (IV) диоксид 1,76 0,13 49 1,76 0,13 84 1,76 0,13 84 5 15 3 3 1 1 1 1 1 1,064 14,064 14,064 4,688 4,688 4,688 4,688	588 0,00781333	0,00305907
Углерод (сажа) 0,15 0,02 49 0,20 0,02 84 0,18 0,02 84 5 15 3 3 1 1 1 1 1 1,260 1,605 1,467 0,420 0,535 0,4	189 0,00080222	0,00032057
Сера диоксид 0,33 0,05 49 0,41 0,05 84 0,37 0,05 84 5 15 3 3 1 1 1 1 1 3,087 3,639 3,356 1,029 1,213 1,1	0,00186706	0,00074063
Автосамосвалы, 10 т		
Углерод оксид 6,10 2,90 2,1 7,40 2,900 3,7 6,66 2,90 3,7 5 15 3 3 1 1 1 1 1 85,590 94,560 89,454 28,53 31,52 29,	,81 0,04992667	0,00085435
Керосин 1,00 0,45 2,1 1,20 0,450 3,7 1,08 0,45 3,7 5 15 3 3 1 1 1 1 1 13,650 15,030 14,202 4,550 5,010 4,7	734 0,00794111	0,00013583
Азота (II) оксид 0,52 0,13 2,1 0,52 0,130 3,7 0,52 0,13 3,7 0,52 0,13 3,7 5 15 3 3 1 1 1 1 1 5,538 5,538 5,538 1,846 1,846 1,846 1,846	346 0,00307667	0,00005225
Азота (IV) диоксид 3,20 0,80 2,1 3,20 0,800 3,7 3,20 0,80 3,7 5 15 3 3 1 1 1 1 1 34,080 34,080 34,080 11,36 11,36 11,36 11,36	,36 0,01893333	0,00032151
Углерод 0,30 0,04 2,1 0,40 0,040 3,7 0,36 0,04 3,7 5 15 3 3 1 1 1 1 2,670 3,360 3,084 0,890 1,120 1,0	0,00168778	0,00002922

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

Наименов				П	ериод																	M_2^T ,	M_2^x ,	М ₂ ^п ,		
ание	Т	еплый		ХO	лоднь	І Й	пер	еходн	ый	T_{xm}	T_{xs}	L_1	L_{1n}	L_2	L _{2n}	A	Nκ	N_{k1}	M_1^T , Γ	M ₁ ^x , г	M_1^{π} , Γ	г/30	г/30	г/30	G, г/сек	М, тонн
вещества	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn													МИН	МИН	мин		
(сажа)																										
Сера диоксид	0,54	0,10	2,1	0,67	0,100	3,7	0,60	0,10	3,7	5	15	3	3	1	1	1	1	1	5,226	6,123	5,661	1,742	2,041	1,887	0,00314994	0,00005417
											A	вто	моби	ли б	орто	вы	е, до	5 т								
Углерод оксид	2,30	0,80	115	2,80	0,80	198	2,52	0,80	198	5	15	3	3	1	1	1	1	1	27,870	31,320	29,388	9,290	10,44	9,796	0,01640333	0,01524986
Керосин	0,60	0,20	115	0,70	0,20	198	0,63	0,20	198	5	15	3	3	1	1	1	1	1	7,140	7,830	7,347	2,380	2,610	2,449	0,00413278	0,00383236
Азота (II) оксид	0,29	0,02	115	0,29	0,02	198	0,29	0,02	198	5	15	3	3	1	1	1	1	1	2,285	2,285	2,285	0,762	0,762	0,762	0,00126967	0,00116976
Азота (IV) диоксид	1,76	0,13	115	1,76	0,13	198	1,76	0,13	198	5	15	3	3	1	1	1	1	1	14,064	14,064	14,064	4,688	4,688	4,688	0,00781333	0,00719851
Углерод (сажа)	0,15	0,02	115	0,20	0,02	198	0,18	0,02	198	5	15	3	3	1	1	1	1	1	1,260	1,605	1,467	0,420	0,535	0,489	0,00080222	0,00075435
Сера диоксид	0,33	0,05	115	0,41	0,05	198	0,37	0,05	198	5	15	3	3	1	1	1	1	1	3,087	3,639	3,356	1,029	1,213	1,119	0,00186706	0,00174283
											A	сфа	льтоу	клад	дчик	и, г	л до	5 т								
Углерод оксид	2,30	0,80	0,4	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	27,870	0,000	0,000	9,290	0,000	0,000	0,00516111	0,00001159
Керосин	0,60	0,20	0,4	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	7,140	0,000	0,000	2,380	0,000	0,000	0,00132222	0,00000297
Азота (II) оксид	0,29	0,02	0,4	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	2,285	0,000	0,000	0,762	0,000	0,000	0,00042322	0,00000095
Азота (IV) диоксид	1,76	0,13	0,4	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	14,064	0,000	0,000	4,688	0,000	0,000	0,00260444	0,00000585
Углерод (сажа)	0,15	0,02	0,4	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	1,260	0,000	0,000	0,420	0,000	0,000	0,00023333	0,00000052
Сера диоксид	0,33	0,05	0,4	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	3,087	0,000	0,000	1,029	0,000	0,000	0,00057167	0,00000128
										Кат	гки д	оро	жныс	e can	10ХОД	цны	е гла	дки	е, 5 т							
Углерод оксид	2,30	0,80	1,8	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	9,180	0,000	0,000	4,590	0,000	0,000	0,00255000	0,00001645
Керосин	0,60	0,20	1,8	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	2,360	0,000	0,000	1,180	0,000	0,000	0,00065556	0,00000423
Азота (II) оксид	0,29	0,02	1,8	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	0,827	0,000	0,000	0,413	0,000	0,000	0,00022967	0,00000148

Наименов				П	ериод								ĺ	1					ĺ			$\mathbf{M_2}^{T}$,	M_2^x	М ₂ ^п ,		
ание	т	еплый		xo	лоднь	ий	пер	еходн	ый	T_{xm}	T _{xs}	L_1	L_{1n}	L_2	L_{2n}	A	Nκ	N_{k1}	M_1^T , Γ	M_1^x , Γ	M_1^{π} , Γ	г/30	г/30	г/30	G, г/сек	М, тонн
вещества	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn													МИН	МИН	МИН		
Азота (IV) диоксид	1,76	0,13	1,8	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	5,088	0,000	0,000	2,544	0,000	0,000	0,00141333	0,00000912
Углерод (сажа)	0,15	0,02	1,8	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	0,450	0,000	0,000	0,225	0,000	0,000	0,00012500	0,00000081
Сера диоксид	0,33	0,05	1,8	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	1,074	0,000	0,000	0,537	0,000	0,000	0,00029833	0,00000192
										Катк	и до	код	кные (само	ходн	ые	глад	кие,	8-13 т							
Углерод оксид	6,10	2,90	4,1	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	27,460	0,000	0,000	13,73	0,000	0,000	0,00762778	0,00011148
Керосин	1,00	0,45	4,1	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	4,400	0,000	0,000	2,200	0,000	0,000	0,00122222	0,00001786
Азота (II) оксид	0,52	0,13	4,1	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	1,872	0,000	0,000	0,936	0,000	0,000	0,00052000	0,00000760
Азота (IV) диоксид	3,20	0,80	4,1	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	11,520	0,000	0,000	5,760	0,000	0,000	0,00320000	0,00004677
Углерод (сажа)	0,30	0,04	4,1	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	0,940	0,000	0,000	0,470	0,000	0,000	0,00026111	0,00000382
Сера диоксид	0,54	0,10	4,1	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	1,804	0,000	0,000	0,902	0,000	0,000	0,00050111	0,00000732
										Катк	и дор	жо	ные с	амо	ходн	ые	глад	кие,	16-18 т							
Углерод оксид	6,10	2,90	0,2	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	27,460	0,000	0,000	13,73	0,000	0,000	0,00762778	0,00000517
Керосин	1,00	0,45	0,2	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	4,400	0,000	0,000	2,200	0,000	0,000	0,00122222	0,00000083
Азота (II) оксид	0,52	0,13	0,2	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	1,872	0,000	0,000	0,936	0,000	0,000	0,00052000	0,00000035
Азота (IV) диоксид	3,20	0,80	0,2	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	11,520	0,000	0,000	5,760	0,000	0,000	0,00320000	0,00000217
Углерод (сажа)	0,30	0,04	0,2	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	0,940	0,000	0,000	0,470	0,000	0,000	0,00026111	0,00000018
Сера диоксид	0,54	0,10	0,2	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	1,804	0,000	0,000	0,902	0,000	0,000	0,00050111	0,00000034
										Кат	ки д	opo	жные	сам	оход	ны	е гла	дкие	, 30 т							
Углерод оксид	7,50	2,90	1,7	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	31,100	0,000	0,000	15,55	0,000	0,000	0,00863889	0,00005270
Керосин	1,10	0,45	1,7	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	4,660	0,000	0,000	2,330	0,000	0,000	0,00129444	0,00000790

Наименов				П	ериод																	M_2^T ,	M_2^x	М ₂ ^п ,		
ание	T	еплый		xo	лоднь	лй	пер	еходн	ый	T_{xm}	T _{xs}	L_1	L_{1n}	L_2	L_{2n}	A	Nκ	N_{k1}	M_1^T , Γ	M ₁ ^x , г	M_1^{π} , Γ	г/30	г/30	г/30	G, г/сек	М, тонн
вещества	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn													МИН	мин	МИН		
Азота (II) оксид	0,59	0,13	1,7	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	2,041	0,000	0,000	1,021	0,000	0,000	0,00056694	0,00000346
Азота (IV) диоксид	3,60	0,80	1,7	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	12,560	0,000	0,000	6,280	0,000	0,000	0,00348889	0,00002128
Углерод (сажа)	0,40	0,04	1,7	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	1,200	0,000	0,000	0,600	0,000	0,000	0,00033333	0,00000203
Сера диоксид	0,78	0,10	1,7	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,0	2	4	0	2	0	1	1	1	1	2,428	0,000	0,000	1,214	0,000	0,000	0,00067444	0,00000411
									Кра	н на а	втом	10бі	ильно	M X(ду, г	руз	опод	ъемн	юсть 10	ТН			o			
Углерод оксид	6,10	2,90	54	7,40	2,900	92	6,66	2,90	92	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	49,600	50,900	50,160	17,55	18,20	17,83	0,02976667	0,01200844
Керосин	1,00	0,45	54	1,20	0,450	92	1,08	0,45	92	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	7,750	7,950	7,830	2,750	2,850	2,790	0,00466111	0,00187534
Азота (II) оксид	0,52	0,13	54	0,52	0,130	92	0,52	0,13	92	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	2,470	2,470	2,470	0,910	0,910	0,910	0,00151667	0,00058944
Азота (IV) диоксид	3,20	0,80	54	3,20	0,800	92	3,20	0,80	92	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	15,200	15,200	15,200	5,600	5,600	5,600	0,00933333	0,00362732
Углерод (сажа)	0,30	0,04	54	0,40	0,040	92	0,36	0,04	92	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	0,900	1,000	0,960	0,350	0,400	0,380	0,00062778	0,00022956
Сера диоксид	0,54	0,10	54	0,67	0,100	92	0,60	0,10	92	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	2,040	2,170	2,103	0,770	0,835	0,802	0,00133694	0,00050466
													К	ран	ы, 16	T										
Углерод оксид	6,10	2,90	8	7,40	2,900	14	6,66	2,90	14	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	49,600	50,900	50,160	17,55	18,20	17,83	0,02976667	0,00187442
Керосин	1,00	0,45	8	1,20	0,450	14	1,08	0,45	14	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	7,750	7,950	7,830	2,750	2,850	2,790	0,00466111	0,00029272
Азота (II) оксид	0,52	0,13	8	0,52	0,130	14	0,52	0,13	14	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	2,470	2,470	2,470	0,910	0,910	0,910	0,00151667	0,00009201
Азота (IV) диоксид	3,20	0,80	8	3,20	0,800	14	3,20	0,80	14	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	15,200	15,200	15,200	5,600	5,600	5,600	0,00933333	0,00056619
Углерод (сажа)	0,30	0,04	8	0,40	0,040	14	0,36	0,04	14	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	0,900	1,000	0,960	0,350	0,400	0,380	0,00062778	0,00003583
Сера диоксид	0,54	0,10	8	0,67	0,100	14	0,60	0,10	14	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	2,040	2,170	2,103	0,770	0,835	0,802	0,00133694	0,00007877
													Кр	аны	, 25-0	63 т										
Углерод	7,50	2,90	34,1	9,30	2,90	58,6	8,37	2,90	58,6	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	51,000	52,800	51,870	18,25	19,15	18,68	0,03115833	0,00787627

Наименов				П	ериод							ĺ										M_2^T ,	M_2^x	M ₂ ^π ,		
ание	-	еплый			лодни		_	еходн		T_{xm}	T_{xs}	L_1	L_{1n}	L_2	L_{2n}	A	Nκ	N_{k1}	M_1^T , Γ	M_1^x , Γ	M_1^{π} , Γ	г/30	г/30	г/30	G, г/сек	М, тонн
вещества	Ml	M _{xx}	Dn	Ml	M _{xx}	Dn	Ml	M _{xx}	Dn													МИН	МИН	мин		
оксид	1.10	0,45	34,1	1.20	0,45	50.6	1 17	0,45	50.6	-	15	1	0	0,5	0	1	1	1	7,850	0.050	7.020	2 000	2 000	2 925	0.00474167	0.00120406
Керосин Азота (II)	1,10			,										ŕ		1	1	1		8,050	7,920					,
оксид	0,59	0,13	34,1	0,59	0,13	58,6	0,59	0,13	58,6	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	2,535	2,535	2,535	0,943	0,943	0,943	0,00157083	0,00038372
Азота (IV) диоксид	3,60	0,80	34,1	3,60	0,80	58,6	3,60	0,80	58,6	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	15,600	15,600	15,600	5,800	5,800	5,800	0,00966667	0,00236133
Углерод (сажа)	0,40	0,04	34,1	0,50	0,04	58,6	0,45	0,04	58,6	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	1,000	1,100	1,050	0,400	0,450	0,425	0,00070833	0,00016016
Сера диоксид	0,78	0,10	34,1	0,97	0,10	58,6	0,87	0,10	58,6	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	2,280	2,470	2,373	0,890	0,985	0,937	0,00156194	0,00036171
												T	рубоу	клад	чик	и, 1	2,5 т									
Углерод оксид	6,10	2,90	5,5	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	85,590	0,000	0,000	28,53	0,000	0,000	0,01585000	0,00046951
Керосин	1,00	0,45	5,5	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	13,650	0,000	0,000	4,550	0,000	0,000	0,00252778	0,00007488
Азота (II) оксид	0,52	0,13	5,5	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	5,538	0,000	0,000	1,846	0,000	0,000	0,00102556	0,00003038
Азота (IV) диоксид	3,20	0,80	5,5	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	34,080	0,000	0,000	11,36	0,000	0,000	0,00631111	0,00018695
Углерод (сажа)	0,30	0,04	5,5	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	2,670	0,000	0,000	0,890	0,000	0,000	0,00049444	0,00001465
Сера диоксид	0,54	0,10	5,5	0,00	0,000	0,0	0,00	0,00	0,0	5	15	3	3	1	1	1	1	1	5,226	0,000	0,000	1,742	0,000	0,000	0,00096778	0,00002867
									П	[огруз	чик	и од	ноко	вшо	вые 1	пне	вмон	солес	ные, 3 т							
Углерод оксид	2,30	0,80	0,4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,0	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	14,300	0,000	0,000	5,150	0,000	0,000	0,00286111	0,00000588
Керосин	0,60	0,20	0,4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,0	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	3,600	0,000	0,000	1,300	0,000	0,000	0,00072222	0,00000148
Азота (II) оксид	0,29	0,02	0,4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,0	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	0,598	0,000	0,000	0,247	0,000	0,000	0,00013722	0,00000025
Азота (IV) диоксид	1,76	0,13	0,4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,0	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	3,680	0,000	0,000	1,520	0,000	0,000	0,00084444	0,00000151
Углерод (сажа)	0,15	0,02	0,4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,0	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	0,375	0,000	0,000	0,150	0,000	0,000	0,00008333	0,00000015
Сера диоксид	0,33	0,05	0,4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,0	5	15	1	0	0,5	0	1	1	1	1,140	0,000	0,000	0,435	0,000	0,000	0,00024167	0,00000047

Наименов				П	ериод													ĺ				M_2^T ,	M_2^x	М ₂ ^п ,		
ание	T	еплый	Ī	X0	лоднь	ІЙ		еходн		$T_{xm} \\$	T_{xs}	L_1	L _{1n}	L_2	L_{2n}	A	Nκ	N_{k1}	M_1^T , Γ	M_1^x , Γ	M_1^{π} , Γ	г/30	г/30	г/30	G, г/сек	М, тонн
вещества	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn	Ml	M_{xx}	Dn													МИН	МИН	МИН		
										Ma	шин	а бу	уриль	но-к	рано	вая	і, г.п	4,5	гонн	1	ı	1			Т	
Углерода оксид	47,40	13,50 0	1,92	0,00	0,000	0	0,00	0	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	529,560	0,000	0,000	285,5	0,000	0,000	0,00101503	0,15863333
Бензин нефтяной	8,70	2,200	1,92	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	93,030	0,000	0,000	51,02	0,000	0,000	0,00017832	0,02834444
Азота (II) оксид	0,13	0,026	1,92	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	1,287	0,000	0,000	0,728	0,000	0,000	0,00000247	0,00040444
Азота (IV) диоксид	0,80	0,160	1,92	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	7,920	0,000	0,000	4,480	0,000	0,000	0,00001518	0,00248889
Серы диоксид	0,18	0,029	1,92	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	1,677	0,000	0,000	0,973	0,000	0,000	0,00000321	0,00054056
	Машина поливомоечная, 6000 л																									
Углерода оксид	47,40	13,50 0	2,26	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	529,560	0,000	0,000	285,5	0,000	0,000	0,00119531	0,15863333
Бензин нефтяной	8,70	2,200	2,26	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	93,030	0,000	0,000	51,02	0,000	0,000	0,00020998	0,02834444
Азота (II) оксид	0,13	0,026	2,26	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	1,287	0,000	0,000	0,728	0,000	0,000	0,00000290	0,00040444
Азота (IV) диоксид	0,80	0,160	2,26	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	7,920	0,000	0,000	4,480	0,000	0,000	0,00001788	0,00248889
Серы диоксид	0,18	0,029	2,26	0,00	0,000	0	0,00	0,00	0	5	15	3	3	2	2	1	1	1	1,677	0,000	0,000	0,973	0,000	0,000	0,00000379	0,00054056
										Ит	гого	вы(бросы	3B	от ис	точ	ник	a №6	001							
Углерод окс	ид																								0.04992667	0.36248198
Керосин																									0.00794111	0.00912898
Азота (II) ок	сид																								0.00307667	0.00321803
Азота (IV) д	иоксид	ц																							0.01893333	0.01980329
Углерод (са	жа)																								0.00168778	0.00154704
Сера диокси	ІД																								0.00314994	0.00406149
Бензин нефт	тонк																								0.00020998	0.02834444

Источник загрязнения 6002 – Работа двигателей стройтехники

Количество вредных веществ, содержащихся в выхлопных газах строительной техники (бульдозер, экскаватор и др.) рассчитывается путем умножения величины расхода топлива в тоннах (т/час) на соответствующие коэффициенты [Л.11].

Максимальный разовый выброс токсичных веществ газов при работе строительной техники производится по формуле:

$$M = B * q / 3600, r/c$$

где,

B — расход топлива, т/час (расход топлива для дизельных двигателей составляет 0,25 кг/час на 1 л.с. мощности [Л.11]),

q – коэффициент эмиссий і-того загрязняющего вещества (таблица 13 [Л.11]).

Валовый выброс токсичных веществ газов при работе строительной техники рассчитывается по формуле:

$$G = M * T * 3600 * 10^{-6}$$
, тонн

где,

Т – время работы строительной техники, маш.час.

Перечень используемой стройтехники представлен в таблице 1.8.1-7. Расчеты выбросов сведены в таблицу 1.8.1-8.

Таблица 1.8.1-7. Перечень стройтехники

№ п\п	Наименование	Маш/час
1	Автогрейдеры среднего типа, 99 кВт (135 л.с.)	3,3
2	Бульдозеры-рыхлители на гусеничном ходу, мощностью свыше 66 до 96 кВт (130 л.с.)	121,7
3	Экскаваторы на гусеничном ходу "обратная лопата", 0,5 м3 (75 л.с.)	3,4
4	Экскаваторы на гусеничном ходу "обратная лопата", 0,65 м3 (85 л.с.)	166,5
5	Трактор, мощность 79 кВт (108 л.с.)	564,6
6	Тракторы на пневмоколесном ходу мощностью 59 кВт (80 л.с.)	96,1

Таблица 1.8.1-8. Расчеты выбросов от работы стройтехники

Наименование вещества	Удельные выбросы ВВ	Единица измерения	Расход топлива,	Время работы, Т,	г/сек	т/период СМР
вещества	дизельными	удельного	В, т\ч	маш.час		CIVII
	двигателями	выброса	D, 1\4	маш.час		
		деры среднег	о типа, 99	кВт (135 л.с.)	
Углерод оксид	0,1	T/T	0,034	3,25	0,93750000	0,01097824
Керосин	0,03	T/T			0,28125000	0,00329347
Азота (IV) диоксид	0,01	T/T			0,09375000	0,00109782
Углерод (сажа)	15,5	кг/т			0,14531250	0,00170163
Сера диоксид	0,02	T/T			0,18750000	0,00219565
Бенз(а)пирен	0,32	г/т			0,00000300	0,00000004
Бульдозеры-рі	ыхлители на гус	сеничном ход	у, мощнос	тью свыше 6	6 до 96 кВт (13	30 л.с.)
Углерод оксид	0,1	T/T	0,033	121,67	0,90277778	0,39543126
Керосин	0,03	$_{ m T}/_{ m T}$			0,27083333	0,11862938
Азота (IV) диоксид	0,01	$_{ m T}/_{ m T}$			0,09027778	0,03954313
Углерод (сажа)	15,5	кг/т			0,13993056	0,06129185
Сера диоксид	0,02	T/T			0,18055556	0,07908625
Бенз(а)пирен	0,32	г/т			0,00000289	0,00000127
	Tpai	ктор, мощнос	ть 79 кВт (108 л.с.)		
Углерод оксид	0,1	$_{\mathrm{T}}/_{\mathrm{T}}$	0,027	564,62	0,75000000	1,52448642
Керосин	0,03	T/T			0,22500000	0,45734593

Наименование вещества	Удельные выбросы ВВ дизельными двигателями	Единица измерения удельного выброса	Расход топлива, В, т\ч	Время работы, Т, маш.час	г/сек	т/период СМР
Азота (IV) диоксид	0,01	T/T			0,07500000	0,15244864
Углерод (сажа)	15,5	кг/т			0,11625000	0,23629540
Сера диоксид	0,02	T/T			0,15000000	0,30489728
Бенз(а)пирен	0,32	Γ/T			0,00000240	0,00000488
	Трак	торы мощнос	тью 59 кВ	г (80 л.с.)		
Углерод оксид	0,1	T/T	0,020	96,05	0,5555556	0,19210188
Керосин	0,03	T/T			0,16666667	0,05763056
Азота (IV) диоксид	0,01	T/T			0,0555556	0,01921019
Углерод (сажа)	15,5	кг/т			0,08611111	0,02977579
Сера диоксид	0,02	T/T			0,11111111	0,03842038
Бенз(а)пирен	0,32	Γ/T			0,00000178	0,00000061
		Экскаватор,	0,5 м3 (75 з	л.с.)		
Углерод оксид	0,1	T/T	0,019	3,4	0,52083333	0,00639369
Керосин	0,03	T/T			0,15625000	0,00191811
Азота (IV) диоксид	0,01	T/T			0,05208333	0,00063937
Углерод (сажа)	15,5	кг/т			0,08072917	0,00099102
Сера диоксид	0,02	T/T			0,10416667	0,00127874
Бенз(а)пирен	0,32	Γ/T			0,00000167	0,00000002
		Экскаватор, (),65 м3 (85	л.с.)		
Углерод оксид	0,1	$_{\mathrm{T/T}}$	0,021	166,5	0,59027778	0,35375005
Керосин	0,03	T/T			0,17708333	0,10612502
Азота (IV) диоксид	0,01	$_{\mathrm{T/T}}$			0,05902778	0,03537501
Углерод (сажа)	15,5	кг/т			0,09149306	0,05483126
Сера диоксид	0,02	$_{\mathrm{T/T}}$			0,11805556	0,07075001
Бенз(а)пирен	0,32	Γ/T			0,00000189	0,00000113
	Итого по	источнику	№6002 на	период CMI		
		0337	Углерод о	ксид	0.5555556	0.55224562
		2732	Керосин		0.16666667	0.16567369
		0301	Азота (IV)) диоксид	0.0555556	0.05522456
		0328	Углерод (сажа)	0.08611111	0.08559807
		0330	Сера диок	сид	0.11111111	0.11044912
		0703	Бенз(а)пир	рен	0.00000178	0.00000177

Источник загрязнения №6003 – Земляные работы

Выбросы пыли осуществляются при разработке грунта экскаваторами и обратной засыпке бульдозерами.

Разработка грунта экскаваторами

Максимальный разовый объем пылевыделений при разработке грунта экскаваторами рассчитывается по формуле 8 [Л.11]:

$$Q_{\text{cek}} = \frac{P_1 \times P_2 \times P_3 \times P_4 \times P_5 \times P_6 \times B' \times Guac \times 10^6}{3600}, \text{r/cek}$$

Валовый выброс определяется расчетно-балансовым методом путем перевода г/сек в тонны по формуле:

 $Q_{\text{год}} = Q_{\text{сек}} x T x 3600 x 10^{-6}$, тонн

где,

Т – время работы экскаватора, час Расчет выбросов пыли сведен в таблицу 1.8.1-9

Таблица 1.8.1-9. Расчет выбросов при работе экскаватора (разработка грунта)

Наименование показателя	Обозначение	Величина
доля пылевой фракции в породе (таблица 1)	P1	0,05
доля переходящей в аэрозоль летучей пыли с размером частиц 0-50 мкм по отношению ко всей пыли в материале (таблица 1)	P2	0,03
коэффициент, учитывающий скорость ветра в зоне работы экскаватора (таблица 2)	Р3	1,2
коэффициент, учитывающий влажность материала (таблица 4)	P4	0,1
коэффициент, учитывающий крупность материала (таблица 5)	P5	0,7
коэффициент, учитывающий местные условия (таблица 3)	P6	1
коэффициент, учитывающий высоту пересыпки (таблица 7)	B'	0,7
производительность узла пересыпки или количество перерабатываемого материала, т/ч	$G_{ m \tiny qac}$	56
суммарное количество перерабатываемого материала, тонн	$G_{ m rog}$	9464,3
время работы экскаватора, час	Т	170
поправочный коэффициент *)		0,4
Выбросы, г/сек		0,54597145
Выбросы, тонн/период СМР		0,33389981

^{*)} Расчет выполнен с учетом поправочного коэффициента, принятого в соответствии с пунктом 2.3 [Л.12]

Обратная засыпка грунта бульдозерами

Расчет выбросов пыли выполнен по формулам [Л.12] и сведен в таблицу 1.8.1-10. Максимальный разовый объем пылевыделений рассчитывается по формуле 3.1.1 [Л.12]:

$$Mce\kappa = \frac{k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_7 \times k_8 \times k_9 \times B' \times Guac \times 10^6}{3600} \times (1-\eta), \Gamma/\text{сек}$$

а валовый выброс по формуле 3.1.2 [Л.12]:

$$\it Meod = k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_7 \times k_8 \times k_9 \times B' \times Geod \times (1-\eta)$$
, тонн

Таблица 1.8.1-10. Расчет выбросов при работе бульдозера (обратная засыпка грунта)

Наименование показателя	Обозначение	Величина
весовая доля пылевой фракции в материале (таблица 3.1.1)	\mathbf{k}_1	0,05
доля пыли с размерами частиц 0-50 мкм (от всей массы пыли), переходящая в аэрозоль (таблица 3.1.1)	k_2	0,03
коэффициент, учитывающий местные метеоусловия (таблица 3.1.2) определен по среднегодовой скорости		1,2
коэффициент, учитывающий местные метеоусловия (таблица 3.1.2) определен по средним многолетним данным, повторяемость превышения которой составляет 5%	k ₃	1,7
коэффициент, учитывающий местные условия, степень защищенности узла от внешних воздействий, условия пылеобразования (таблица 3.1.3)	k_4	1
коэффициент, учитывающий влажность материала (таблица 3.1.4)	k ₅	0,1
коэффициент, учитывающий крупность материала (таблица 3.1.5)	\mathbf{k}_7	0,7
поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера	\mathbf{k}_{8}	1
поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе	k ₉	1

Наименование показателя	Обозначение	Величина
коэффициент, учитывающий высоту пересыпки (таблица 3.1.7)	B'	0,5
производительность узла пересыпки или количество перерабатываемого материала, т/ч	$G_{ m \tiny qac}$	38
суммарное количество перерабатываемого материала, тонн	$G_{ m rog}$	4673,6
время работы бульдозеров, час	T	121,7
поправочный коэффициент *)		0,4
г/сек		0,38091256
тонн		0,11777355

^{*)} Расчет выполнен с учетом поправочного коэффициента, принятого в соответствии с пунктом 2.3 [Л.12]

Итого выбросы пыли от источника №6003

Код ЗВ	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс тонн
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0.38091256	0.45167335

Источник загрязнения №6004- Работа перфоратора

Выбросы пыли при работе перфоратора рассчитываются согласно [Л.11]. Расчет приведен в таблице 1.8.1-11.

Максимально разовые выбросы определяются по формуле:

$$Q_1 = \underline{n \times z}, \ \Gamma/c$$

$$3600$$

Валовые выбросы определяются по формуле:

$$Q = n \times z \times T \times 10^{-6}$$
, тонн/период СМР

где,

- n количество единовременно работающих установок;
- z количество пыли, выделяемое при работе установки, г/ч;
- Т время работы установки.

Таблица 1.8.1-11. Расчет выбросов от источника загрязнения №6004

Код 3В	Наименование загрязняющего вещества	n	z, г/ч	Т, час	Q ₁ , Γ/c	Q, т
	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	1	360	484,482	0.1	0.17441335

Источник загрязнения №6005 - Буровые работы

Выбросы пыли при буровых работах рассчитываются согласно [Л.11]. Расчет выполнен аналогично расчету, проведенному по источнику №6004 и приведен в таблице 1.8.1-12.

Таблица 1.8.1-12. Расчет выбросов от источника загрязнения №6005

Код 3В	Наименование загрязняющего вещества	n	z, г/ч	Т, час	Q ₁ , г/с	Q, т
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	1	900	15,334	0.250	0.01380059

<u>Источник загрязнения №6006 – Транспортные работы</u>

Выбросы пыли осуществляются при перевозке различных грузов (щебень, песок, строительный груз). Расчет выбросов выполнен согласно [Л.11] и сведен в таблицу 1.8.1-13. Максимально-разовые выбросы пыли рассчитываются по формуле:

$$Q_1 = \frac{C_1 \times C_2 \times C_3 \times N \times L \times q_1 \times C_6 \times C_7}{3600} + C_4 \times C_5 \times C_6 \times q^{'} \times F_0 \times n, \text{r/c},$$

Валовый выброс рассчитывается путем перевода г/сек в тонны по формуле:

$$Q_{\text{год}} = Q_1 \text{ x } 3600 \text{ x } \text{t x T x } 10^{-6},$$
 тонн

Таблица 1.8.1-13. Расчет выбросов пыли от источника №6006

Коэф-	Наименование	Величина			
фициент	паименование	щебень	песок	гравий	грузы
C1	коэффициент, учитывающий среднюю грузоподъемность транспорта	1	1	1	1
C2	коэффициент, учитывающий среднюю скорость передвижения транспорта	1	1	1	1
СЗ	коэффициент, учитывающийсостояниедорог	1	1	1	1
C4	коэффициент, учитывающий профиль поверхности материала на платформе	1,3	1,3	1,3	0
C5	коэффициент, учитывающий скорость обдува материала	1,2	1,2	1,2	0
C(коэффициент, учитывающий влажность поверхностного слоя материала - щебень, песок	0,6	0,01	0,01	0
C6	коэффициент, учитывающий влажность поверхностного слоя материала-автодорога	0,1	0,1	0,1	0,1
C7	коэффициент, учитывающий долю пыли, уносимой в атмосферу	0,01	0,01	0,01	0,01
q1	пылевыделение в атмосферу на 1 км пробега, г	1450	1450	1450	1450
N	число ходок (туда и обратно) всего транспорта в час	1	1	2	1
L	среднее расстояние транспортировки в пределах площадки, км	2	2	2	2
q'	пылевыделение с единицы фактической поверхности материала на платформе, г/м2	0,05	0,05	0,05	0
F_0 , M^2	средняяплощадыплатформы, м2	1,5	1,5	1,5	1,5
n	числоавтомашин	2	2	2	2
t	время работы в день, час	2	1	1	2
T	количестводнейнаперевозку	10	2	8	176
ИТОГО	г/сек	0,14120556	0,00314556	0,003951111	0,00080556
иного	тонн	0,01016680	0,00002265	0,000113792	0,00102080

Итого выбросы пыли от источника выделения №6006

Код ЗВ	Наименование ЗВ	Выброс, г/с	Выброс, тонн
/9118	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0.14120556	0.03824216

<u>Источник загрязнения №6007 – Ссыпка инертных матери</u>алов

Максимальный разовый объем пылевыделений рассчитывается по формуле 2 [Л.11]:

$$Q_{cek} = \frac{k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_7 \times B' \times G \times 10^6}{3600}, \text{ r/cek}$$

Валовый выброс определяется расчетно-балансовым методом путем перевода г/с в тонны по формуле:

$$Q = Q_{cek} \times T \times 60 \times 10^{-6}$$
, TOHH

где,

T — время пересыпки, определяется исходя из времени одной пересыпки и количества пересыпок, мин.

Расчет выбросов пыли от источника №6007 сведен в таблицу 1.8.1-14.

Таблица 1.8.1-14. Расчет выбросов пыли от источника №6007

TC 1		Наименование материала			
Коэф- фициент	Наименование показателей	щебень	природный песок	гравий	
\mathbf{k}_1	весовая доля пылевой фракции в материале (таблица 1)	0,04	0,05	0,04	
\mathbf{k}_2	доля пыли (от всей массы пыли), переходящая в аэрозоль (таблица 1)	0,02	0,03	0,02	
k ₃	коэффициент, учитывающий местные метеоусловия (таблица 2)	1,2	1,2	1,2	
k ₄	коэффициент, учитывающий местные условия, степень защищенности узла от внешних воздействий, условия пылеобразования (таблица 3)	1	1	1	
\mathbf{k}_{5}	коэффициент, учитывающий влажность материала (таблица 4)	0,6	0,01	0,6	
\mathbf{k}_7	коэффициент, учитывающий крупность материала (таблица 5)	0,6	0,8	0,6	
B'	коэффициент, учитывающий высоту пересыпки (таблица 7)	0,7	0,7	0,7	
t	время одной пересыпки, мин	3	3	3	
n	количество пересыпок в период СМР	145	32,0	14	
T	время пересыпки в период СМР, мин	434	96,1	42	
$G_{\text{\tiny \tiny Yac}}$	производительность узла пересыпки или количество перерабатываемого материала, т/ч	20	20	20	
$G_{\text{год}}$	суммарное количество перерабатываемого материала, т/период СМР	1445,9	320,4	141,0	
	ый коэффициент	0,4	0,4	0,4	
ИТОГО	г/сек	0,53760000	0,02240000	0,53760000	
итого	тонн	0,01399199	0,00012918	0,00136477	

Итого выбросы пыли от источника №6007

Код 3В	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс тонн
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0.02240000	0.00012918
2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	0.53760000	0.01535677

Источник загрязнения №6008 – Бетоносмесительный узел

Максимальный разовый объем пылевыделений рассчитывается по формуле 4.5.1 [Л.12]:

$$Mce\kappa = C \times Vx (1-n), \Gamma/ce\kappa$$

где,

С – средняя концентрация пыли в потоке загрязненного газа, г/м3

V – средний объем выхода загрязненного газа, нм3/с

n – степень очистки пыли, доли единицы.

Валовый выброс определяется расчетно-балансовым методом путем перевода г/с в тонны по формуле:

$$M = M_{cek} \times T \times 10^{-6}$$
, тонн

где,

Т – время работы, час.

Расчет выбросов пыли от источника №6008 сведен в таблицу 1.8.1-15.

Таблица 1.8.1-15. Расчет выбросов пыли от источника №6008

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества	V, нм3/с	С, г/м3	Т, час	М, г/с	М, т
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	1,5	1,7	124,723	2.55	0.00031804

Источник загрязнения №6009 – Механическая обработка металлов

Для обработки металлов применяются машина шлифовальная, дрель электрическая, станки для резки.

Валовый выброс определяется по формуле [Л.13]:

$$M_{\rm rog} = \frac{3600 \times k \times Q \times T}{10^{6}}$$
, т/год

где,

k - коэффициент гравитационного оседания (п.5.3.2[Л.13]);

Q - удельное выделение пыли, г/с (табл. 1-5 [Л.13]);

Т - время работы оборудования, час.

Максимальный разовый выброс определяется по формуле:

$$M_{cek} = k \times Q_{r/c}$$

Расчеты выбросов сведены в таблицу 1.8.1-16.

Таблица 1.8.1-16. Расчет выбросов от источника №6009

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества Q, г/с k T, час			г/с	тонн				
	при рабо	те шлифов	альных	х машин					
2902	Взвешенные частицы	0,02	0,2	432,0	0,00400000	0,00622031			
2930	Пыль абразивная	0,013	0,2	432,0	0,00260000	0,00404320			
	при работе установок для сверления								
2902	02 Взвешенные частицы 0,0011 0,2 1069,4			1069,4	0,00022000	0,00084696			
	при ра	боте станк	ов для	резки					
2902	Взвешенные частицы	0,203	0,2	29,8	0,04060000	0,00435938			
	при работе	электроза	чистно	й машины					
2930	Пыль абразивная	0,0139	0,2	36,8	0,00278000	0,00036793			
	Итого выбросы по источнику №6009								
2902	Взвешенные частицы		•		0.04060000	0.01142664			
2930	Пыль абразивная				0.00278000	0.00441113			

Источник загрязнения №6010 – Сварка металлов штучными электродами

Сварочные работы проводятся электродуговой ручной сваркой электродами тип:

- Э42 (марка ОМА-2) в количестве 1275,567 кг,
- Э42А (марка УОНИ 13/45) в количестве 94,649 кг,
- Э46 (МР-3) в количестве 3580,755 кг,
- Э50А (УОНИ-13/55) в количестве 652,597 кг,
- Э55 (принимаем марку УОНИ 13/65 так как тип Э60 так же как и Э55 применяется для сварки стали с временным сопротивлением разрыву более 490МПа) в количестве 663,847 кг.

Валовое количество загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу в процессе сварки, определяют по формуле 5.1 [Л.14]:

$$M_{\text{год}} = \frac{B_{\text{год}} \times K_{\text{T}}^{X}}{10^{6}} \times (1 - \eta)$$
, тонн

где,

 $B_{\text{год}}$ - расход применяемого сырья и материалов, кг;

 K_T^x - удельный показатель выброса загрязняющего вещества «х» на единицу массы расходуемых материалов, г/кг (табл.1 [Л.14]);

 η - степень очистки воздуха в соответствующем аппарате, которым снабжается группа технологических агрегатов.

Максимально разовый выброс загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу в процессах сварки, определяются по формуле 5.2 [Л.14]:

$$M_{\text{cek}} = \frac{K_T^X \times B_{\text{vac}}}{3600} \times (1 - \eta), \Gamma/c$$

где,

 $B_{\text{час}}$ — фактический максимальный расход применяемых материалов, кг/час.

Расчет выбросов выполнен с помощью ПК «ЭРА» по соответствующей методике. Результаты расчета сведены в таблицу 1.8.1-17.

Расчет выбросов загрязняющих веществ от сварки металлов штучными электродами

Список литературы:

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

Вид сварки: Ручная дуговая сварка сталей штучными электродами

Электрод (сварочный материал): ОМА-2

Расход сварочных материалов, $\kappa \Gamma / \Gamma \text{од}$, B = 1275.567

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, $\kappa \Gamma/\nu$ час, BMAX=1.5

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 9.2, в том числе:

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 8.37

Валовый выброс, т/год (5.1), $M_{-} = GIS \cdot B / 10^{6} = 8.37 \cdot 1275.567 / 10^{6} = 0.01068$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 8.37 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00349$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=0.83

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 0.83 \cdot 1275.567 / 10^6 = 0.001059$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), _ $G_{-} = GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.83 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000346$

Электрод (сварочный материал): УОНИ-13/45

Расход сварочных материалов, $\kappa \Gamma / \Gamma \text{од}$, B = 94.649

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, $\kappa \Gamma/$ час, BMAX=1.5

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 16.31, в том числе:

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=10.69

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 10.69 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.001012$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 10.69 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00445$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=0.92

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 0.92 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.000087$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.92 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000383$

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 1.4

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 1.4 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.0001325$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 1.4 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000583$

Примесь: 0344 Фториды неорганические плохо растворимые

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=3.3

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 3.3 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.0003123$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), _ $G_- = GIS \cdot BMAX / 3600 = 3.3 \cdot 1.5 / 3600 = 0.001375$

Примесь: 0342 Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=0.75

Валовый выброс, т/год (5.1), $M = GIS \cdot B / 10^6 = 0.75 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.000071$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.75 \cdot 1.5 / 3600 = 0.0003125$

Расчет выбросов оксидов азота:

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=1.5

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

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

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = KNO2 \cdot GIS \cdot B / 10^6 = 0.8 \cdot 1.5 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.0001136$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = KNO2 \cdot GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.8 \cdot 1.5 \cdot 1.5 / 3600 = 0.0005$

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

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=KNO\cdot GIS\cdot B/10^6=0.13\cdot 1.5\cdot 94.649/10^6=0.00001846$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=KNO\cdot GIS\cdot BMAX/3600=0.13\cdot 1.5\cdot 1.5/3600=0.0000813$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), *GIS* = 13.3

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 13.3 \cdot 94.649 / 10^6 = 0.00126$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 13.3 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00554$

Электрод (сварочный материал): МР-3

Расход сварочных материалов, кг/год, B = 3580.755

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, кг/час, BMAX = 1.5

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 11.5, в том числе:

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 9.77

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 9.77 \cdot 3580.755 / 10^6 = 0.035$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 9.77 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00407$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 1.73

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 1.73 \cdot 3580.755 / 10^6 = 0.0062$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 1.73 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000721$

Примесь: 0342 Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=0.4

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 0.4 \cdot 3580.755 / 10^6 = 0.001432$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.4 \cdot 1.5 / 3600 = 0.0001667$

Электрод (сварочный материал): УОНИ-13/55

Расход сварочных материалов, кг/год, B = 652.597

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы

оборудования, кг/час, BMAX = 1.5

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 16.99, в том числе:

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=13.9

Валовый выброс, т/год (5.1), $M_{-} = GIS \cdot B / 10^{6} = 13.9 \cdot 652.597 / 10^{6} = 0.00907$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 13.9 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00579$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 1.09

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 1.09 \cdot 652.597 / 10^6 = 0.000711$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 1.09 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000454$

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=1

Валовый выброс, т/год (5.1), $M_{-} = GIS \cdot B / 10^{6} = 1 \cdot 652.597 / 10^{6} = 0.000653$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 1 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000417$

Примесь: 0344 Фториды неорганические плохо растворимые

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=1

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 1 \cdot 652.597 / 10^6 = 0.000653$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 1 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000417$

Примесь: 0342 Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), *GIS* = 0.93

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 0.93 \cdot 652.597 / 10^6 = 0.000607$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.93 \cdot 1.5 / 3600 = 0.0003875$

Расчет выбросов оксидов азота:

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=2.7

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

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

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=KNO2 \cdot GIS \cdot B / 10^6 = 0.8 \cdot 2.7 \cdot 652.597 / 10^6 = 0.00141$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=KNO2 \cdot GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.8 \cdot 2.7 \cdot 1.5$

/3600 = 0.0009

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

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=KNO\cdot GIS\cdot B/10^6=0.13\cdot 2.7\cdot 652.597/10^6=0.000229$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=KNO\cdot GIS\cdot BMAX/3600=0.13\cdot 2.7\cdot 1.5/3600=0.0001463$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 13.3

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 13.3 \cdot 652.597 / 10^6 = 0.00868$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 13.3 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00554$

Электрод (сварочный материал): УОНИ-13/65

Расход сварочных материалов, $\kappa \Gamma / \Gamma \text{од}$, B = 663.847

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, $\kappa \Gamma/\nu$ час, BMAX=1.5

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 7.5, в том числе:

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 4.49

Валовый выброс, т/год (5.1), $_{M}$ = $GIS \cdot B / 10^6 = 4.49 \cdot 663.847 / <math>10^6 = 0.00298$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 4.49 \cdot 1.5 / 3600 = 0.00187$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 1.41

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 1.41 \cdot 663.847 / 10^6 = 0.000936$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 1.41 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000588$

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=0.8

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 0.8 \cdot 663.847 / 10^6 = 0.000531$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.8 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000333$

Примесь: 0344 Фториды неорганические плохо растворимые

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS=0.8

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 0.8 \cdot 663.847 / 10^6 = 0.000531$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.8 \cdot 1.5 / 3600 = 0.000333$

Примесь: 0342 Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 1.17

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = GIS \cdot B / 10^6 = 1.17 \cdot 663.847 / 10^6 = 0.000777$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_ = GIS \cdot BMAX / 3600 = 1.17 \cdot 1.5 / 3600 = 0.0004875$

Таблица 1.8.1-17. Результаты расчета выбросов от источника №6010

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/период СМР
0123	Железо (II, III) оксиды	0.00579	0.058742
0143	Марганец и его соединения	0.000721	0.008993
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0009	0.0015236
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.0001463	0.00024746
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00554	0.00994
0342	Фтористые газообразные соединения	0.0004875	0.002887
0344	Фториды неорганические плохо растворимые	0.001375	0.0014963
	Пыль неорганическая, содержащая двуокись	0.000583	0.0013165
	кремния в %: 70-20		

Источник загрязнения №6011 – Газовая сварка с использованием пропан-бутана

В период СМР применяется газовая сварка с использованием пропан-бутановой смеси в количестве 710,706 кг. Время работы установки для газовой сварки и резки — 1188,625 часов.

Расчет выбросов выполнен с помощью программного комплекса ЭРА-Воздух аналогично расчету, проведенному по источнику №6010. Результаты расчета сведены в таблицу 1.8.1-18.

Вид сварки: Газовая сварка стали с использованием пропан-бутановой смеси

Коэффициент трансформации оксидов азота в NO2, KNO2 = 0.8

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

Расход сварочных материалов, $\kappa \Gamma / \Gamma \text{од}$, B = 710.706

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, кг/час, BMAX = 0.6

Расчет выбросов оксидов азота:

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 15

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

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

Валовый выброс, т/год (5.1), _ M_- = $KNO2 \cdot GIS \cdot B / 10^6 = 0.8 \cdot 15 \cdot 710.706 / <math>10^6 = 0.00853$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), _ G_- = $KNO2 \cdot GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.8 \cdot 15 \cdot 0.6 / <math>3600 = 0.002$

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

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=KNO\cdot GIS\cdot B/10^6=0.13\cdot 15\cdot 710.706/10^6=0.001386$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=KNO\cdot GIS\cdot BMAX/3600=0.13\cdot 15\cdot 0.6/3600=0.000325$

Таблица 1.8.1-18. Результаты расчета выбросов от источника №6011

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/период СМР
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.002	0.00853
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000325	0.001386

<u>Источник загрязнения №6012 – Газовая сварка ацетилен-кислородным</u> пламенем

Расчет выбросов выполнен с помощью программного комплекса ЭРА-Воздух аналогично расчету, проведенному по источникам №№6010-6011. Результаты расчета сведены в таблицу 1.8.1-19.

Вид сварки: Газовая сварка стали ацетилен-кислородным пламенем

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, KNO2 = 0.8

Коэффициент трансформации оксидов азота в NO, KNO = 0.13

Расход сварочных материалов, $\kappa \Gamma / \Gamma$ од, B = 1689.004744

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, $\kappa \Gamma$ час, BMAX = 28

Расчет выбросов оксидов азота:

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 22

С учетом трансформации оксидов азота получаем:

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

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_ = KNO2 \cdot GIS \cdot B / 10^6 = 0.8 \cdot 22 \cdot 1689.004744 / 10^6 = 0.0297$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=KNO2 \cdot GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.8 \cdot 22 \cdot 28 / 3600 = 0.137$

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

Валовый выброс, т/год (5.1), _*M*_ = *KNO* · *GIS* · *B* / 10^6 = 0.13 · 22 · 1689.004744 / 10^6 = 0.00483

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=KNO\cdot GIS\cdot BMAX/3600=0.13\cdot 22\cdot 28/3600=0.02224$

Таблица 1.8.1-19. Результаты расчета выбросов от источника №6012

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/период СМР
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.137	0.0297
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.02224	0.00483

<u>Источник загрязнения №6013 – Дуговая металлизация</u>

Расчет выбросов выполнен с помощью программного комплекса ЭРА-Воздух Результаты расчета сведены в таблицу 1.8.1-20.

Вид сварки: Дуговая металлизация при применении проволоки: СВ-08Г2С

Список литературы:

0.00972

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, KNO2 = 0.8

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

Расход сварочных материалов, $\kappa \Gamma / \Gamma \text{од}$, B = 193.6220764

Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, кг/час, BMAX = 1.0

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 38, в том числе:

Примесь: 0123 Железо (II, III) оксиды

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 35

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=GIS \cdot B / 10^6 = 35 \cdot 193.6220764 / 10^6 = 0.00678$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 35 \cdot 1 / 3600 =$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), *GIS* = 1.48

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=GIS \cdot B / 10^6 = 1.48 \cdot 193.6220764 / 10^6 = 0.0002866$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 1.48 \cdot 1 / 3600 = 0.000411$

Примесь: 2908 Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20

Удельное выделение загрязняющих веществ,

 $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3), GIS = 0.16

Валовый выброс, т/год (5.1), $_M_=GIS \cdot B / 10^6 = 0.16 \cdot 193.6220764 / 10^6 = 0.000031$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $_G_=GIS \cdot BMAX / 3600 = 0.16 \cdot 1 / 3600 = 0.0000444$

Таблица 1.8.1-20. Результаты расчета выбросов от источника №6013

Код	Наименован	ние ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/период СМР	
0123	Железо (II, III) оксиды			0.00972	0.00678
0143	Марганец и его соединения			0.000411	0.0002866
2908	Пыль неорганическая, со	одержащая	двуокись	0.0000444	0.000031
	кремния в %: 70-20				

<u>Источник загрязнения №6014 – Лакокрасочные работы</u>

В период проведения строительно-монтажных работ применяются следующие виды лакокрасочных материалов:

- Грунтовка глифталевая ГФ-021- 1,308172 тонн;
- Уайт-спирит 4,260675 тонн;
- Ксилол нефтяной марки А (принят как растворитель Р10) 0,202337 тонн;
- Шпатлевка эпоксидная 0,590256 тонн;
- Шпатлевка клеевая (ПФ-002) 0,57812 тонн;
- Лак битумный БТ-123 (в расчет принят БТ-577) 0,048769 тонн;
- Растворитель P-4 1,029237 тонн;
- Растворитель 646 0,262715 тонн;
- Эмаль ПФ-115 (с учетом краски MA-15) 0.831763 тонн;
- Краска огнезащитная X-FLAME ГОСТ Р 53295-2009 (в расчет принят лак XB-784) 2,986875 тонн;
 - Эмаль KO-811 1,246567 тонн;
 - Эмаль KO-174 (в расчет принята XB-16 как аналог) 0,595465 тонн;
 - Лак ПФ-171, ПФ-171 1,39806 тонн;
 - Эмаль XB-1120 0.04446 тонн.

Валовый выброс нелетучей (сухой) части аэрозоля краски, образующийся при нанесении ЛКМ на поверхность изделия (детали), определяется по формуле 1 [Л.15]:

$$M_{_{\mathrm{H.OKP}}}^{^{a}} = \frac{m_{_{\varphi}} \times \delta_{_{a}} \times (100 - f_{_{p}})}{10^{4}} \times (1 - \eta),$$
 т/год

где,

 m_{ϕ} - фактический годовой расход ЛКМ (т);

 δ_a - доля краски, потерянной в виде аэрозоля (% мас.), табл. 3;

f_p - доля летучей части (растворителя) в ЛКМ, (%, мас.), табл. 2;

η - степень очистки воздуха газоочистным оборудованием (в долях единицы).

Максимальный разовый выброс нелетучей (сухой) части аэрозоля краски, образующийся при нанесении ЛКМ на поверхность изделия (детали), определяется по формуле 2 [Л.15]:

$$M_{\mu,o\kappa p}^{a} = \frac{m_{_{M}} \times \delta_{a} \times (100 - f_{_{p}})}{10^{4} \times 3.6} \times (1 - \eta),$$

где,

 $m_{\scriptscriptstyle M}$ - фактический максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования (кг/час). При отсутствии этих данных допускается использовать максимальную паспортную производительность.

Валовый выброс индивидуальных летучих компонентов ЛКМ рассчитывается по формулам [Л.15]:

а) при окраске:

$$M_{\,_{\text{окр}}}^{\,_{X}} = \frac{m_{\,_{\varphi}} \times f_{_{p}} \times \delta_{_{p}}^{'} \times \delta_{_{X}}}{10^{\,6}} \times (1 - \eta),$$
 т/год

где,

 δ'_p - доля растворителя в ЛКМ, выделившегося при нанесении покрытия, (%, мас.), табл. 3;

 δ_x - содержание компонента «х» в летучей части ЛКМ, (%, мас.), табл. 2 б) при сушке:

$$M_{\text{cym}}^{\text{x}} = \frac{m_{\phi} \times f_{p} \times \delta_{p}^{"} \times \delta_{x}}{10^{6}} \times (1 - \eta),$$
 т/год

где,

 δ''_{p} - доля растворителя в ЛКМ, выделившегося при сушке покрытия, (%, мас.), табл. 3.

Максимальный разовый выброс индивидуальных летучих компонентов ЛКМ рассчитывается по формулам [Л.15]:

а) при окраске:

$$M_{\text{okp}}^{x} = \frac{m_{M} \times f_{p} \times \delta_{p}^{'} \times \delta_{x}}{10^{6} \times 3.6} \times (1 - \eta), \quad \Gamma/c$$

где,

 $m_{\scriptscriptstyle M}$ - фактический максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования (кг/час). При отсутствии этих данных допускается использовать максимальную паспортную производительность;

б) при сушке:

$$M_{\text{суш}}^{x} = \frac{m_{\text{M}} \times f_{\text{p}} \times \delta_{\text{p}}^{"} \times \delta_{\text{x}}}{10^{6} \times 3.6} \times (1 - \eta),$$

где:

 $m_{\scriptscriptstyle M}$ - фактический максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом времени сушки (кг/час). Время сушки берется согласно технологических или справочных данных на данный вид ЛКМ.

Общий валовый или максимальный разовый выброс по каждому компоненту летучей части ЛКМ рассчитывается по формуле 7 [Л.15]:

$$M_{oбiц}^{x} = M_{okp}^{x} + M_{cyll}^{x}$$

Расчет выбросов загрязняющих веществ проводился с использованием программного комплекса «Эра 2.5» по соответствующей методике. Результаты расчета выбросов от источника №6014 сведены в таблицу 1.8.1-21.

Расчет выбросов при проведении лакокрасочных работ

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

Марка ЛКМ: Грунтовка ГФ-021

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 1.308172

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MSI-1

Способ окраски: Пневматический

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

Примесь: 0616 Диметилбензол (смесь о-, м-, n- 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 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 1.308172 \cdot 45 \cdot 100 \cdot 10$

 $10^{-6} = 0.589$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 45 \cdot 100 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.125$

Расчет выбросов окрасочного аэрозоля:

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

Доля аэрозоля при окраске, для данного способа окраски (табл. 3), %, DK = 30

Валовый выброс 3В (1), т/год, $_M_=KOC \cdot MS \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK \cdot 10^{-4} = 1 \cdot 1.308172 \cdot (100\text{-}45) \cdot 30 \cdot 10^{-4} = 0.216$

Максимальный из разовых выброс 3В (2), г/с, $_G_ = KOC \cdot MS1 \cdot (100-F2) \cdot DK / (3.6 \cdot 10^4) = 1 \cdot 1 \cdot (100-45) \cdot 30 / (3.6 \cdot 10^4) = 0.0458$

Марка ЛКМ: Растворитель Уайт-спирит

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 4.260675

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1

Способ окраски: Пневматический

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, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=4.260675\cdot 100\cdot 100\cdot 100\cdot 10^{-6}=4.26$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.278$

Марка ЛКМ: Растворитель Р-10

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.202337

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1

Способ окраски: Пневматический

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 = 15

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100 Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.202337 \cdot 100 \cdot 15 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.03035$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 15 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0417$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 85

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100 Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.202337 \cdot 100 \cdot 85 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.172$

Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 85 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.236$

Марка ЛКМ: Шпатлевка ЭП-0010

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.590256

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.5

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 10

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 55.07

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100 Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.590256 \cdot 10 \cdot 55.07 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.0325$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 10 \cdot 55.07 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.02295$

Примесь: 1061 Этанол (Этиловый спирт) (667)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 44.93

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.590256\cdot 10\cdot 44.93\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.0265$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 10 \cdot 44.93 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.01872$

Марка ЛКМ: Шпатлевка ПФ-002

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.578120

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.5

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 25

Примесь: 2750 Сольвент нафта (1149*)

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 3В (3-4), т/год, $_M_=MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.57812 \cdot 25 \cdot 100 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.1445$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 25 \cdot 100 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1042$

Марка ЛКМ: Лак БТ-577

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.048769

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.0

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 63

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 57.4

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.048769 \cdot 63 \cdot 57.4 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.01764$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 63 \cdot 57.4 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1005$

Примесь: 2752 Уайт-спирит (1294*)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 42.6

Доля растворителя, при окраске и сушке

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

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.048769\cdot 63\cdot 42.6\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.0131$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 63 \cdot 42.6 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0746$

Марка ЛКМ: Растворитель Р-4

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 1.029237

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1

Способ окраски: Пневматический

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 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 1.029237 \cdot 100 \cdot 26 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.2676$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 26 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0722$

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 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=1.029237\cdot 100\cdot 12\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.1235$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 12 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0333$

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, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=1.029237\cdot 100\cdot 62\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.638$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 62 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1722$

Марка ЛКМ: Растворитель 646

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.262715

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1

Способ окраски: Пневматический

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 = 7

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.262715\cdot 100\cdot 7\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.0184$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 100 \cdot 7 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.01944$

Примесь: 1042 Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 15

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.262715\cdot 100\cdot 15\cdot 100\cdot$ $10^{-6} = 0.0394$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 10^6$ $100 \cdot 15 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0417$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 10

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год. $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.262715 \cdot 100 \cdot 10 \cdot 100 \cdot 100$ $10^{-6} = 0.02627$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1$ $100 \cdot 10 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0278$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

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 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.262715\cdot 100\cdot 50\cdot 100\cdot$ $10^{-6} = 0.1314$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 10^6$ $100 \cdot 50 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.139$

Примесь: 1061 Этанол (Этиловый спирт) (667)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 10

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $M = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.262715 \cdot 100 \cdot 10 \cdot 100 \cdot 100$ $10^{-6} = 0.02627$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1$ $100 \cdot 10 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0278$

Примесь: 1119 2-Этоксиэтанол (Этиловый эфир этиленгликоля, Этилцеллозольв) (1497*) Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 8

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.262715 \cdot 100 \cdot 8 \cdot 100 \cdot$ $10^{-6} = 0.021$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1$ $100 \cdot 8 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0222$

Марка ЛКМ: Эмаль ПФ-115

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.831763

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.5

Способ окраски: Пневматический

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

Примесь: 0616 Диметилбензол (смесь о-, м-, n- 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 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.831763\cdot 45\cdot 50\cdot 100\cdot$ $10^{-6} = 0.187$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot$

 $45 \cdot 50 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0938$

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, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.831763\cdot 45\cdot 50\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.187$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 45 \cdot 50 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0938$

Расчет выбросов окрасочного аэрозоля:

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

Доля аэрозоля при окраске, для данного способа окраски (табл. 3), %, DK = 30

Валовый выброс 3В (1), т/год, $_M_ = KOC \cdot MS \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK \cdot 10^{-4} = 1 \cdot 0.831763 \cdot (100\text{-}45) \cdot 30 \cdot 10^{-4} = 0.1372$

Максимальный из разовых выброс 3В (2), г/с, $_G_ = KOC \cdot MS1 \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK / (3.6 \cdot 10^4) = 1 \cdot 1.5 \cdot (100\text{-}45) \cdot 30 / (3.6 \cdot 10^4) = 0.0688$

Марка ЛКМ: Лак ХВ-784

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 2.986875

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.5

Способ окраски: Покрытие лаком в лаконаливных машинах металлических изделий

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 84

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 21.74

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=2.986875\cdot 84\cdot 21.74\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.545$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 84 \cdot 21.74 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0761$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 13.02

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 2.986875 \cdot 84 \cdot 13.02 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.3267$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 84 \cdot 13.02 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0456$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 65.24

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 2.986875 \cdot 84 \cdot 65.24 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 1.637$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 84 \cdot 65.24 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.2283$

Марка ЛКМ: Эмаль КО-811

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 1.246567

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.5

Способ окраски: Пневматический

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 64.5

Примесь: 1042 Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 20

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=1.246567\cdot 64.5\cdot 20\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.1608$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 64.5 \cdot 20 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0538$

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

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, $_M_=MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 1.246567 \cdot 64.5 \cdot 50 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.402$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 64.5 \cdot 50 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1344$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 20

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_ = MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 1.246567 \cdot 64.5 \cdot 20 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.1608$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 64.5 \cdot 20 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0538$

Примесь: 1061 Этанол (Этиловый спирт) (667)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 10

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, _ M_- = $MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 1.246567 \cdot 64.5 \cdot 10 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.0804$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 64.5 \cdot 10 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0269$

Расчет выбросов окрасочного аэрозоля:

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

Доля аэрозоля при окраске, для данного способа окраски (табл. 3), %, DK = 30

Валовый выброс ЗВ (1), т/год, $_M_ = KOC \cdot MS \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK \cdot 10^{-4} = 1 \cdot 1.246567 \cdot (100\text{-}64.5) \cdot 30 \cdot 10^{-4} = 0.1328$

Максимальный из разовых выброс 3В (2), г/с, $_G_ = KOC \cdot MS1 \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK / (3.6 \cdot 10^4) = 1 \cdot 1.5 \cdot (100\text{-}64.5) \cdot 30 / (3.6 \cdot 10^4) = 0.0444$

Марка ЛКМ: Эмаль ХВ-16

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.595465

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.5

Способ окраски: Пневматический

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 78.5

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 13.33

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.595465\cdot 78.5\cdot 13.33\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.0623$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 78.5 \cdot 13.33 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0436$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 30

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.595465 \cdot 78.5 \cdot 30 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.1402$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 78.5 \cdot 30 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0981$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 34.45

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, _M_ = $MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 0.595465 \cdot 78.5 \cdot 34.45 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.161$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 78.5 \cdot 34.45 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1127$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 22.22

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.595465\cdot 78.5\cdot 22.22\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.1039$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1.5 \cdot 78.5 \cdot 22.22 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0727$

 $78.5 \cdot 22.22 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.0727$

Расчет выбросов окрасочного аэрозоля:

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

Доля аэрозоля при окраске, для данного способа окраски (табл. 3), %, DK = 30

Валовый выброс ЗВ (1), т/год, $_M_=KOC \cdot MS \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK \cdot 10^{-4} = 1 \cdot 0.595465 \cdot (100\text{-}78.5) \cdot 30 \cdot 10^{-4} = 0.0384$

Максимальный из разовых выброс 3В (2), г/с, $_G_ = KOC \cdot MS1 \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK / (3.6 \cdot 10^4) = 1 \cdot 1.5 \cdot (100\text{-}78.5) \cdot 30 / (3.6 \cdot 10^4) = 0.0269$

Марка ЛКМ: Лак ПФ-170

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 1.398060

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 2.0

Способ окраски: Покрытие лаком в лаконаливных машинах металлических изделий

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 50

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 40.44

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP \cdot 10^{-6} = 1.39806 \cdot 50 \cdot 40.44 \cdot 100 \cdot 10^{-6} = 0.2827$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 2 \cdot 600$

 $50 \cdot 40.44 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1123$

Примесь: 2752 Уайт-спирит (1294*)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 59.56

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=1.39806\cdot 50\cdot 59.56\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.416$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 2 \cdot 600$

 $50 \cdot 59.56 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.1654$

Марка ЛКМ: Эмаль ХВ-1120

Фактический годовой расход ЛКМ, тонн, MS = 0.044460

Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг, MS1 = 1.0

Способ окраски: Пневматический

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), %, F2 = 75

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 37.43

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.04446\cdot 75\cdot 37.43\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.01248$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_=MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 75 \cdot 37.43 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.078$

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

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 2.57

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс 3В (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.04446\cdot 75\cdot 2.57\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.000857$

Максимальный из разовых выброс 3B (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 75 \cdot 2.57 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.00535$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), %, FPI = 60

Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), %, DP = 100

Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год, $_M_=MS\cdot F2\cdot FPI\cdot DP\cdot 10^{-6}=0.04446\cdot 75\cdot 60\cdot 100\cdot 10^{-6}=0.02$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с, $_G_ = MS1 \cdot F2 \cdot FPI \cdot DP / (3.6 \cdot 10^6) = 1 \cdot 75 \cdot 60 \cdot 100 / (3.6 \cdot 10^6) = 0.125$

Расчет выбросов окрасочного аэрозоля:

Примесь: 2902 Взвешенные частицы (116)

 $\overline{\text{Доля}}$ аэрозоля при окраске, для данного способа окраски (табл. 3), %, DK = 30

Валовый выброс ЗВ (1), т/год, $_M_ = KOC \cdot MS \cdot (100 - F2) \cdot DK \cdot 10^{-4} = 1 \cdot 0.04446 \cdot (100 - 75) \cdot 30 \cdot 10^{-4} = 0.003335$

Максимальный из разовых выброс 3B (2), г/с, $_G_ = KOC \cdot MS1 \cdot (100\text{-}F2) \cdot DK / (3.6 \cdot 10^4) = 1 \cdot 1 \cdot (100\text{-}75) \cdot 30 / (3.6 \cdot 10^4) = 0.02083$

Таблица 1.8.1-21. Результаты расчета выбросов по источнику №6014

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/период СМР
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0,236	3,047197
0621	Метилбензол (349)	0,1722	1,0866
1042	Бутан-1-ол	0,0538	0,2002
1061	Этанол	0,0278	0,13317
1119	2-Этоксиэтанол	0,0222	0,021
1210	Бутилацетат	0,1344	1,03115
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0,0761	0,92365
2750	Сольвент нафта (1149*)	0,1042	0,1445
2752	Уайт-спирит (1294*)	0,278	4,8761
2902	Взвешенные частицы (116)	0,0688	0,527735

Источник загрязнения №6015 – Слив битумных материалов

Выбросы ЗВ осуществляются при сливе битумных материалов, разогретых в передвижном битумном котле. В атмосферный воздух выделяются Алканы C_{12} - C_{19} . Количество битумных материалов, подлежащих разогреву составляет 12,98662 тонн. Выбросы рассчитываются согласно [Л.16, 17]:

Максимальный разовый выброс (М, г/сек) рассчитывается по формуле:

$$M \, = \, \frac{0.445 \, \times P_{_{t}} \times m \times K_{_{p}}^{\,\, max} \, \times K_{_{B}} \times V_{_{q}}^{\,\, max}}{10^{\,\, 2} \times \left(273 \, + t_{_{ix}}^{\,\, max}\,\right)} \, , \qquad 5.3.1 \, \, [\Pi.17]$$

Валовое количество выбросов (G, т/год) рассчитывается по формуле:

$$G = \frac{0.160 \times (P_{t}^{\text{max}} \times K_{B} + P_{t}^{\text{min}}) \times m \times K_{p}^{\text{cp}} \times K_{OB} \times B}{10^{4} \times \rho_{*} \times (546 + t_{*}^{\text{max}} + t_{*}^{\text{min}})}, \quad 5.3.2 \text{ [Л.17]}$$

где:

 P_{t} - давление насыщенных паров, мм.рт.ст (определено по таблице $\Pi 1.1[\Pi.16]$);

 P_t^{min}, P_t^{max} - давление насыщенных паров жидкости при минимальной максимальной температуре жидкости и соответственно, мм.рт.ст (определено по таблице $\Pi 1.1[\Pi.16]$);

 $K_p^{\text{cp}}, K_p^{\text{max}}$ - опытные коэффициенты (определены по приложению 8 [Л.17]); $V_{_{\rm H}}^{\text{max}}$ - максимальный объем паровоздушной смеси, вытесняемой из резервуаров во время его закачки, м³/час;

 $t_{\rm m}^{\rm min}$, $t_{\rm m}^{\rm max}$ - минимальная и максимальная температура жидкости в резервуаре соответственно, °С;

т - молекулярная масса паров жидкости (принята согласно [Л.16]);

 $K_{\text{в}}$ - опытный коэффициент (принят по приложению 9 [Л.17]);

 $\rho_{\text{ж}}$ - плотность жидкости, т/м³ (справочные данные);

 K_{o6} - коэффициент оборачиваемости (определен по приложению 10 [Л.17]);

В - количество битумных материалов.

Показатели для расчета выбросов от источника №6015 сведены в таблицу 1.8.1-22, результаты расчета выбросов – в таблицу 1.8.1-23.

Таблица 1.8.1-22. Расчет выбросов от источника №6015

P _t max	P_t^{min}	Kpcp,	K _p ^{max}	V _ч ^{max} , м ³ /час	t _ж ^{min}	t _ж max	m	Кв	г _ж , т/м ³	Коб	В, т	P _t
70,91	2,74	0,7	1	0,00013	20	180	187	1	0,95	1,35	12,98662	70,91

Таблица 1.8.1-23. Результаты расчета выбросов по источнику №6015

Код ЗВ	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/период СМР
2754	Алканы C_{12} - C_{19}	0,00001678	0,00381593

<u>Источник загрязнения №6016 – Нанесение битумных материалов</u>

В процессе нанесения горячих битумных материалов в атмосферу выделяются Алканы C_{12} - C_{19} . По таблице 3.1 [Л.16] норма естественной убыли битума (n) составляет 0,1% (1кг/т). Количество расходуемых битумных материалов (битум, мастика) за период строительства составит 12,98662 тонн. В период строительно-монтажных работ так же используются асфальтобетонные смеси (АБС), в которых, согласно приложению 1 [Л.16] содержится 7% битума. Всего на период СМР используется 1576,868 тонн АБС, из которых 110,38075 тонн составляет битум.

Общее количество битумосодержащих материалов составляет 123,36737 тонн/период СМР.

Валовые выбросы рассчитываются по формуле: M = V * n;

Максимально разовые по формуле: $G = M * 10^6 / (T * t * 3600)$.

Расчет выбросов ЗВ от источника №6016 сведен в таблицу 1.8.1-24.

Таблица 1.8.1-24. Расчет выбросов от источника №6016

Код 3В	Наименование ЗВ	n (%)	V (тонн)	t (час)	М, г/сек	G, т/период СМР
2754	Алканы С12-19	0,1	123,36737	27,37005376	1,25205140	0,12336737

<u>Источник загрязнения №6017 – Сварка ПВХ материалов</u>

Расчет выбросов загрязняющих веществ выполнен по формулам [Л.18]:

$$M = q \times N$$
, т/период СМР

где,

q - удельное выделение загрязняющего вещества, на 1 сварку

N- количество сварок (принимаем 9 сварок/период СМР, т.е. 1 сварка в час).

$$Q = M \times 10^6 / T \times 3600,$$

где,

Т – время работы оборудования, час.

Расчет выброс по источнику №6017 сведен в таблицу 1.8.1-25.

Таблица 1.8.1-25. Расчет выбросов от источника №6017

Код 3В	Наименование ЗВ	q _i , г/сварку	Т, час	N	Q, г/сек	М, т/период СМР
0337	Углерода оксид	0,009	9,13	9	2.50000000	0.08213401
0827	Хлорэтилен	0,0039	9,13	9	1.08333333	0.03559140

<u>Источник загрязнения №6018 – Паяльные работы</u>

При проведении строительно-монтажных работ используют оловянно-свинцовые бессурьмянистые припои в количестве 27,6 кг.

Валовый выброс загрязняющих веществ при проведении паяльных работ рассчитывается по формуле 4.28 [Л.10]:

$$M_m = qxm_x 10^{-6}$$
, m/20 ∂

Максимально разовый выброс загрязняющих веществ при пайке рассчитывается по

формуле 4.31 [Л.10]:

$$M_{\text{2/CEK}} = M_m x 10^6 / (t x 3600), \text{2/c}$$

где,

q - удельное выделение свинца и оксидов олова, г/кг (табл. 4.8);

т – масса израсходованного припоя, кг;

t – фонд времени работы паяльником, час.

Расчеты выбросов загрязняющих веществ при выполнении работ по пайке сведены в таблицу 1.8.1-26.

Таблица 1.8.1-26. Расчет выбросов ЗВ от источника №6018

Код 3В	Наименование	q, г/кг	t, час	т, кг	Выбросы загр веще	•
ЭВ	загрязняющего вещества				М, г/с	G , тонн
0168	Олова оксид	0,28	120	27,6	0.00001789	0.00000773
0184	Свинец и его соединения	0,51	120	27,6	0.00003258	0.00001409

Нерганизованный источник №6019 – Пескоструйная обработка

При обработке железобетонных конструкций пескоструйным аппаратом в атмосферный воздух выделяется пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния (SiO_2) 70-20%.

Валовые выбросы загрязняющих веществ рассчитываются по формуле 4.41 [Л.10]:

$$M_{rod} = q x t x 3600 x 10^{-6}, T/rod$$

Максимально разовые выбросы загрязняющих веществ равны удельным показателям выделения пыли при очистке деталей (на единицу оборудования) [Л.10]:

$$M_{cek} = q$$
, Γ/c

где,

- q удельное выделение пыли при обработке металлов, г/с (таблица 4.12).
- t- время работы оборудования, час.

Расчеты выбросов от источника №6019 сведены в таблицу 1.8.1-27.

Таблица 1.8.1-27. Расчет выбросов от источника №6019

Код	Наименованиевещества	q,	t, час/год	-	грязняющих еств
3B	·	г/с*м2		г/с	тонн
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния (SiO ₂) 70-20%	0,072	2267,8455	0.072000	0.58782555

Согласно проведенным расчетам выбросов ЗВ в атмосферный воздух при проведении строительно-монтажных работ выбрасывается 29 видов загрязняющих веществ. Перечень веществ с указанием класса опасности и значений предельно-допустимых концентраций приведен в таблице 1.8.1-28.

Таблица 1.8.1-28. Перечень загрязняющих веществ на период СМР (с авто)

Код ЗВ	нца 1.8.1-28. Перечень загрязняющих вец Наименование загрязняющего вещества	ЭНК, мг/м3		ПДКс.с., мг/м3	обув,	Класс опасности	Выброс вещества, г/с	Выброс вещества, 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	0,01551	0,065522	1,63805
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)		0,01	0,001		2	0,001132	0,0092796	9,2796
0168	Олово оксид /в пересчете на олово/ (Олово (II) оксид) (446)			0,02		3	0,00001789	0,00000773	0,0003865
0184	Свинец и его неорганические соединения /в пересчете на свинец/ (513)		0,001	0,0003		1	0,00003258	0,00001409	0,04696667
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)		0,2	0,04		2	0,33959111	1,12410764	28,102691
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)		0,4	0,06		3	0,04613334	0,17369699	2,89494983
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)		0,15	0,05		3	0,09843501	0,17516775	3,503355
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)		0,5	0,05		3	0,13097493	0,24654456	4,9308912
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)		5	3		4	3,22042223	1,88702794	0,62900931
0342	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)		0,02	0,005		2	0,0004875	0,002887	0,5774
0344	Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)		0,2	0,03		2	0,001375	0,0014963	0,04987667
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)		0,2			3	0,236	3,047197	15,235985
0621	Метилбензол (349)		0,6			3	0,1722	1,0866	1,811
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)			0,000001		1	0,00000198	0,00000338	3,38
0827	Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)			0,01		1	1,08333333	0,0355914	3,55914
1042	Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)		0,1	•		3	0,0538	0,2002	2,002
1061	Этанол (Этиловый спирт) (667)		5			4	0,0278	0,13317	0,026634
1119	2-Этоксиэтанол (Этиловый эфир этиленгликоля, Этилцеллозольв) (1497*)				0,7		0,0222	0,021	0,03
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)		0,1			4	0,1344	1,03115	10,3115

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества	ЭНК, мг/м3	ПДКм.р, мг/м3	ПДКс.с., мг/м3		Класс опасности	Выброс вещества, г/с	Выброс вещества, т/год, (М)	Значение М/ЭНК
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
1325	Формальдегид (Метаналь) (609)		0,05	0,01		2	0,00227916	0,01760453	1,760453
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)		0,35			4	0,0761	0,92365	2,639
2704	Бензин (нефтяной, малосернистый) /в пересчете на углерод/ (60)		5	1,5		4	0,00020998	0,02834444	0,01889629
2732	Керосин (654*)				1,2		0,17460778	0,17480267	0,14566889
2750	Сольвент нафта (1149*)				0,2		0,1042	0,1445	0,7225
2752	Уайт-спирит (1294*)				1		0,278	4,8761	4,8761
2754	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)		1			4	1,30676818	0,56729647	0,56729647
2902	Взвешенные частицы (116)		0,5	0,15		3	0,1094	0,53916164	3,59441093
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)		0,3	0,1		3	3,51714552	1,26774972	12,6774972
2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль вращающихся печей, боксит) (495*)		0,5	0,15		3	0,5376		0,10237847
2930	Пыль абразивная (Корунд белый, Монокорунд) (1027*)				0,04		0,00278	0,00441113	0,11027825
	ВСЕГО:						$11,69293\overline{752}$	17,7996408	115,2239147

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)

Расчет и анализ величин приземных концентраций ЗВ

Состояние воздушного бассейна на территории котельной и прилегающей территории границах расчетного прямоугольника характеризуется максимальными приземными концентрациями вредных веществ. Расчет максимальных приземных концентраций (далее – расчет рассеивания) выбросов определяет возможность нормирования вредных при условии соблюдения гигиенических критериев качества атмосферу атмосферного воздуха, для чего согласно п.28 [Л.6] требуется выполнение соотношения:

$$C/3HK < 1$$
.

где,

С – расчетная концентрация вредного вещества в приземном слое воздуха;

ЭНК – экологический норматив качества (до утверждения экологических нормативов качества применяются гигиенические нормативы, согласно Санитарным правилам [Л.5].)

При совместном присутствии в атмосферном воздухе нескольких вредных веществ, обладающих суммацией, сумма их концентраций так же не должна превышать единицы.

Расчет рассеивания проведен с использованием программного комплекса «Эра», разработанного НПП «Логос-Плюс», г.Новосибирск и разрешенного к применению на территории Республики Казахстан. Программный комплекс реализует приложение 12 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК № 221-ө.

Расчет рассеивания проведен на границе санитарно-защитной зоны (50 м), жилой зоны по загрязняющим веществам, для которых расчет был целесообразен и по группам их суммаций с учетом фоновых концентраций РГП «Казгидромет» (справка по фоновым концентрациям от 11.04.2022 года приведена в приложении 8) и с учетом выбросов от существующих источников котельной.

Согласно п.58 [Л.21] на предприятии рассматриваются те из выбрасываемых вредных веществ, для которых верно соотношение:

 $\Phi = 0.01$ Н при H >10 м, $\Phi = 0.1$ при H <10 м

где:

M - суммарное значение выброса от всех источников предприятия, г/с; ПДК — максимальная разовая предельно-допустимая концентрация, мг/м³; H - средневзвешенная по предприятию высота источников выбросов. Целесообразность проведения расчета рассеивания приведена в таблице 1.8.1-30, группы суммаций приведены в таблице 1.8.1-31.

Размер расчётного прямоугольника 1 выбран 3600 × 1440 м с шагом расчетной сетки 144 м.

Основные метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие процесс рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере, приняты согласно письму РГП «Казгидромет» №34-03-01-22/390 от 12.04.2022 года (приложение 7) и приведены в таблице 1.8.1-29.

Таблица 1.8.1-29. Метеорологические характеристики

Наименование характеристик	Величина
Коэффициент, зависящий от стратификации атмосферы, А	200
Коэффициент рельефа местности в городе	1
Средняя максимальная температура наружного воздуха наиболее жаркого месяца, °С	+28,8
Средняя температура наружного воздуха наиболее холодного месяца, °С	-14,6
Среднегодовая роза ветров:	
С	10
CB	9
В	6
ЮВ	7
Ю	19
Ю3	22
3	12
C3	15
Среднегодовая скорость ветра, м/с	2,6
Скорость ветра, повторяемость превышения которой (по многолетним данным) составляет 5%, м/с	7

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета рассеивания приведены в таблице 1.8.1-32. Результаты расчета рассеивания приведены в таблице 1.8.1-33.

К отчету о возможных воздействиях приложены протокола расчета рассеивания с картами, показывающими изолинии концентраций загрязняющих веществ (после списка литературы).

Таблица 1.8.1-30. Определение необходимости расчетов приземных концентраций на период СМР

Таолі	ица 1.8.1-30. Определение необходимости	і расчет	ов призо	емных к	онцентрац	(ии на пери	од СМР	
Код	Наименование	ПДК	ПДК	ОБУВ	Выброс	Средневзве-	М/(ПДК*Н)	Необхо-
загр.	вещества	максим.	средне-	ориентир.	вещества	шенная	для Н>10	димость
веще-		разовая,	суточная,	безопасн.	г/с	высота, м	М/ПДК	проведе
ства		мг/м3	мг/м3	УВ,мг/м3	(M)	(H)	для Н<10	ния
								расчетов
0123	Железо (II, III) оксиды		0.04		0.01551	2	0.0388	Нет
0143	Марганец и его соединения	0.01	0.001		0.001132	2	0.1132	Да
0168	Олово оксид		0.02		0.00001789	2	0.00008945	Нет
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.4	0.06		1.89278797	44.4	0.1065	Да
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.15	0.05		0.08779889	2	0.5853	Да
0337	Углерод оксид	5	3		53.09102223	42.5	0.250	Да
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров)	0.2			0.236	2	1.180	Да
0621	Метилбензол (349)	0.6			0.1722	2	0.287	Да
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)		0.000001		0.00000178	2	0.178	Да
0827	Хлорэтилен		0.01		1.08333333	2	10.8333	Да
1042	Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)	0.1			0.0538	2	0.538	Да
1061	Этанол (Этиловый спирт) (667)	5			0.0278	2	0.0056	Нет
1119	2-Этоксиэтанол			0.7	0.0222	2	0.0317	Нет
1210	Бутилацетат	0.1			0.1344	2	1.344	Да
2704	Бензин (нефтяной, малосернистый)	5	1.5		0.00020998	2	0.000041996	Нет
2732	Керосин (654*)			1.2	0.17460778	2	0.1455	Да
2750	Сольвент нафта (1149*)			0.2	0.1042	2	0.521	Да
2752	Уайт-спирит (1294*)			1	0.278	2	0.278	Да
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/	1			1.25206818	2	1.2521	Да
2902	Взвешенные частицы (116)	0.5	0.15		0.115	2	0.230	Да
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись	0.3	0.1		58.89859552	42.4	4.6278	Да
	кремния в %: 70-20							
2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись	0.5	0.15		0.54585	2	1.0917	Да
	кремния в %: менее 20							
2930	Пыль абразивная			0.04	0.00398	2	0.0995	Нет
	Вещества, обладаю	щие эффект	ом суммарн	ого вредног	о воздействия			
0184	Свинец и его неорганические соединения	0.001	0.0003		0.00003258	2	0.0326	Нет
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.2	0.04		11.70538889	44.2	1.3238	Да
0330	Сера диоксид	0.5	0.05		22.91426105	44.8	1.0233	Да
0342	Фтористые газообразные соединения	0.02	0.005		0.0004875	2	0.0244	Нет
0344	Фториды неорганические плохо растворимые	0.2	0.03		0.001375	2	0.0069	Нет

Таблица 1.8.1-31. Группы суммаций на период СМР

Номер	Код	
группы	загряз-	Наименование
сумма-	няющего	загрязняющего вещества
ции	вещества	
1	2	3
6007	0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)
	0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)
6035	0184	Свинец и его неорганические соединения /в пересчете на свинец/ (513)
	0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)
6041	0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)
	0342	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)
6359	0342	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)
	0344	Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид,
		кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)

Таблица 1.8.1-32. Параметры выбросов ЗВ на период СМР

1 аоли	ща	<u> 1.8.1-32. Параг</u>	метрь	ы вы	бросов	<u>зв на</u>	пери	од СМР							1	_								
											Koop		источні схеме,м.					Среднеэ						
Произ - водств о	Це х	Источник выделен загрязняющих вещ	еств	Число часов работ ы в	источни ка выброса	источни ка выбросо в на	источн ика выброс	Диамет р устья	Параме азовоздушна выходе и при макси разовой на	ой смеси из трубы мально	ког линеі источ	г, /1-го нца йного нника нтра	2-го лино исто длина, плоц	конца ейного чника / , ширина цадного очника	газоочистны х установок, тип и мероприятия	о, по котором у	н-ности	ксплуа- тационн ая степень очистки/ максима	Код веще	Наименование вещества	Выбросы заг	грязняюще	го вещества	Год дости - жени я
		Наименование	Коли честв о, шт.	году	вредных веществ	карте-	ов, м	oc	кор Объем ть, смеси и/с м3/с	ратура	х1	ника Ү1	X2	Y2	по сокращению выбросов	газоонис	очисткой, %	льная степень очистки, %			г/с	мг/нм3	т/год	ндв
1	2	3	4	5	6	7	8	9 1	0 11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
001*		Котлоагрегат №1-4	1		Труба	0029	45		2,2 21,5592			3	_		-,					Азота (IV) диоксид	11,491	796,567	51,36	
		•			1,															Азот (II) оксид	1,867	129,422	8,347	
																			0330	Сера диоксид	22,8	1580,517	101,88	
																			0337	Углерод оксид	49,98	3464,659	223,6	
																			2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	55,37	3838,299	247,6	
002**		Работа двигателей	1		Н/орг	6001	2			20	14	23	8 :	5 5						Азота (IV) диоксид	0,0189333		0,01980329	
		автотехники																	0304	Азот (II) оксид	0,0030767		0,00321803	
																			0328	Углерод	0,0016878		0,00154704	
																			0330	Сера диоксид	0,0031499		0,00406149	
																			0337	Углерод оксид	0,0499267		0,36248198	
																			2704	Бензин	0,00021		0,02834444	
																			2732	Керосин (654*)	0,0079411		0,00912898	
002		Работа двигателей	1		Н/орг	6002	2			20	12	20	6 :	5 5	i				0301	Азота (IV) диоксид	0,055556		0,05522456	
		стройтехники																	0328	Углерод	0,0861111		0,08559807	
																			0330	Сера диоксид	0,1111111		0,11044912	
																			0337	Углерод оксид	0,555556		0,55224562	
																				Бенз/а/пирен	1,78E-06		0,00000177	
																				Керосин (654*)	0,1666667		0,16567369	
002		Земляные работы	1		Н/орг	6003	2			20	14	19	9 :	5 5						Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,3809126		0,45167335	
002		Работа перфоратора	1		Н/орг	6004	2			20	21	20	0 :	5 5	;					Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,1		0,17441335	
002		Буровые работы	1		Н/орг	6005	2			20	28	23	8	5 5						Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,25		0,01380059	
002		Транспортные работы	1		Н/орг	6006	2			20	28	32	2	5 5						Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,1412056		0,03824216	
002		Ссыпка инертных материалов	1		Н/орг	6007	2			20	14	3:	8	5 5						Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,0224		0,00012918	
																				Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	0,5376		0,01535677	
002		Бетоносмесительный узел	1		Н/орг	6008	2			20	7	3′	7	5 5						Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	2,55		0,00031804	

	Цех	Источник выделен загрязняющих веще		Число часов работ ы в году	Наимен ование источни ка выброса вредных веществ	Номер источни ка выбросо в на карте- схеме	Высота источн ика выброс ов, м	Диамет р устья трубы, м	газог на н	Параметр воздушной выходе из и максима зовой нагр	й смеси трубы пльно рузке	_	карте-с /1-го ца ного ника гра цного	лине источ длина, площ	ка на конца йного иника / ширина адного чника	Наименован ие газоочистны х установок, тип и мероприятия по сокращению	о, по котором у произво дится газоочис	циент обеспече н-ности газо-	очистки/	Код веще ства	Наименование вещества	Выбросы за	грязняющ	до	Год ости - сени я ІДВ
		Наименование	честв о, шт.						Скор ость, м/с	Объем смеси, м3/с	ратура смеси, оС	X1	Y1	X2	Y2	выбросов	тка		очистки, %			г/с	мг/нм3	т/год	
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
002		Механическая обработка металлов	1		Н/орг	6009	2				20	4	34	5	5						Взвешенные частицы (116)	0,0406		0,01142664	
																					Пыль абразивная	0,00278		0,00441113	
002		Сварочные работы штучными	1		Н/орг	6010	2				20	-5	34	5	5						Железо (II, III) оксиды	0,00579		0,058742	
		электродами																			Марганец и его соединения	0,000721		0,008993	
																					Азота (IV) диоксид	0,0009		0,0015236	
																					Азот (II) оксид	0,0001463 0,00554		0,00024746	
																					Углерод оксид Фтористые	0,00334		0,00994	
																				0342	газообразные соединения	0,0004073		0,002007	
																				0344	Фториды неорганические плохо растворимые	0,001375		0,0014963	
																					Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,000583		0,0013165	
002		Газовая сварка с	1		Н/орг	6011	2				20	11	49	5	5					0301	Азота (IV) диоксид	0,002		0,00853	
		использование пропан-бутановой			1																Азот (II) оксид	0,000325		0,001386	
002		смеси Газовая сварка	1		Н/орг	6012	2				20	22	45	5	5					0301	Азота (IV) диоксид	0,137	,	0,0297	
		ацетилен- кислородным пламенем																			Азот (II) оксид	0,02224		0,00483	
002		Пламенем Дуговая металлизация	1		Н/орг	6013	2				20	26	42	5	5					0123	Железо (II, III) оксиды	0,00972	,	0,00678	\exists
																				0143	Марганец и его	0,000411		0,0002866	
																				2908	соединения Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,0000444		0,000031	
002		Лакокрасочные	1		Н/орг	6014	2		1		20	10	25	5	5 5					0616	Диметилбензол	0,236		3,047197	=
		работы																			Метилбензол (349)	0,1722		1,0866	=
																				1042	Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)	0,0538		0,2002	
																					Этанол (Этиловый спирт) (667)	0,0278		0,13317	
																					2-Этоксиэтанол	0,0222		0,021	
																					Бутилацетат	0,1344		1,03115	
																				1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0,0761		0,92365	

												Коор	одинаты карте-с	источни	ка на				Среднеэ						
	Це х	Источник выделен загрязняющих вещ		Число часов работ ы в году	источни ка выброса вредных	источни ка выбросо в на карте-	источн	р устья	газон на н	Параметр воздушной выходе из и максима зовой нагр	й смеси трубы ально	кол лине: источ /цеі	адного	лине источ длина, площ	конца йного іника / ширина адного чника	тип и мероприятия по	Веществ о, по котором у произво дится газоочис	коэффи- циент обеспече н-ности газо- очисткой	очистки/ максима льная	Код веще ства	Наименование вещества	Выбросы заг	эдионгкү	его вещества	Год дости - жени я НДВ
		Наименование	Коли честв о, шт.		веществ	схеме			Скор ость, м/с	Объем смеси, м3/с	Температура смеси, оС	X1	Y1	X2	Y2	сокращению выбросов	тка	%	степень очистки, %			г/с	мг/нм3	т/год	
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
																				2750	Сольвент нафта (1149*)	0,1042		0,1445	
																					Уайт-спирит (1294*)	0,278		4,8761	
																				2902	Взвешенные частицы (116)	0,0688		0,527735	
002		Слив битумных материалов	1		Н/орг	6015	2				20	35	40	5	5	;				2754	Алканы С12-19	1,678E-05		0,00381593	
002		Нанесение битумных материалов	1		Н/орг	6016	2				20	33	44	. 5	5	5				2754	Алканы С12-19	1,2520514		0,12336737	
002		Сварка ПВХ	1		Н/орг	6017	2				20	30	35	5	5	5					Углерод оксид	2,5		0,08213401	
0.00		материалов			/	6010					•			_		-					Хлорэтилен	1,0833333		0,0355914	
002		Паяльные работы	1		Н/орг	6018	2				20	25	25	5	5						Олово оксид	1,789E-05		0,00000773	
																				0184	Свинец и его неорганические соединения	3,258E-05		0,00001409	
002		Пескоструйная обработка	1		Н/орг	6019	2				20	-1	25	5	5	5					Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,072		0,58782555	
001		Склад угля	1		Н/орг	6041	2				20	9	30	5	5	5				2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	0,00825		0,0867	
001		Отвал шлака	1		Н/орг	6042	2				20	15	32	. 5	5	5					Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,01145		0,01262	
001		Слесарное отделение	1		Н/орг	6043	2				20	23	33	5	5	j				2902	Взвешенные частицы (116)	0,0056		0,007054	
																				2930	Пыль абразивная	0,0012		0,0041	

^{*) 001} Существующие источники котельной
**)002 Источники, определенные на период реконструкции

Таблица 1.8.1-33. Результаты расчета рассеивания на период СМР

Код ЗВ	Наименование загрязняющих веществ и состав групп суммаций	Cm	РΠ	C33	ЕЖ	Колич ИЗА	ПДК(ОБУВ) мг/м3	 Класс опасн
0143	Марганец и его соединения	2.4068	0.925197	0.939115	0.621323	2	0.0100000	2
0301	Азота (IV) диоксид	1.0768	0.639462	0.712468	0.702080	8	0.200000	2
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.0802	0.035083	0.044611	0.043267	7	0.400000	3
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный)	0.6795	0.600700	0.655623	0.602989	4	0.1500000	3
0330	Сера диоксид	0.1971	0.199696	0.183881	0.185802	5	0.5000000	3
0337	Углерод оксид (Окись углерода,	0.1260	0.443262	0.441052	0.448185	7	5.0000000	4
İ	Угарный газ) (584)				j	j j		į į
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п-	0.7893	0.603689	0.787459	0.787431	1	0.200000	3
İ	изомеров) (203)				j	j j		į į
0621	Метилбензол (349)	0.1920	0.146829	0.191526	0.191519	1	0.6000000	3
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)	0.1993	0.176089	0.193146	0.178274	3	0.0000100*	1 1
0827	Хлорэтилен (Винилхлорид,	0.8916	0.890490	0.587394	0.887473	1	0.1000000*	1
1042	Бутан-1-ол (Бутиловый спирт)	0.3599	0.275241	0.359028	0.359015	1	0.1000000	3
1210	Бутилацетат (Уксусной кислоты	0.8990	0.687591	0.896903	0.896871	1	0.1000000	4
İ	бутиловый эфир) (110)					j j		į į
1401	Пропан-2-он (Ацетон) (470)	0.1454	0.111237	0.145098	0.145093	1	0.3500000	4
2732	Керосин (654*)	0.0506	0.044408	0.047795	0.049920	2	1.2000000	j - j
2750	Сольвент нафта (1149*)	0.3485	0.266544	0.347683	0.347671	1	0.200000	j - j
2752	Уайт-спирит (1294*)	0.1860	0.142225	0.185520	0.185513	1	1.0000000	j - j
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/	0.4300	0.394164	0.426935	0.421367	4	1.0000000	4
2902	Взвешенные частицы (116)	2.1465	0.826878	0.873745	0.664430	3	0.5000000	3
2908	Пыль неорганическая, содержащая	2.3531	1.491636	0.534304	0.989422	11	0.300000	3
j	двуокись кремния в %: 70-20				İ	j j		j j
2909	Пыль неорганическая, содержащая	1.8741	0.477642	0.331477	0.215707	2	0.5000000	3
j	двуокись кремния в %: менее 20				j	j j		j j
07	0301 + 0330	1.2739	0.819363	0.895063	0.886889	8		

Примечания:

^{1.} Таблица отсортирована по увеличению значений по коду загрязняющих веществ

^{2.} Ст - сумма по источникам загрязнения максимальных концентраций (в долях ПДКмр) - только для модели МРК-2014

^{3. &}quot;Звездочка" (*) в графе "ПДКмр(ОБУВ)" означает, что соответствующее значение взято как 10ПДКсс.

^{4.} Значения максимальной из разовых концентраций в графах "РП" (по расчетному прямоугольнику), "СЗЗ" (по санитарно-защитной зоне), "ЖЗ" (в жилой зоне) приведены в долях ПДКмр.

По результатам проведенного расчета рассеивания максимальные приземные концентрации загрязняющих веществ в атмосферном воздухе от источников, определенных на период строительно-монтажных работ с учетом фона и существующих источников, составляют менее 1 ПДК, что удовлетворяет санитарно-эпидемиологическим требованиям к атмосферному воздуху населенных мест.

Проведенный анализ воздействия на воздушную среду работ по реконструкции котельной «35 квартал» показал следующее:

- 1. Определено 21 источник выбросов 3В, из них 2 организованных и 19 неорганизованных. Источники выбросов являются временными.
- 2. Всего в атмосферу будет выбрасываться 29 видов загрязняющих веществ, в том числе:

1-го класса опасности — 3 шт.
 2-го класса опасности — 5 шт.
 3-го класса опасности — 11 шт.
 4-го класса опасности — 6 шт.

без класса опасности (ОБУВ) – 5 шт.

Общее количество выбросов загрязняющих веществ в атмосферу на период СМР (с учетом выбросов от автостройтехники) составит 17,7996408 тонн.

- 3. Максимальные приземные концентрации загрязняющих веществ в атмосферном воздухе на период проведения строительно-монтажных работ на границе СЗЗ котельной не превышают ПДК.
- 4. Воздействие на загрязнение атмосферного воздуха на период проводимых работ по критериям классифицируется как:
- пространственный масштаб воздействия локальный, воздействие ограничено промплощадкой №6;
- временной масштаб воздействия средней продолжительности, определяемое сроком проведения строительных работ (11 месяцев);
- интенсивность воздействия умеренное воздействие (категория опасности предприятия на период СМР 2-я).

Категория значимости воздействия "низкая".

Воздействие после реализации рабочего проекта

Реализация технических решений по реконструкции котельной «35 квартал» приведет к образованию организованного источника №0030 — дымовая труба, к которой будет подключен вновь проектируемый котел. В атмосферу выделяется диоксид серы, окислы азота, оксид углерода, пыль неорганическая с содержанием SO2 70-20%.

В связи с расширением котельной изменится количество выбросов от

угольного склада (ист.№6041) с учетом увеличения количества угля, поступающего на склад на 9384,456 т/год (площадь склада и его обустройство (открытый с 1-ой стороны) сохраняется без изменения), так же образуются выбросы от площадки временного хранения ЗШО (ист.№6042), при транспортировке угля бульдозером со склада на транспортер (ист. №6045). По источникам №6043, №6044 изменения не предусматриваются, так как ремонтные работы будут проводится по графику ремонтных работ с учетом поочередного их выполнения.

Общее количество источников выбросов от котельной «35 квартал» составит 7, в том числе 2 организованных и 5 неорганизованных источника выбросов. Ниже приведены расчеты выбросов от вновь образуемых источников и от источников, подлежащих пересчету.

Расчет выбросов загрязняющих веществ на период эксплуатации котельной после ее реконструкции

<u>Организованный источник №0030 – Дымовая труба котла</u> КВ-ТСВ-20-150

Выбросы загрязняющих веществ осуществляются через дымовую трубу высотой 25 м и диаметром 0,62 м.

Для улавливания твердых частиц в отходящих газах от котла предусмотрена двуступенчатая система очистки: 1 ступень — циклон марки БЦ-512-2 с проектной эффективностью очистки 92%, 2 ступень — рукавный фильтр ФРИР-1500 с проектной эффективностью очистки 99,8%.

Топливом для котла является уголь Каражиринского месторождения.

Годовой расход угля составляет – 25837,056 т/год;

Время работы котла – 5040 часов.

Характеристика угля приведена в таблице 1.8.1-35.

Таблица 1.8.1-35. Характеристика угля

Наименование показателей	Обозначение	Размерность	Значение параметра
Вид топлива			уголь
Влажность	Wp	%	14
Зольность	Ap	%	21,5
Сера	Sp	%	0,123
Углерод	Ср	%	47,279
Водород	Нр	%	3,677
Азот	Np	%	0,909
Кислород	O_{2p}	%	12,513
Bcero:			100
Низшая рабочая теплотворная	Qн.р.	ккал/кг	4496
способность топлива	Qн.р.'	кДЖ/кг	18837

Расчет выбросов ЗВ от котла выполнен согласно Приложению 43 к приказу Министра охраны окружающей среды №298 от 29 ноября 2010 года «Методика по нормированию выбросов вредных веществ с уходящими газами котлоагрегатов малой и средней мощности» [Л.20].

Расчет объемов продуктов сгорания угля сведен в таблицу 1.8.1-36, расчет выбросов 3В - в таблицу 1.8.1-37, сравнительный анализ выбросов 3В от котлоагрегатов до и после реконструкции котельной приведен в таблице 1.8.1-38.

Таблица 1.8.1-36. Расчет объемов продуктов сгорания угля

Наименование показателей	ие показателей Размерность Обозначение, расчетная фо		ормула Значение	
1	2	3	4	
Door of marriage vises	т/час	Вч	5,126	
Расход топлива - угля	кг/с	Вс	1,424	
Температура дымовых газов за дымососом	градС	tyx	205	
Коэффициент избытка воздуха за котлом		$lpha_{ m yx}$		
Теоретические объемы продуктов с	горания при (α=1		
Теоретическое количество воздуха	нм ³ /кг	V ⁰ =0,0889*(Cp+0,375*Sp)+ 0,265*Hp - 0,0333*Op	4,765	
Теоретический объем азота (объем сухих двухатомных газов)	нм ³ /кг	V ⁰ _{N2} =0,79V ⁰ + 0,8*Np/100	3,771	
Теоретический объем сухих трехатомных газов	нм ³ /кг	V _{RO2} =(1,866/100)*(Cp+0,375Sp)	0,883	
Теоретический объем водяных паров	${ m HM}^3/{ m K}\Gamma$	V ⁰ _{H2O} =0,111*Hp+0,0124*Wp+ 0,0161*V ⁰	0,658	
Объем продуктов сгорания	$_{\rm HM}^3/_{\rm K\Gamma}$	$V_{\Gamma}^{0} = V_{N2}^{0} + V_{RO2} + V_{H2O}^{0}$	5,313	
Объем сухих продуктов сгорания	${\rm Hm}^3/{\rm K}\Gamma$	$V_{\text{cr}}^0 = V_{\text{r}}^0 - V_{\text{H2O}}^0$	4,655	
Объемы продуктов сгорания при α=	=1,4			
Объем водяных паров	нм ³ /кг	$V_{1.4H2O} = V_{H2O}^0 + 0.0161*(\alpha-1)*V^0$	0,689	
Объем сухих дымовых газов	${ m HM}^3/{ m K}\Gamma$	$V_{1.4\text{H2O}} = V_{\text{H2O}}^{0} + 0.0161 * (\alpha - 1) * V^{0}$ $V_{\text{cr}1,4}^{0} = V_{\text{r}}^{0} + (\alpha - 1) * V^{0} - V_{1,4\text{H2O}}^{0}$	6,53	
То же на расход топлива	нм ³ /с	$V^0_{crl,4} = Bc * V^0_{crl,4}$	9,298	
Объем дымовых газов	нм ³ /кг	$V_{1,4r}^0 = V_{N2}^0 + V_{RO2} + (\alpha - 1) V_0^0 + V_{1,4H2O}$	7,250	
Объем дымовых газов на полный расход топлива	нм ³ /с	$V_{1,4\Gamma} = Bc * V_{1,4\Gamma}^{0}$	10,323	
Объемы продуктов сгорания при α _у	x			
Объем водяных паров	$_{\rm HM}^3/_{\rm K\Gamma}$	$V_{\alpha H2O} = V_{H2O}^0 + 0.0161*(\alpha-1)*V^0$	0,704	
Объем сухих продуктов сгорания	$_{ m HM}^3/_{ m K\Gamma}$	$V_{\alpha H2O} = V_{H2O}^{0} + 0.0161*(\alpha - 1)*V^{0}$ $V_{\alpha cr}^{0} = V_{r}^{0} + 0.984*(\alpha - 1)*V^{0} - V_{\alpha H2O}^{0}$	7,422	
Объем сухих продуктов сгорания на расход топлива	нм ³ /с	$V^0_{\alpha cr} = Bc * V^0_{\alpha cr}$	10,57	
Объем сухих продуктов сгорания при температуре дымовых газов	нм ³ /с	$V_{\alpha crt}^0 = Bc*(V\alpha r*(t_{yx}+T)/T)$	18,504	
Объем дымовых газов	$_{ m HM}^3/_{ m K\Gamma}$	$V_{\alpha \Gamma} = V_{N2}^0 + V_{RO2} + (\alpha - 1) * V^0 + V_{\alpha H2O}$	8,22	
Объем дымовых газов на расход	нм ³ /с	$V_{\alpha\Gamma} = Bc * V\alpha\Gamma$	11,702	

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

Наименование показателей	Размерность	Обозначение, расчетная формула	Значение
1	2	3	4
топлива			
Объем дымовых газов при температуре дымовых газов	m ³ /c	$V_{\alpha rt} = Bc*(V\alpha r*(t_{yx}+T)/T)$	20,490
Диаметр устья трубы	M		0,62
Скорость газов на выходе из трубы	м/с		67,90

Таблица 1.8.1-37. Расчет выбросов 3В от источник №0030

Наименование показателей	Размерность	Обозначение, расчетная формула	Источник информации	Полученные значения
Расход топлива на котел	кг/с	В	Проектные данные	1,424
Часовой расход топлива	т/час	$\mathrm{B}_{\scriptscriptstyle \mathrm{q}}$	Проектные данные	5,1264
Расход топлива в секунду	г/с	$Bc=B_{y}*10^{6}/3600$		1424
Время работы котла	час	Т	Проектные данные	5040
Расход топлива в год	т/год	$\mathrm{B}_{\mathrm{rog}}$	Проектные данные	25 837,056
		Пыль		
Зольность топлива в рабочем состоянии	%	Ar	Характеристика топлива	21,5
Доля твердых частиц, улавливаемых в золоуловителе		ηз	Проектные данные	0,998
Коэффициент		χ	Таблица 1 [Л.20]	0,0026
Выбросы пыли	т/год	$M_{TB} = B_{\Gamma}$ од x $Ar x \chi x (1-\eta_3)$		2,88858
	г/с	$M_{TB} = Bc x Ar x \chi x (1-\eta 3)$	Л.20	0,15920
		Диоксид серы		
Содержание серы в топливе в рабочем состоянии	%	Sr	Характеристика топлива	0,123
Доля оксидов серы, связываемых летучей золой топлива		η'so2	[Л.20]	0,1
Выбросы пыли	т/год	$M_{SO2} = 0.02 \times 10^{-6} \text{ x Вгод x Sr x } (1-\eta'_{SO2})$	Л.20	57,20324
	г/с	$M_{SO2} = 0.02 \times 10^{-6} \times Bc \times Sr \times (1-\eta'_{SO2})$	J1.20	3,15274
		Оксиды азота		
Теплота сгорания натурального топлива	МДж/кг	Q^{y}_{i}	Характеристика топлива	18,84
Количество оксидов азота, образующихся из 1 ГДж тепла	кг/ГДж	$K_{ m NO2}$	ТКП на котел	0,21

Наименование показателей	Размерность	Обозначение, расчетная формула	Источник информации	Полученные значения
Коэффициент, зависящий от степени снижения выбросов оксидов азота		β		0
Всего оксидов азота (Nox), в том числе	т/год	$M_{NOx} = 0.001*Вгод*Q_i^y*K_{NO2}*(1-β)$		102,20545
- азота (IV) диоксид	т/год	$M_{NO2} = M_{Nox}*0.8$	Л.20	81,76436
- азот (II) оксид	т/год	$M_{NO} = M_{Nox}*0.13$		13,28671
Всего оксидов азота (Nox), в том числе	г/с	$M_{NOx} = 0.001*Bc*Q_i^y*K_{NO2}*(1-\beta)$		5,63302
- азота (IV) диоксид	Γ/c $M_{NO2} = M_{Nox}*0.8$		Л.20	4,50641
- азот (II) оксид	г/с	$M_{NO} = M_{Nox}*0.13$		0,73229
		Углерод оксид		
Потери теплоты вследствие механической неполноты сгорания топлива	%	q4	Л.20	3,0
Теплота сгорания натурального топлива	МДж/кг	Q^{y}_{i}	Характеристика топлива	18,84
Выход оксида углерода при сжигании топлива	кг/т	Cco=q3*R*Q ^y _i	Л.20	18,84
Потери теплоты вследствие химической неполноты сгорания топлива	%	q3	Л.20	1
Коэффициент, учитывающий долю потери теплоты вследствие химической неполноты сгорания топлива		R	Л.20	1
Deare avaluably investor (CO)	т/год	Mag = 0.001*D*C*(1 -4/100)	П 20	472,09185
Всего оксидов углерода (СО)	г/с	Mco = 0.001*B*Cco*(1-q4/100)	Л.20	26,01917

Итого выбросы ЗВ по источнику №0030

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	4,50641	81,76436
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,73229	13,28671
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид)	3,15274	57,20324
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	26,01917	472,09185
2908	Пыль неорганическая с содеожанием SO2 70-20%	0,15920	2,88858
Всего		34,56982	627,23474

Таблица 1.8.1-38. Сравнительный анализ выбросов ЗВ от котлоагрегатов

котельной до и после реконструкции

10	Натическая атта 2В	До рекон	струкции	После реконструкции			
Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год	Выброс г/с	Выброс т/год		
0301	Азота (IV) диоксид	11,49100	51,36000	15,99741	133,12436		
0304	Азот (II) оксид	1,86700	8,34700	2,59929	21,63371		
0330	Сера диоксид	22,80000	101,88000	25,95274	159,08324		
0337	Углерод оксид	49,98000	223,60000	75,99917	695,69185		
2908	Пыль неорганическая с содеожанием SO2 70-20%	55,37000	247,60000	55,52920	250,48858		
Всего		141,50800	632,78700	176,07782	1260,02174		

Неорганизованный источник №6041 – Склад угля

Для хранения угля предусмотрен существующий склад площадью 840 м2. Дополнительное количество угля, поступающего на склад, составит 25837,056 тонн/год. Расчет выбросов выполнен согласно приложению 8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12 июня 2014 год №221-ө [Л.11]. Расчет выбросов приведен в таблице 1.8.1-39, результаты расчета с учетом существующих выбросов склада сведены в таблицу 1.8.1-40.

Максимально-разовый выброс (г/с) рассчитывается по формуле 1 [Л.11]:

$$q = A + B = \frac{k1*k2*k3*k4*k5*k7*G*10^6*B'}{3600} + k3*k4*k5*k6*k7*q'*F$$

где,

- A выбросы при переработке (ссыпка, перевалка, перемещение) материала, г/с;
 - В выбросы при статическом храпении материала;
 - k_1 весовая доля пылевой фракции в материале. (таблица 1 Методики);
- k_2 доля пыли (от всей массы пыли), переходящая в аэрозоль (таблица 1 Методики);
- k_3 коэффициент, учитывающий местные метеоусловия (таблица 2 Методики);
 - k₄ коэффициент, учитывающий местные условия, степень

защищенности узла от внешних воздействий, условия пылеобразования. таблица 3 Методики);

- k₅ коэффициент, учитывающий влажность материала и принимаемый (таблица 4 Методики);
- k_6 коэффициент, учитывающий профиль поверхности складируемого материала и определяемый как соотношение $F_{\Phi AKT}/F$. Значение k_6 колеблется в пределах 1,3-1,6 в зависимости от крупности материала и степени заполнения;
- k_7 коэффициент, учитывающий крупность материала соответствии (таблица 5 Методики);
- $F_{\phi a \kappa \tau}$ фактическая поверхность материала с учетом рельефа его сечения (учитывать только площадь, на которой производятся погрузочно-разгрузочные работы);
 - F поверхность пыления в плане, м²
- q' унос пыли с одною квадратного метра фактической поверхности в условиях, когда k4=1; k5=1, принимается по таблице 6 Методики;
 - G суммарное количество перерабатываемого материала, т/ч;
- В' коэффициент, учитывающий высоту пересыпки (таблица 7 Методики).

Неорганизованный источник №6042 – Отвал шлака

Золошлаковые отходы собираются в бункер рукавного фильтра с последующим их вывозом автотранспортом на золоотвал. Однако при аварийной ситуации автотранспортом (поломка) предусмотрена существующая площадка временного хранения золошлаковых площадью 50 м². Расчет выбросов выполнен согласно приложению 8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12 июня 2014 год №221-ө [Л.11] аналогично расчету, проведенному по источнику №6041. Расчет выбросов приведен в таблице 1.8.1-41, результаты расчета с учетом существующих выбросов площадки ЗШО сведены в таблицу 1.8.1-42.

Таблица 1.8.1-39. Расчет выбросов от источника №6041

К1	К2	К3 для г/с	К3 для т/год	К4	К5	К6	К7	В'	q, г/м ² *c	F , м2	G, т/час	Вгод, т/год	Код 3В	М, г/с	G, т/год
0,03	0,02	1,7	1,2	0,1	0,01	1,6	0,6	1	0,005	840	8,39	42289,656	2909	0,00828	0,15025

Таблица 1.8.1-40. Результаты расчета по источнику №6041

Код	Наименование ЗВ	До реконс	струкции	После реконструкции		
	паименование зв	Выброс г/с	Выброс т/год	Выброс г/с	Выброс т/год	
7909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	0.00825	0.0867	0,00828	0,15025	

Таблица 1.8.1-41. Расчет выбросов от источника №6042

К1	К2	К3 для г/с	К3 для т/год	К4	К5	К6	К7	В'	q, г/м ² *c	F , м2	G, т/час	Вгод, т/год	Код 3В	М, г/с	G, т/год
0,06	0,04	1,7	1,2	0,2	0,01	1,6	0,8	0,7	0,002	50	1,12	5655,553833	2909	0,00186	0,03374

Таблица 1.8.1-42. Результаты расчета по источнику №6042

Код	Науманаранна 2 Р	До реконо	струкции	После реконструкции		
	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год	Выброс г/с	Выброс т/год	
1 /9/19	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	-	-	0,00186	0,03374	

<u>Неорганизованный источник №6045 – Пересыпка угля на</u> <u>транспортер</u>

Пересыпка угля осуществляется бульдозером. Расчет выбросов пыли выполнен по формулам [Л.12] и сведен в таблицу 1.8.1-43.

Максимальный разовый объем пылевыделений рассчитывается по формуле 3.1.1 [Л.12]:

$$Mce\kappa = \frac{k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_7 \times k_8 \times k_9 \times B' \times Guac \times 10^6}{3600} \times (1 - \eta), \Gamma/ce\kappa$$

а валовый выброс по формуле 3.1.2 [Л.12]:

$$M$$
год = $k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_7 \times k_8 \times k_9 \times B' \times G$ год $\times (1 - \eta)$, тонн

Таблица 1.8.1-43. Расчет выбросов от источника №6045

Наименование показателя	Обозначение	Величина
весовая доля пылевой фракции в материале (таблица 3.1.1)	\mathbf{k}_1	0,03
доля пыли с размерами частиц 0-50 мкм (от всей массы пыли), переходящая в аэрозоль (таблица 3.1.1)	k_2	0,02
коэффициент, учитывающий местные метеоусловия (таблица 3.1.2) определен по среднегодовой скорости		1,2
коэффициент, учитывающий местные метеоусловия (таблица 3.1.2) определен по средним многолетним данным, повторяемость превышения которой составляет 5%	k ₃	1,7
коэффициент, учитывающий местные условия, степень защищенности узла от внешних воздействий, условия пылеобразования (таблица 3.1.3)	k_4	1
коэффициент, учитывающий влажность материала (таблица 3.1.4)	\mathbf{k}_{5}	0,1
коэффициент, учитывающий крупность материала (таблица 3.1.5)	\mathbf{k}_7	0,7
поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера	\mathbf{k}_8	1
поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе	k ₉	1
коэффициент, учитывающий высоту пересыпки (таблица 3.1.7)	B'	0,5
производительность узла пересыпки или количество перерабатываемого материала, т/ч	$G_{ ext{\tiny qac}}$	5
суммарное количество перерабатываемого материала, тонн	$G_{\text{год}}$	25837,1
время работы бульдозеров, час	T	5040,0
Поправочный коэффициент *)		0,4
г/сек		0,02033
тонн		0,26044

Итого выбросы пыли от источника №6045

Код ЗВ	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс тонн
2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	0,02033	0,26044

Таблица 1.8.1-44. Перечень загрязняющих веществ на период эксплуатации с учетом работ существующих котлов

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества	ЭНК, мг/м3	ПДКм.р, мг/м3	ПДКс.с., мг/м3	ОБУВ, мг/м3	Класс опасности	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
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)		0,2	0,04		2	15,99741	133,12436	3328,109
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)		0,4	0,06		3	2,59929	21,63371	360,561833
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)		0,5	0,05		3	25,95274	159,08324	3181,6648
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)		5	3		4	75,99917	695,69185	231,897283
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)		0,3	0,1		3	55,53106	250,52232	2505,2232
2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль вращающихся печей, боксит) (495*)		0,5	0,15		3	0,02861	ŕ	2,73793333
	ВСЕГО:						176,10828	1260,46617	9610,194049

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)

Расчет и анализ величин приземных концентраций ЗВ

В настоящем разделе для оценки воздействия котельной «35 квартал» на атмосферный воздух после реконструкции, проведен расчет рассеивания приземных концентраций загрязняющих веществ.

Расчет рассеивания проведен на границе санитарно-защитной зоны (50 м) и жилой зоны по загрязняющим веществам, для которых расчет был целесообразен и по группам их суммаций с учетом фоновых концентраций и с учетом существующих источников выбросов котельной.

Фоновые концентрации загрязняющих веществ в атмосфере города Семей приняты по данным РГП «Казгидромет» (письмо от 11.04.2022 года представлено в приложении 8).

Размер расчётного прямоугольника 1 выбран 3600 × 1440 м с шагом расчетной сетки 144 м.

Целесообразность проведения расчета рассеивания приведена в таблице 1.8.1-45, группы суммаций приведены в таблице 1.8.1-46.

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета рассеивания приведены в таблице 1.8.1-47. Результаты расчета рассеивания приведены в таблице 1.8.1-48.

К отчету о возможных воздействиях приложены протокола расчета рассеивания с картами, показывающими изолинии концентраций загрязняющих веществ (после списка литературы).

Таблица 1.8.1-45. Определение необходимости расчетов приземных концентраций на период эксплуатации

Код	Наименование	ПДК	ПДК	ОБУВ	Выброс	Средневзве-	М/(ПДК*Н)	Необхо-
загр.	вещества	максим.	средне-	ориентир.	вещества	шенная	для Н>10	димость
веще-		разовая,	суточная,	безопасн.	г/с	высота, м	М/ПДК	проведе
ства		мг/м3	мг/м3	УВ,мг/м3	(M)	(H)	для Н<10	ния
								расчетов
1	2	3	4	5	6	7	8	9
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.4	0.06		2.59929	39.4	0.1651	Да
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный	5	3		75.99917	38.2	0.3984	Да
	газ) (584)							
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись	0.3	0.1		55.5356	44.9	4.1194	Да
	кремния в %: 70-20							
2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись	0.5	0.15		0.00828	2	0.0166	Нет
	кремния в %: менее 20							
	Вещества, обл	адающие	оффектом сум	имарного вр	едного воздей	і́ствия		
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.2	0.04		15.99741	39.4	2.0319	Да
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый,	0.5	0.05		25.95274	42.6	1.2193	Да
	Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)							
-	1 77 6	,		50 1 (DIC	2014 D		0	

Примечания: 1. Необходимость расчетов концентраций определяется согласно п.58 МРК-2014. Значение параметра в колонке 8 должно быть >0.01 при H>10 и >0.1 при H<10, где H - средневзвешенная высота ИЗА, которая определяется по стандартной формуле: Сумма(Hi*Mi)/Сумма(Mi), где Hi - фактическая высота ИЗА, Mi - выброс ЗВ, г/с

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

Таблица 1.8.1-46. Группы суммаций на период эксплуатации

Номер	Код	
группы	загряз-	Наименование
сумма-	няющего	загрязняющего вещества
ции	вещества	
1	2	3
		Площадка: котельная
6007	0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)
	0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)

Таблица 1.8.1-47. Параметры выбросов ЗВ на период эксплуатации

<u> </u>	ЛИЦ	a 1.8.1-47. I	Парам	иетры	і выброс	<u>ов ЗВ на</u>	а период	ц экспј	туата	ции															
												_	динаты карте-												
Про из- вод тво	с	Источник выд загрязняю вещест	щих в	Число часов работы в году	источника выброса	Номер источника выбросов на картессхеме	выбросов	устья	газов на вых	Параметрі оздушной коде из тру имально ра нагрузке	смеси убы при азовой	точ.и го ко лине источ /цен площа	ст, /1- онца йного чника нтра		онца ного ника / на, ина дного	тип и	, по которому производ ится газоочист	циент обеспечен- ности газо- очисткой,	очистки/ максимальная степень	Код вещес тва	Наименование вещества	Выбро	сы загряз веществ		Год дости- жения НДВ
		Наименование	Количе ство, шт.						Скоро сть, м/с	Объем смеси, м3/с	Температура смеси, оС		Y1	X2	Y2	выбросов	ка	%	очистки, %			г/с	мг/нм3	т/год	
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
							_								í "35	квартал''							_		
001	=	Котлоагрегат №1-4	1		Труба	0029	45	1,5	12,2	21,55923	135	6	38							0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	11,491	796,567	51,36	2015
																				0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1,867	129,422	8,347	2015
																				0330	Сера диоксид	22,8	1580,517	101,88	2015
																				0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	49,98	3464,659	223,6	2015
																				2908	Пыль	55,37	3838,299	247,6	2015
																					неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20				
001	-	Котлоагрегат №5	1		Труба	0030	25	0,62	67,9	20,49953	205	5	35							0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	4,50641	384,904	81,76436	2024
																				0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,73229	62,547	13,28671	2024
																				0330	Сера диоксид	3,15274	269,283	57,20324	2024
																				0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)			472,09185	
																				2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,1592	13,598	2,88858	2024
001		Склад угля	1		Н/орг	6041	2				20	9	30	5	5					2909	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20	0,00828	}	0,15025	2024
001		Отвал шлака	1		Н/орг	6042	5				20	15	32	5	5					2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	0,00186		0,03374	2024

Таблица 1.8.1-48. Результаты расчета рассеивания на период эксплуатации

Код ЗВ 	Наименование загрязняющих веществ и состав групп суммаций	Cm	РΠ	C33	 ЖЗ 	Колич ИЗА	ПДК(ОБУВ) мг/м3	Класс опасн
0301	Азота (IV) диоксид (Азота	0.6008	0.810382	0.346171	0.478164	2	0.2000000	2
0304	диоксид) (4) Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.0488	Cm<0.05	Cm<0.05	 Cm<0.05 	2	0.4000000	3
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера	0.3664	0.453513	0.140711	0.243988	2	0.5000000	3
0337	(IV) оксид) (516) Углерод оксид (Окись углерода,	0.1168	0.466678	0.395038	 0.418684		5.0000000	4
2908	Угарный газ) (584) Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	1.5240	1.451084	0.357246	 0.708168 	3	0.3000000	3
	(шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый							
j j	сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола							
j I	углей казахстанских месторождений) (494)				<u> </u> 	j j		j j
07	0301 + 0330	0.9671	1.256941	0.486882	0.720527	2		i i

Примечания:

- 1. Таблица отсортирована по увеличению значений по коду загрязняющих веществ
- 2. Ст сумма по источникам загрязнения максимальных концентраций (в долях ПДКмр) только для модели МРК-2014
- 3. Значения максимальной из разовых концентраций в графах "РП" (по расчетному прямоугольнику), "СЗЗ" (по санитарно-защитной зоне), "ЖЗ" (в жилой зоне) приведены в долях ПДКмр.

По результатам проведенного расчета рассеивания максимальные приземные концентрации вредных веществ в атмосферном воздухе на границе санитарно-защитной и жилой зоны составляют менее 1 ПДК, что удовлетворяет санитарно-эпидемиологическим требованиям к атмосферному воздуху.

Залповые выбросы

Залповые выбросы в атмосферу оксида углерода характерны при пусковых режимах с использованием мазута. Растопка котла котельной осуществляется дровами перед началом отопительного сезона и после остановов на капитальные ремонты. Учитывая конструкцию котла, при растопке обеспечивается достаточное поступление в топку кислорода для обеспечения стабильного горения во время розжига, это предотвращает образование залповых выбросов (оксида углерода).

Обоснование размера санитарно-защитной зоны

Документом, регламентирующим размеры санитарно-защитной зоны предприятий, являются Санитарные правила «Санитарно-эпидемиологические требования к санитарно-защитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека», утвержденные Приказом и.о. Министра здравоохранения Республики Казахстан от 11 января 2022 года № ҚР ДСМ-2.

Размер санитарно-защитной зоны для котельной «35 квартал» установлен не менее 50 м. Учитывая, что установка нового дополнительного котла не приведет к превышению концентраций 3В на границе С33, размер С33 не корректируется.

Проведенный анализ воздействия на воздушную среду котельной «35 квартал» после реализации проектных решений показал следующее:

Выбросы загрязняющих веществ после реконструкции котельной увеличатся на 627 тонн в связи с установкой нового котла и увеличения мощности котельной в 2 раза. При этом максимальные приземные концентрации загрязняющих веществ в атмосферном воздухе на период эксплуатации вновь устанавливаемого котла с учетом существующих не превышают ПДК на границе СЗЗ котельной.

Оценка влияния на загрязнение атмосферного воздуха в период эксплуатации проектируемых объектов классифицируется по критериям:

- пространственный масштаб воздействия локальный, воздействие ограничено промплощадкой котельной;
- временной масштаб воздействия продолжительное воздействие, определяемое сроком эксплуатации (постоянное (отопительный период));
 - интенсивности воздействия умеренное воздействие (категория

опасности котельной 2-ая).

Категория значимости воздействия "средняя".

1.8.2 Воздействие на водные ресурсы

Существующая система водоснабжения, водоотведения котельной

Водоснабжение существующей котельной «35 квартал» осуществляется от городских водопроводных сетей. Существующая стстема водоснабжения запроектирована ДЛЯ подачи технологические, бытовые воды на противопожарные нужды. Расход воды технологические нужды осуществляется на подпитку теплосети.

Внутренние сети канализации включают:

- хозяйственно-бытовую канализацию,
- дождевую канализацию,
- производственную канализацию.

Водопотребление котельной до реконструкции составляет 164,486 тыс.м³, водоотведение – 0,568 тыс.м³.

Период строительно-монтажных работ

На период проведения СМР вода используется на:

- хоз-питьевые нужды привлеченного персонала;
- технологические нужды (приготовление строительных смесей, при устройстве бетонных покрытий).

Для питьевых нужд рабочего персонала и технологических нужд будет использоваться вода из существующих сетей водопровода. Учет дополнительного расхода воды будет вестись по существующим приборам.

Вопросы обеспечением водой, питанием, будет уточняться на стадии проекта производства работ (ППР).

Расход воды на хоз-питьевые нужды рассчитывается исходя из численности привлеченного персонала, периода проведения работ и нормы водопотребления. Согласно проектным данным продолжительность проведения строительно-монтажных работ составляет 11 месяцев. Численность привлеченного персонала составит 89 чел. (76 - рабочие, 13 - ИТР).

Подрядчики работают в одну смену, режим работы 8-ми часовой рабочий день, пятидневная рабочая неделя.

Расход водопотребления рассчитывается по формуле:

$$B = n \times G \times T \times 10^{-3}$$

где,

n - норма водопотребления на 1 работающего, л/сут (для рабочих принята согласно п.23 [Л.23], для ИТР – согласно п.16 [Л.23];

- G количество привлеченного персонала, чел;
- Т количество рабочих дней.

Таблица 1.8.2-1. Расчет хоз-бытового водопотребления

Источник водопотребления	Норма водопотребления, л/сут	Данные ПОС (по душевым сеткам принято ориентировочно)	Количество рабочих дней/пер. СМР	Расход воды, м ³ /период СМР
П	25	76 чел.	242	459,8
Питьевые нужды	12	13 чел.	242	37,752
Работа душевой	500	4 сетки	242	484
Всего:				981,552

Расход воды на технологические нужды относится к безвозвратным потерям и составит 375,234 м³.

На период СМР образуются хоз-бытовые сточные воды. Водоотведение будет осуществляться в городскую канализационную сеть.

Баланс водопотребления и водоотведения на период строительномонтажных работ приведен в таблице 1.8.2-2.

Таблица 1.8.2-2. Баланс водопотребления и водоотведения на период СМР

	Водопотре	бление, м ³ /1	период	ц СМР		Водоотведение, м ³ /период СМР					
Всего	Свежа Всего	изводственн ня вода в том числе питьевого качества	ные ну Обо- ротн ая вода	Пов	На хозяйст- венно- быто- вые нужды	Всего	Объем сточной воды повторно используе мой	ные сточн ые	венно-	тное	
1356,786	375,234	-	-	-	981,552	981,552	-	-	981,552	375,234	

Оценка загрязнения водных ресурсов

- 1. Источники воздействия на водные объекты отсутствуют, площадка проведения работ находится вне водоохранных зон и полос. Сброс сточных вод в поверхностный объект и на рельеф местности не предусматривается.
 - 2. Забор воды осуществляется из существующих сетей водопровода.
- 3. Общее количество воды, используемой на период СМР составит $1356,786~\mathrm{m}^3.$
- 4. Категория значимости воздействия на водные ресурсы по критериям не определялась ввиду отсутствия негативного воздействия.

Период эксплуатации

Проектом реконструкции котельной предусматриваются следующие системы водопровода и канализации:

- B1 система хозяйственно-питьевого и противопожарного водопровода, обеспечивает подачу воды на технологические нужды, гидроуборку помещений, сантехприборов и на внутреннее пожаротушение здания;
- K2 дождевая канализация предназначена для отвода дождевых и талых вод с кровли здания от водосточных воронок на отмостку;
- K3 система производственной канализации самотечная, предназначена для отвода стоков от гидроуборки помещений, питьевого фонтанчика и случайных стоков, стоки по уклону пола по саметечным трубопроводам поступают в дренажные приямки;
- К3н система производственной канализации напорная, предназначена для отвода производственных сточных вод, а так же стоков после пожаротушения. Образующиеся стоки по уклону пола самотеком поступают в дренажные приямки № 1 и 2, где с помощью насосов откачиваются в наружную сеть. В приямках установлено по два насоса дренажных погружных (1 раб., 1 рез.).

Характеристика сточных вод

При эксплуатации котельной образуются следующие виды стоков:

- промышленные;
- хозяйственно-бытовые;
- ливневые.

К промышленным стокам относятся стоки, образующиеся от регенерации фильтров водоподготовительной установки, от гидроуборки.

Проектом предусмотрена система напорной канализации для отвода производственных стоков от котельной, которые перед сбросом проходят локальную очистку в отстойнике. Отстойник запроектирован объемом 5м3 для осаждения взвеси от мытья полов. Отстойник подлежит очистке 1 раз в неделю ассенизаторской машиной. Чистые воды сбрасываются в канализационный коллектор.

К хозяйственно-бытовым стокам относятся стоки, образующиеся от непроизводственной деятельности обслуживающего персонала.

К ливневым стокам относятся дождевые и талые воды с кровли здания.

Основные показатели систем водоснабжения и канализации для вновь проектируемых объектов приведены в таблице 1.8.2-3. Водохозяйственный баланс предприятия после реконструкции котельной приведен в таблице 1.8.2-4.

Таблица 1.8.2-3. Основные показатели систем водоснабжения и канализации

Наименование	Потребный		Расчетнь	ый расход		Примечание
	напор,	м ³ /сут	м ³ /ч	л/с	При	
	м.вод.ст.				пожаре	
Vонониод поно D1	15,0	3142,15	133,54	37,11	1x2,9	Хозпит.
Холодная вода В1	35,0	3142,13	155,54	37,11	182,9	пожар
Производственная канализация		71,87	36,87	12,36		

Таблица 1.8.2-4. Водохозяйственный баланс предприятия после реконструкции котельной

	Во	допотребле	ение, тыс.	. м ³ /период	CMP		Водоотведени	е, тыс. м ³ /период С	MP	Безвозврат
Производство		На произв	водственные нужды		На хозяйст-		Объем	Производственны	Хозяйственн о-бытовые	HOE
	Всего	Свежая вода	Обо- ротная вода	Повторно испо- льзуемая вода	венно- бытовые нужды	всего	сточной воды повторно используемой	е сточные воды (в промливневую канализацию)	сточные воды (в горканализа цию)	(подпитка теплосети города)
Технологические нужды котельной	732,432	732,432	-	-	отдельной строкой	46,608	-	46,608	отдельной строкой	685,824
Химическая водоочистка для подпитки котлов тепловой сети	88,275	88,275	-	-	отдельной строкой	88,275	-	88,275	отдельной строкой	-
Мокрая уборка помещений	0,361	0,361	-	-	отдельной строкой	0,361		0,361	отдельной строкой	-
Хозяйственно-бытовые нужды	3,268	-	-	-	3,268	3,268	-	-	3,268	-
Всего по котельной "35 квартал"	824,338	821,069	1	-	3,268	138,514	-	135,245	3,268	685,824

1.8.3 Воздействие на почвы

Период строительно-монтажных работ

Производственные объекты котельной «35 квартал процессе деятельности производственной оказывают техногенную нагрузку почвенный покров. Проектируемые размещаются объекты территории существующей котельной.

Источниками воздействия на почвенный покров являются осаждение и накопление выбросов загрязняющих веществ (серы, азота, золы, сажи), а так же автостроительная техника, работающая на площадке строительства, отходы производства и потребления, земляные работы.

При соблюдении природоохранных мероприятий, а так же учитывая временность проводимых работ, отсутствие превышения ПДК выбросов загрязняющих вещест, воздействие на почвенный покров в период проведения СМР по интенсивности оценивается как незначительное.

Период эксплуатации

Изменений в землеустройстве в результате реализации проектных решений не предусматривается.

После реализации проектных решений прямыми источниками воздействия на почвы являются образующиеся отходы производства и воздействием потребления, косвенным на почвы является оседание загрязняющих веществ ИЗ атмосферы. Однако, учитывая, выполнение мероприятий по безопасному обращению с отходами, отсутствие превышения ПДК выбросов 3B, применением высокоэффективного так же пылеулавливающего оборудования, воздействие на почвы от проектируемого участка, оценивается как локальное, постоянное, но незначительное по интенсивности.

1.8.4 Воздействие на недра

Проектируемые объекты расположены на территории существующей промышленной площадки №6 ГКП «ТЕПЛОКОММУНЭНЕРГО» - котельная «35 квартал», что исключает наличие залегания на рассматриваемой площадке минеральных и сырьевых ресурсов. Для работы котельной в период эксплуатации потребность в минеральных ресурсах (угле) составит 42289,656 тонн/год. Уголь привозной.

Рабочий проект по реконструкции котельной «35 квартал» не является проектом недропользования, воздействия на недра отсутствуют.

1.8.5 Физические воздействия

К физическим воздействиям относятся ионизирующее излучение, шумовое, тепловое, электромагнитное и вибрационное воздействия.

В период проведения строительно-монтажных работ к источникам физических воздействий можно отнести шумовое и вибрационное воздействие от работы автостроительной техники и механизмов (посты сварки, шлифовальные станки и др.).

Данные воздействия являются временными и наблюдаются непосредственно вблизи источников шума и вибрации.

Для исключения превышения допустимых уровней звука и вибрации рекомендуется следующее:

- время работы тяжелой стройтехники не должно превышать 8 часов;
- для звукоизоляции двигателей строительных машин применять защитные кожухи;
- ограничение скорости движения грузового транспорта по территории до 10 км/ч;
- содержание в надлежащем состоянии и осуществление профилактического ремонта машин и механизмов;
 - установка шумозащитных экранов (при необходимости).
 - обеспечение работников специальными шумозащитными наушниками.

При соблюдении данных рекомендаций, а так же учитывая временность и неодновременность проводимых работ, воздействие классифицируется как:

- локальное воздействие, ограниченное промплощадкой и её СЗЗ,
- умеренное воздействие.

В период эксплуатации источниками физических воздействий является шум от работы вновь устанавливаемого оборудования: компрессор, дымосос, вентилятор дутьевой, насосное оборудование.

Для проведен акустический оценки шума расчет помощью программного комплекса Эра, реализующего межгосударственные строительные нормы (МСН) 2.04-03-2005 «Защита от шума». Первым этапом проведение расчета являлось выполнение инвентаризации источников шума с определением их характеристик. Перечень источников шума, принятых в расчет приведен в таблице 1.8.5-1. Расчет выполнен на границе жилой зоны. В качестве норматива приняты уровни шума - Территории, непосредственно прилегающие к жилым зданиям, домам отдыха, домам-интернатам для престарелых и инвалидов, с 7 до 23 ч. Результаты расчета сведены в таблицу 1.8.5-2. Согласно проведенным расчетам уровни шума по некоторым октавным полосам частот превышают допустимые. Однако, учитывая, что источники шума находятся в помещении, воздействие шумового воздействия можно считать допустимым.

Источники ионизирующего и электромагнитного воздействия по настоящему проекту отсутствуют.

Таблица 1.8.5-1 Характеристики источников шума

1. [ИШ0001] ДН-17, Дымосос (вентилятор) центробежный

Тип: точечный. Характер шума: широкополосный, постоянный

11111111111	i iiibiii.	Tapani					
Коорди	наты	Высота,					
источні	ика, м	M					
X_s	X_s Y_s						
6	0						

Диста нция	Ф фактор	W прост.	Ур	Уровни звуковой мощности,дБ, на среднегеометрических частотах 1,5Гц 63Гц 125Гц 250Гц 500Гц 1000Гц 2000Гц 4000Гц 8000Гц										
замер	направ-	угол												
а, м	ленности		31,5Гц											
0	1	4p	84	84 84 85 90 96 94 94 93 84										

Источник информации: СНиП II-12-77 Каталог шумовых характеристик технологического оборудования

2. [ИШ0002] ВДН-15, Вентилятор дутьевой

Тип: точечный. Характер шума: широкополосный, постоянный

Коорди	наты	Высота,					
источні	ика, м	M					
X_s	X_s Y_s						
20	33	0					

Диста	Φ	W	Vn	ODIII DD	vikopoŭ i	ионицост	и пЕ по	оранцагас	матрицаа	KIIV HOOTO	TOV	Экв.	Max.
нция	фактор	прост.	Уþ	Уровни звуковой мощности, дБ, на среднегеометрических частотах									
замер	направ-	угол											
а, м	ленности		31,5Гц	I,5Гц 63Гц 125Гц 250Гц 500Гц 1000Гц 2000Гц 4000Гц 8000Гц									
0	1	4p	80	80 80 81 86 91 80 77 72 60									

Источник информации: СНиП II-12-77 Каталог шумовых характеристик технологического оборудования

3. [ИШ0003] Насос ГВС

Тип: точечный. Характер шума: широкополосный, постоянный

Коорди	наты	Высота,
источні	M	
X_s	\mathbf{Y}_{s}	Z_s
20	40	0

Диста нция	Ф фактор	W прост.	Ур	Уровни звуковой мощности, дБ, на среднегеометрических частотах										
замер	направ-	угол										дБА	дБА	
а, м	ленности		31,5Гц	1,5Гц 63Гц 125Гц 250Гц 500Гц 1000Гц 2000Гц 4000Гц 8000Гц										
0	1	4p		65 74 78 76 78 85 73 69										

Источник информации: СНиП II-12-77 Каталог шумовых характеристик технологического оборудования

4. [ИШ0004] Компрессорная установка

Тип: точечный. Характер шума: широкополосный, постоянный

Коорди	Высота,			
источні	M			
X_s	\mathbf{Y}_{s}	Z_s		
6	6 49			

Диста нция	Ф фактор	W прост.	Ур	Уровни звуковой мощности, дБ, на среднегеометрических частотах						Экв. уров.,	Мах. уров.,		
замер	направ-	угол								дБА	дБА		
а, м	ленности		31,5Гц	63Гц	125Гц	250Гц	500Гц	1000Гц	2000Гц	4000Гц	8000Гц		
0	1	4p		103	106	102	101	109	96	91	91	110	

Источник информации: СНиП II-12-77 Каталог шумовых характеристик технологического оборудования

5. [ИШ0005] Насос рециркуляции котла

Тип: точечный. Характер шума: широкополосный, постоянный

Коорди	Координаты				
источні	M				
X_s	\mathbf{Y}_{s}	Z_s			
0	45	0			

Диста нция	Ф фактор	W прост.	Ур	Уровни звуковой мощности, дБ, на среднегеометрических частотах						Экв. уров.,	Мах. уров.,		
замер	направ-	угол								дБА	дБА		
а, м	ленности		31,5Гц	63Гц	125Гц	250Гц	500Гц	1000Гц	2000Гц	4000Гц	8000Гц		
0	1	4p		81	86	94	90	88	87	79	76	94	

Источник информации: СНиП II-12-77 Каталог шумовых характеристик технологического оборудования

6. [ИШ0006] Грузовой автомобиль (доставка угля)

Тип: точечный. Характер шума: широкополосный, постоянный

Коорди	Высота,			
источн	M			
X_s	\mathbf{Y}_{s}	Z_s		
12	12 18			

Диста	Φ	W	Vr	Vпории эрукорого парпения пБ, на специегеометринеских настотах							Экв.	Max.	
нция	фактор	прост.	3 F	Уровни звукового давления, д.Б., на среднегеометрических частотах						уров.,	уров.,		
замер	направ-	угол										дБА	дБА
а, м	ленности		31,5Гц	63Гц	125Гц	250Гц	500Гц	1000Гц	2000Гц	4000Гц	8000Гц		
50	1	4p	89	89	86	86	95	92	84	78	71	90	

Источник информации: СНиП II-12-77 Каталог шумовых характеристик технологического оборудования

Таблица 1.8.5-2. Результаты расчета уровней шума

		Координаті	ы расч	етных точек, м	Max	Норматив,	Требуется
№	Среднегеометрическая частота, Гц	X	Y	Z (высота)	значение, дБ(А)	дБ(А)	снижение, дБ(А)
1	31,5 Гц	37	78	1,5	90	107	-
2	63 Гц	37	78	1,5	90	95	-
3	125 Гц	37	78	1,5	87	87	-
4	250 Гц	37	78	1,5	86	82	4
5	500 Гц	37	78	1,5	95	78	17
6	1000 Гц	37	78	1,5	92	75	17
7	2000 Гц	37	78	1,5	84	73	11
8	4000 Гц	37	78	1,5	77	71	6
9	8000 Гц	37	78	1,5	68	69	-
10	Экв. уровень	37	78	1,5	96	80	16

1.8.6 Воздействие на растительный и животный мир

Проектируемые объекты размещаются на территории котельной «35 квартал», расположенной в г. Семей. Данная территория освоена.

Факторами воздействия на растительный покров в период строительства являются: нарушение растительного покрова, выбросы загрязняющих веществ в атмосферу, которые, оседая, накапливаются в почве и растениях, работа автостроительной техники, места образования и временного хранения отходов.

Снос зеленых насаждений и снятие плодородного грунта не предусматривается.

В период проведения работ влияние на представителей животного мира может сказываться при воздействии следующих факторов: прямых (изъятие или вытеснение части популяций, уничтожение части местообитаний и т.п.) и косвенных (сокращение площади местообитаний, качественное изменение среды обитания).

В процессе строительных работ следует выполнять следующий ряд мероприятий по охране и защите растительности:

- при работе строительной техники и автотранспорта необходимо максимально использовать отведенные дороги и проезды с целью снижения (или исключения) негативного воздействия от движущейся техники, вызывающего выбивание травянистого покрова и переуплотнение корнеобитаемого слоя;
- сбор отходов осуществлять строго в специально отведенных для этого местах и площадках.

Ведение строительно-монтажных работ не приведет к существенному нарушению мест обитания животных, а также миграционных путей животных в скольких-нибудь заметных размерах, в связи с чем проведение каких-либо особых мероприятий по охране животного мира проектом не предусмотрено.

Дополнительного негативного воздействия на растения, видовой состав, численность и среду обитания животных в процессе эксплуатации проектируемых объектов не будет.

1.9 Информация об ожидаемых видах, характеристиках и количестве отходов, которые будут образованы в ходе строительства и эксплуатации объектов в рамках намечаемой деятельности

1.9.1 Виды и объемы образования отходов на период СМР

В период проведения строительно-монтажных работ образуются следующие виды отходов производства и потребления:

- смешанные коммунальные отходы;
- смешанные отходы строительства;
- железо и сталь;

- отходы сварки;
- ткани для вытирания;
- упаковка, содержащая остатки лакокрасочных материалов.

Характеристика отходов

Смешанные коммунальные отходы

Образуются в результате деятельности привлеченного в период проведения строительно-монтажных работ персонала.

Состав отходов: органические материалы (бумага, древесина, текстиль), стеклобой, металлы, пластмассы.

По физическим свойствам – твердые, пожароопасные, не растворимые в воде, не взрывоопасные, не коррозионноопасные.

По химическим свойствам – токсичных веществ не содержат.

Твердые бытовые отходы классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 200301.

Объем образования отходов определяется по формуле [Л.24]:

$$M = Q* n* \rho*T/365,$$

где,

Q — санитарная норма образования отходов на промышленных предприятиях, м 3 /год;

n – численность привлеченного персонала, чел;

 ρ – средняя плотность отходов, т/м³;

Т – период СМР, дн.

Расчет образования отходов сведен в таблицу 1.9.1-1.

Таблица 1.9.1-1

Период образования	Q, м ³ /год	n, чел	ρ , т/ м ³	Т, дней	М, тонн
CMP	0,3	89	0,25	242	4,4256

Накопление отходов осуществляется в отдельный металлический контейнер с крышкой на специально отведенной площадке с последующей передачей специализированной организации по договору. Вывоз осуществляется своевременно. Сроки хранения отходов в контейнерах при температуре 0° С и ниже – не более трех суток, при плюсовой температуре - не в соответствии с Санитарными правилами "Санитарноболее эпидемиологические требования к сбору, использованию, применению, обезвреживанию, транспортировке, хранению И захоронению производства и потребления" утвержденными Приказом и.о. Министра здравоохранения Республики Казахстан от 25 декабря 2020 года № ҚР ДСМ-331/2020.

Смешанные отходы строительства

Данный вид отходов образуется в результате потерь строительных материалов.

В своем составе содержат полимеры, соединения железа, меди, кремния, алюминия.

По физическим свойствам отходы твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, не коррозионноопасные.

По химическим свойствам – токсичных (опасных) веществ не содержат.

Строительные отходы классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 170904.

Количество строительных отходов, образуемых в результате потерь строительных материалов рассчитано по Приложению Б [Л.26]. Расчет объемов образования сведен в таблицу 1.9.1-2.

Таблица 1.9.1-2

Наименование материала	Количество материала, м ³	Количество материала, тонн	Норма потерь, %	М, тонн
Раствор цементный кладочный	77,3	139 (при плотности 1,8 г/м3)	2	2,7
Кирпич керамический одинарный рядовой полнотелый марки М100	1333	2399 (при плотности 1,8 г/м3)	1	1,6
Итого				4,3

Накопление отходов осуществляется в контейнер на специально отведенной площадке, с последующей передачей специализированной организации по договору.

Железо и сталь

Отходы образуются в результате потерь при укладке стальных трубопроводов.

Состав отходов: железо, оксиды железа, углерод.

По физическим свойствам отходы твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные.

По химическим свойствам - токсичных веществ не содержат.

Отходы металлолома классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 170405.

Количество обрезков металлических труб рассчитывается по Приложению 3 [Л.26]. Расчет объемов образования отходов сведен в таблицу 1.9.1-3.

Таблица 1.9.1-3.

Наименование материала	Количество материала, м	Норма потерь, %	М, метров	Вес 1 метра трубы, тонн	М, тонн
Трубы стальные	1122,6	1	11,2	0,0013	0,01456

Накопление отходов осуществляется на специально отведенной площадке с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.

Отходы сварки

Образуются при проведении сварочных работ.

Состав отходов: железо; обмазка (типа Ті (СО₃)₂); прочие.

По физическим свойствам отходы твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные.

По химическим свойствам – не токсичные.

Отходы огарков сварочных электродов классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 120113.

По проектным данным расход электродов на период строительномонтажных работ составит 6,26741 тонн.

Объем образования отходов в виде огарков электродов рассчитывается по формуле [Л.24]:

$$N = M_{ocm} \times L$$

где,

 $M_{\text{ост}}$ – фактический расход электродов, т/год;

L- остаток электродов ($L=0{,}015$) на 1 т электродов. тогда,

$$N = 6,26741 \times 0,015 = 0,094$$
 Tohh,

Накопление отходов осуществляется в ящик с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.

Ткани для вытирания

Образуется в процессе использования тряпья при протирке оборудования, деталей, рук персонала. Состав отхода: хлопок, углеводороды, вода.

По физическим свойствам – твердые, пожароопасные, не растворимые в воде, невзрывоопасные, некоррозионноопасные.

По химическим свойствам — обладают невысокой реакционной способностью, содержат токсичные умеренно опасные вещества - примеси масла.

Отходы промасленной ветоши классифицируются как опасные, код отхода по классификатору 150202*.

Расход чистой ветоши на период СМР составит 566,112 тонн. тогда,

Объем образования отхода определяется по формуле [Л.24]:

$$N = Mo + M + W$$

где,

Мо – количество поступающей ветоши;

M – норматив содержания масла в ветоши (M = Mo x 0.12);

W- норматив содержания влаги в ветоши (W = Mo x 0.15). тогда,

$$N = 566,112+67,93+84,92 = 718,962$$
 Tohh

осуществляется Накопление отходов данного вида тару, обеспечивающую хранение, позволяющее локализованное выполнять погрузочно-разгрузочные транспортные работы, исключающие И вредных распространение веществ. Передаются специализированной организации по договору.

Упаковка, содержащая остатки лакокрасочных материалов

Данный вид отходов образуется при проведении лакокрасочных работ. Состав отхода: железо, краска.

По физическим свойствам отходы твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные.

По химическим свойствам – содержат незначительное количество токсичных веществ.

Отходы тары из-под ЛКМ классифицируются как опасные, код отхода по классификатору 150110*.

Расход ЛКМ (эмаль, грунтовка), согласно проектным данным, составит 15,373 тонн. Предполагается, что ЛКМ будут доставляться в таре (барабан) по 30 кг. Масса тары -0.5 кг.

Объем образования отхода определяется по формуле п.2.35 [Л.24]:

$$N = \sum M_i \cdot n + \sum M_{Ri} \cdot \alpha_{i, T/\Gamma O I, T}$$

где,

M_i - масса і-го вида тары;

n - число видов тары (на период СМР – 512 шт.)

 $M_{\kappa i}$ - масса краски в і-ой таре;

 α_i - содержание остатков краски в i-той таре в долях от $M_{\kappa i}$ равна 0,03. тогда,

$$N=(0{,}0005*512)+(0{,}03*0{,}03)=\textbf{0,}2569 \textbf{ тонн,}$$

Накопление данного отходов осуществляется вида тару, обеспечивающую хранение, позволяющее локализованное выполнять погрузочно-разгрузочные транспортные работы, исключающие И распространение вредных веществ. Передаются специализированной организации по договору.

Характеристика отходов производства и потребления, образующихся на период проведения строительно-монтажных работ, сведена в таблицу 1.9.1-4.

Таблица 1.9.1-4

Наименова ние, вид отходов	Уровень опасности, код	Физ./хим. свойства	Способы сбора и утилизации отходов	Количество образования, тонн
Смешанные коммунальн ые отходы	Неопасные, 20 03 01	Твердые, пожароопасные, не растворимые в воде, не взрывоопасные, не коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется в металлический контейнер с крышкой на специально отведенной площадке с последующей передачей специализированной организации по договору.	4,4256
Смешанные отходы строительст ва	Неопасные, 17 09 04	Твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, не коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется в контейнер на специально отведенной площадке, с последующей передачей специализированной организации по договору.	4,3
Железо и сталь	Неопасные, 17 04 05	Твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется на специально отведенной площадке с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.	0,01456
Отходы сварки	Неопасные, 12 01 13	Твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется в ящик с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.	0,094
Промасленн ая ветошь	Опасные, 13 08 99*	Твердые, пожароопасные, не растворимые в воде, невзрывоопасные, некоррозионноопасные, содержат примеси масла	Накопление отходов осуществляется в тару, обеспечивающую локализованное хранение. Передаются специализированной организации по договору.	718,962
Упаковка, содержащая остатки лакокрасочн ых материалов	Опасные, 15 01 10*	Твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные, содержат незначительное количество токсичных веществ.	Накопление отходов осуществляется в тару, обеспечивающую локализованное хранение. Передаются специализированной организации по договору.	0,2569
ИТОГО:				728,053

1.9.2 Виды и объемы образования отходов на период эксплуатации

В настоящем разделе определены виды и объемы отходов, образующихся в результате реализации намечаемой деятельности.

В результате реализации проектных решений образуются следующие виды отходов:

- золошлаковые отходы;

- отработанные светодиодные лампы;
- отработанные фильтрующие элементы;
- смешанные коммунальные отходы;
- отходы сварки;
- опилки и стружка черных металлов;
- ткани для вытирания.

Золошлаковые отходы

Образуются в результате сжигания угля в топке котла.

Объем образования золошлаковых отходов выполнен в соответствии по формуле [Л.22]:

$$M_{\sigma\theta p}^{zn} = M_{uun} + M_{zn},$$

где,

 $M^{_{^{3\Pi}}}_{_{\mbox{odp}}}$ - годовой объем золошлакоудаления, т;

 $M_{\text{шл}}$ - годовой выход шлаков, т;

 ${
m M}_{\scriptscriptstyle 3Л}$ - годовой улов золы в золоулавливающих установках, т.

Годовой выход шлаков определяется из годового расхода топлива с учетом его зольности, отнесенного к содержанию в шлаке несгоревших веществ по формуле [Л.22]:

$$M_{min} = \frac{B_{min} \times A^{Y}}{(100 - \Gamma_{min})} \times \frac{A_{min}}{100}$$

где,

 \mathbf{B}_{mn} - годовой расход топлива, т;

А - зольность топлива на рабочую массу, %;

 $\Gamma_{\text{шл}}$ - содержание горючих веществ в шлаке, %;

 A_{mn} - доля золы топлива в шлаке, %.

Годовой улов золы зависит от степени улавливания твердых частиц золоулавливающей установки и составляет:

$$M_{zz}=M_{\sigma\sigma\omega}^{zz} imes\eta$$
 ,

где,

 $M^{^{3\Pi}}_{\ \ oбш}$ - общий годовой выход золы, т;

 η - доля твердых частиц, улавливаемых в золоуловителях.

Общий годовой выход золы определяется по формуле [Л.22]:

$$M_{\text{obsu}}^{\text{2R}} = \frac{B_{\text{max}} \times A^{r}}{(100 - \Gamma_{\text{2R}})} \times \frac{A_{\text{2R}}}{100},$$

где,

 $\Gamma_{_{3Л}}$ - содержание горючих веществ в уносе, %.

 $A_{\scriptscriptstyle 3Л}$ - доля золы топлива в уносе, %.

Расчет образования золошлаковых отходов, образуемых при сжигании

угля, приведен в таблице 1.9.2-1.

Таблица 1.9.2-1. Расчет объема образования золошлаков блок ст.№1

Наименование показателей	Размерность	Источник информации	κ/a №5
Годовой расход угля, В	т/год	проектные данные	25 837,056
Зольность топлива на рабочую массу, А ^Y	%	Характеристика угля	21,5
Содержание горючих веществ в уносе, Гзл	%	проектные данные	2
Доля золы, уносимой газами из котла (доля золы топлива в уносе), А зл		Приложение № 10 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө	0,95
Доля твердых частиц, улавливаемых в золоуловителях, η		проектные данные	0,998
Доля золы топлива в шлаке, $A_{\scriptscriptstyle ext{шл}}$		Приложение № 10 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө	0,05
Содержание горючих веществ в шлаке, $\Gamma_{\text{шл}}$	%	проектные данные	1,3
$ m M_{3Л}$, тонн	тонн	Приложение № 10 к приказу Министра окружающей	5 374,15
$ m M_{m\pi}$, тонн	тонн	среды и водных ресурсов Республики	281,41
${ m M}^{^{_{3,{ m I}}}}$ обр, тонн/год	тонн	Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө	5 655,55

Золошлаковые отходы (ЗШО) по своему составу представлены преимущественно оксидами кремния, алюминия, железа и кальция, на долю которых приходится более 50% массы материала. Золошлаки являются негорючим, взрывобезопасным материалом. ЗШО являются инертными отходами.

Золошлаковые отходы классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 10 01 01.

Временное накопление в бункере фильтра или на специально отведенной площадке, с последующим вывозом на полигон золошлаковых отходов ГКП «Теплокоммунэнерго», а так же есть возможность передачи золошлаков предприятиям на строительные нужды. При заполнении существующего золоотвала, а так же при невозможности передачи золошлаков строительным предприятиям (отсутствие спроса), золошлаковые отходы будут передаваться на городской полигон в качестве изолирующего материала для ТБО.

При работе существующих котлов котельной «35 квартал» образуется 3601 тонн ЗШО, суммарный объем ЗШО с учетом работы вновь устаналиваемого котла составит 9256,55 тонн.

Смешанные коммунальные отходы

Образуются в результате деятельности персонала. Дополнительно для обслуживания устанавливаемого котла необходимо 3 человека.

Состав отходов: органические материалы (бумага, древесина, текстиль), Стекловой, металлы, пластмассы.

По физическим свойствам – твердые, пожароопасные, не растворимые в воде, не взрывоопасные, не коррозионноопасные.

По химическим свойствам – токсичных веществ не содержат.

Твердые бытовые отходы классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 200301.

Объем образования отходов определяется по формуле [Л.24]:

$$M = Q* n* \rho*T/365,$$

где,

Q — санитарная норма образования отходов на промышленных предприятиях, м 3 /год;

n – численность привлеченного персонала, чел;

 ρ – средняя плотность отходов, T/M^3 ;

Т – период СМР, дн.

Расчет образования отходов сведен в таблицу 1.9.2-2.

Таблица 1.9.2-2

Период образования	Q, м ³ /год	n, чел	ρ , т/ м ³	Т, дней	М, тонн
CMP	0,3	3	0,25	210	0,1294

Накопление отходов осуществляется в отдельный металлический контейнер с крышкой на специально отведенной площадке с последующей передачей специализированной организации по договору. Вывоз осуществляется своевременно. Сроки хранения отходов в контейнерах при температуре 0° С и ниже – не более трех суток, при плюсовой температуре - не в соответствии с Санитарными правилами "Санитарноэпидемиологические требования к сбору, использованию, применению, транспортировке, обезвреживанию, хранению захоронению И отходов производства и потребления" утвержденными Приказом и.о. Министра здравоохранения Республики Казахстан от 25 декабря 2020 года № КР ДСМ-331/2020.

Отходы сварки

Образуются при проведении ремонтных работ.

Состав отходов: железо; обмазка (типа ${\rm Ti}\ ({\rm CO_3}\)_2$); прочие.

По физическим свойствам отходы твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные.

По химическим свойствам – не токсичные.

Отходы огарков сварочных электродов классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 120113.

Расход электродов составит порядка 0,4 тонн.

Объем образования отходов в виде огарков электродов рассчитывается по формуле [Л.24]:

$$N = M_{ocm} \times L$$

где,

 $M_{\text{ост}}$ — фактический расход электродов, т/год;

L – остаток электродов (L = 0,015) на 1 т электродов.

тогда,

$$N = 0.4 \times 0.015 = 0.006$$
 Tohh,

Накопление отходов осуществляется в ящик с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.

Опилки и стружки черных металлов

Отходы образуются при проведении ремонтных работ.

Состав отходов: железо, оксиды железа, углерод.

По физическим свойствам отходы твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные.

По химическим свойствам - токсичных веществ не содержат.

Отходы классифицируются как неопасные, код отхода по классификатору 120101.

Объем образования стружки черных металлов рассчитывается по формуле [Л.24]:

$$N = M \times \alpha$$
, т/год

где,

 α - коэффициент образования стружки при металлообработке, $\alpha=0.04$; M- расход черного металла при металлообработке, т/год. M=0.3 т/год тогда,

$$N = 0.3 \times 0.04 = 0.012$$
 т/год

Накопление отходов осуществляется в контейнер с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.

Характеристика отходов производства и потребления, образующихся период эксплуатации проектируемых объектов, сведена в таблицу 1.9.2-3.

Таблица 1.9.2-3

Наименова ние, вид отходов	Уровень опасности, код	Физ./хим. свойства	Способы сбора и утилизации отходов	Количество образования, тонн
Золошлаков ые отходы	Неопасные, 100101	Твердые, не пожароопасные, не взрывоопасные, не растворимые в воде, не коррозионноопасные, не токсичные	Временное накопление на специально отведенной площадке, с последующим вывозом на полигон ГКП «Теплокоммунэнерго».	5655,55

Наименова ние, вид отходов	Уровень опасности, код	Физ./хим. свойства	Способы сбора и утилизации отходов	Количество образования, тонн
Смешанные коммунальн ые отходы	Неопасные, 20 03 01	Твердые, пожароопасные, не растворимые в воде, не взрывоопасные, не коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется в металлический контейнер с крышкой на специально отведенной площадке с последующей передачей специализированной организации по договору.	0,1294
Отходы сварки	Неопасные, 12 01 13	Твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется в ящик с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.	0,006
Опилки и стружки черных металлов	Неопасные, 12 01 13	Твердые, не растворимые в воде, не пожароопасные, не взрывоопасные, коррозионноопасные, не токсичные.	Накопление отходов осуществляется в ящик с последующей передачей специализированной организации по договору для утилизации.	0,012
ВСЕГО				5655,6974

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

Описание города Семей

Город Семей расположен в восточной части Республики Казахстан, является городом областного значения, крупным экономическим, транспортным и культурным центром Республики. Площадь города — 210 км². В административную часть города Семей входят поселки Степной, Восход, Бобровка, Восточный, Ушактар, Мирный, Пристань. Численность населения по состоянию на 1 января 2021 года составляет 324,481 тыс.человек. В последние годы отмечается положительная динамика роста населения.

Постановлением Правительства РК от 8 октября 2019 года №742 был утвержден «Комплексный план социально-экономического развития города Семей Восточно-Казахстанской области на 2020-2025 годы». Целью комплексного плана является создание благоприятных условий для развития базовых отраслей экономики, социальной сферы, повышения инвестиционной привлекательности. Предусматривается решение следующих стратегических задач: развитие малого, среднего предпринимательства и агропромышленного

комплекса; строительство жилья; модернизация жилищно-коммунального хозяйства; строительство и развитие социальных объектов; ремонт историко-культурных объектов; инфраструктурная обеспеченность.

Участки, на которых могут быть обнаружены выбросы, сбросы и иные негативные воздействия намечаемой деятельности

Воздействие намечаемой деятельности по расширению котельной с установкой нового водогрейного котла будет ограничено промплощадкой котельной и ее санитарно-защитной зоной. Так, по результатам проведенного расчета рассеивания концентрации загрязняющих веществ на границе санитарно-защитной зоны составляют менее 1ПДК, дополнительный отвод земли не предусматривается, образующиеся золошлаковые отходы вывозятся на существующий ведомственный полигон ЗШО, сброс сточных вод на рельеф местности и в водный объект отсутствуют. Воздействие является локальным.

Участки извлечения природных ресурсов и захоронения отходов

Намечаемая деятельность не является объектом недропользования. Уголь привозной. Золошлаковые отходы подлежат захоронению на собственном полигоне ГКП «Теплокоммунэнерго». Земельный участок, отведенный под полигон расположен в правобережной части города Семей, в пос.Восход, в районе бывшего Бабинского карьера. Территория участка лежит в пределах отработанного песчаного карьера, который представлен глубокой траншеей (по центру) и отвалами — кавальерами по краям. Общая площадь земельного участка под полигон 3 ШО - 3,0955 га.

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

Рабочий проект по реконструкции котельной «35 квартал» выполнен на основании задания на проектирование (приложение 9). Варианты осуществления намечаемой деятельности не рассматривались.

4 Информация о компонентах природной среды и иных объектах, которые могут быть подвержены существенным воздействиям намечаемой деятельности

Существенным воздействиям могут быть подвержены следующие объекты и компоненты природной среды:

- здоровье людей;
- земельные ресурсы и почвы;
- водные ресурсы;
- атмосферный воздух.

5 Описание возможных существенных воздействий (прямых и косвенных, кумулятивных, трансграничных, краткосрочных и долгосрочных, положительных и отрицательных) намечаемой деятельности на объекты

Здоровье людей

Возможным существенным воздействие на здоровье людей является воздействие выбросов загрязняющих веществ, поступающих в атмосферный воздух от источников котельной. Вредное воздействие возможно при ежедневном поступлении веществ в течении жизни.

В период строительно-монтажных работ, учитывая их временность и неодновременность проводимых строительных операций, а так же отсутствие превышения ПДК выбросов загрязняющих веществ, воздействие на здоровье населения будет отсутствовать.

Для определения риска воздействия намечаемой деятельности на здоровье населения в период эксплуатации проектируемых объектов, проведена его оценка.

Оценка риска здоровью населения проведена с использованием программного комплекса ЭРА и в соответствии с [Л.27-29] по результатам расчетов максимальных приземных концентраций загрязняющих веществ.

Оценка риска проводилась с применением пошагового алгоритма:

1 шаг – определение перечня приоритетных загрязняющих веществ;

2 шаг – выявляется эффект риска от воздействия.

Расчеты проведены на границе жилой зоны по формуле:

$$HQi = ACi/ARFCi$$
,

где

HQ - коэффициент опасности;

АСі - максимальная концентрация (по ОНД-86) і-го вещества, мг/м3;

ARFCi - референтная (безопасная) концентрация для острых ингаляционных воздействий для i-го вещества, мг/м^3 .

Результаты расчета сведены в таблицу 5-1.

№ п/п	Код 3В	Вещество	Критические органы воздействия	AC	ARFC {ПДКмр},	HQ max B
1	2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20	имунная система, органы дыхания	0,2124503	мг/м3 {0.30}	ж3 0,708
2	0301	Азота (IV) диоксид	органы дыхания	0,0956328	0,47	0,203
3	0330	Сера диоксид	органы дыхания	0,121994	0,66	0,185
4	0337	Углерод оксид	сердечно-сосудистая система, развитие	2,0934202	23	0,091

Таблица 5-1. Расчет коэффициента опасности

Рассчитанный коэффициент опасности не превышает единицу, следовательно вероятность развития у человека вредных эффектов, при ежедневном поступлении в течении жизни, несущественна и такое воздействие характеризуется как допустимое.

Земельные ресурсы и почвы

Существенными воздействиями на земельные ресурсы и почвы являются отчуждение земель под размещение проектируемых объектов, размещение на территории котельной образующихся отходов. Учитывая, что проектируемые объекты находятся на освоенной территории существующей котельной «35 дополнительных земель, накопление квартал» без отвода отходов осуществляется спешиально местах отведенных ДΟ передачи специализированным организациям, существенные воздействия отсутствуют.

Водные ресурсы

Существенными воздействиями на водные ресурсы являются: проведение работ в водоохранных зонах и полосах, сброс сточных вод на рельеф местности и в водный объект, забор воды из водного объекта или подземного водоисточника.

Котельная «35 квартал» размещается за пределами установленных границ водоохранных зон и полос. Расстояние до р.Иртыш составляет около 920 м.

Все виды сточных вод, образующихся в период строительства и эксплуатации, сбрасываются в существующие и проектируемые системы канализации.

Забор воды на нужды котельной осуществляется от городского водопровода, после реконструкции источник водоснабжения сохраняется.

Учитывая вышеизложенное, существенные воздействия на водные ресурсы отсутствуют.

Атмосферный воздух

Существенным воздействие на атмосферный воздух являются выбросы загрязняющих веществ. Для снижения выбросов золы угля рабочим проектом

предусматривается система очистки с эффективностью 99,8%. Согласно проведенному расчету рассеивания максимальные приземные концентрации вредных веществ в атмосферном воздухе не превышают ПДК. Учитывая это, существенные воздействия являются допустимыми.

6 Обоснование предельных количественных и качественных показателей эмиссий, физических воздействий на окружающую среду, выбора операций по управлению отходами

Обоснование количественных и качественных характеристик выбросов загрязняющих веществ выполнено в разделе 1.8.1 на основании принятых проектных решений в соответствии с действующими нормативнометодическими документами:

- Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий. Приложение № 3 к приказу МООС РК от 18 апреля 2008 года № 100-п.
- 2. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение 8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12 июня 2014 года №221-ө.
- 3. 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 апреля 2008 года №100 п).
- 4. РНД 211.2.02.06-2004 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при механической обработке металлов (по величинам удельных выбросов), Астана 2005г.
- 5. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.03-2004. Астана, 2004 г.
- 6. Методика расчета выбросов 3В в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). Астана, 2004г.
- 7. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от предприятий дорожно-строительной отрасли, в том числе АБЗ (Приложение №12 к приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18 апреля 2008 года № 100-п).
- 8. РНД 211.2.02.09-2004 Методические указания по определению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу из резервуаров, Астана. 2004.
- 9. Методика расчета выбросов вредных веществ в атмосферу при работе

- с пластмассовыми материалами. Приложение №5 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12 июня 2014 года №221-ө.
- 10.РНД 211.2.02.04-2004 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от стационарных дизельных установок, Астана, 2004г.
- 11. Методика по нормированию выбросов вредных веществ с уходящими газами котлоагрегатов малой и средней мощности (Приложение 43 к приказу Министра охраны окружающей среды № 298 от 29 ноября 2010 года).

Обоснование показателей физических воздействий приведено в разделе 1.8.5 с применением программного комплекса ЭРА в соответствии с межгосударственными строительными нормами (МСН) 2.04-03-2005 «Защита от шума».

Операции по управлению с отходами приведены в разделе 1.9 и включают в себя накопление отходов в специально отведенных местах (на площадках, в контейнерах), их передачу специализированной организации и транспортировку на золоотвал (для золошлаковых отходов).

7 Обоснование предельного количества накопления отходов по их видам

Расчет количества отходов, образующихся при проведении строительномонтажных работ и при эксплуатации объекта, выполнен на основании проектных решений в соответствии с Методикой разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления - Приложение №16 к приказу МООС РК от 18.04.2008 г. №100-п.

8 Обоснование предельных объемов захоронения отходов по их видам, если такое захоронение предусмотрено в рамках намечаемой деятельности

При эксплуатации вновь устанавливаемого котла образуются золошлаковые отходы в результате сжигания угля. Данный вид отходов подлежит захоронению на существующем золоотвале. Обоснование объемов образующихся золошлаковых отходов приведено в разделе 1.9.2 и выполнено на основании проектных решений в соответствии с Методикой расчета нормаивов размещения золошлаковых отходов для котельных различной мощности, работающих на твердом топливе - Приложение № 10 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-⊖.

9 Информация об определении вероятности возникновения аварий и природных явлений, характерных опасных соответственно намечаемой деятельности и предполагаемого места ее осуществления, описание возможных существенных вредных воздействий на окружающую среду, связанных с рисками возникновения аварий и опасных природных явлений, учетом возможности проведения мероприятий ИХ предотвращению и ликвидации

Вероятность возникновения опасных природных явлений

Проектируемый объект находится в городе Семей в жилой его зоне на площадке, не подверженной чрезвычайным ситуациям природного характера, таким как наводнения, паводки, сильные дожди, снежные лавины, ураган. Площадка является неподтопленной, грунтовые воды вскрыты на глубине 8.1-8.3 м. Сейсмичность района 5 баллов.

Вероятность возникновения аварийных ситуаций и их последствия

Возможными аварийными ситуациями в период строительно-монтажных работ могут являться: пожар, техногенные аварии при работе с автостроительной техникой.

Работа автостроительной техники в неисправном виде может привести к утечке топлива и, тем самым, загрязнению почвенного покрова, водных ресурсов, а так же к увеличению выбросов загрязняющих веществ. Возгорание каких-либо материалов так же приведет к возникновению аварийных выбросов загрязняющих веществ.

В период проведения строительно-монтажных работ для предупреждения аварийных ситуаций необходимо:

- осуществлять проверку и техническое обслуживание автостроительной техники;
 - соблюдать правила пожарной безопасности при производстве работ;
- к строительно-монтажным работам приступать только при наличии проекта производства работ;
 - наличие на строительной площадке средств пожаротушения;
- складирование материалов и отходов осуществлять в специально отведенных местах, чтобы исключить захламление.

При эксплуатации проектируемого объекта причинами возникновения аварийных ситуаций, связанных с пожарами и взрывами, могут являться: нарушения технологических процессов работы оборудования, противопожарных норм и правил, технические ошибки обслуживающего персонала, несоблюдение правил техники безопасности, отключение систем энергоснабжения, снижение расхода воды через котел ниже минимально допустимого значения; техническая поломка (неполадка) фильтров. При этом

возможны аварийные выбросы загрязняющих веществ.

Вероятность аварийных ситуаций, а также ситуаций связанных с пожарами и взрывами, снижается за счет проектных мероприятий:

- применение заводского оборудования, прошедшего сертификацию и разрешенного к применению на опасных производственных объектах,
- установка пожарной сигнализации с системами автоматического водяного пожаротушения,
 - монтаж взрывных предохранительных клапанов,
- теплоизоляция всех элементов технологического оборудования и трубопроводов с повышенной температурой рабочей среды из материалов, не распространяющих горение и обладающих повышенной термической стойкостью,
- устройство в производственных помещениях вытяжной вентиляции для удаления взрыво- и пожароопасных веществ.

Эксплуатация оборудования в соответствии с техническими регламентами и инструкциями, его высокая эксплуатационная надежность, автоматизация технологических процессов и пожаротушения, а так же регулярный и своевременный осмотр котла, будут способствовать минимизации риска возникновения аварийных и взрывоопасных ситуаций.

План действий при аварийных ситуациях:

- 1. Прекратить подачу топлива и воздуха в котел, резко ослабить тягу;
- 2. Удалить горящее топливо из топки;
- 3. Снять напряжение со щита управления, а затем уменьшить расход воды через котел.

10 Описание предусматриваемых для периодов строительства и эксплуатации объекта мер по предотвращению, сокращению, смягчению выявленных существенных воздействий намечаемой деятельности на окружающую среду, предлагаемых мер по мониторингу воздействий необходимость послепроектного (включая проведения фактических воздействий в ходе реализации намечаемой деятельности в информацией, сравнении c приведенной В отчете возможных воздействиях)

Проектом предусмотрены следующие мероприятия, направленные на снижение и предотвращение существенных воздействий:

Период эксплуатации

- установка высокоэффективного золоочистного оборудования со степенью очистки дымовых газов от золы 99,8%;
- использование под размещение проектируемых объектов

существующего земельного участка котельной без отвода дополнительных земельных участков;

- исключение сброса сточных вод в водные объекты, путем организации систем водопровода и канализации;
 - учет расхода воды существующими приборами учета;
- безопасное обращение с отходами путем накопления в специально отведенных местах и своевременной передачей специализированной организации для размещения и утилизации;
- перевозка золы на золоотвал в увлажненном виде и с использованием тентов, а так же передача золы строительным организациям для повторного использования.

Период строительно-монтажных работ

- применение автостроительной техники с исправными двигателями;
- применение тентов при перевозке и хранении инертных материалов;
- накопление отходов на спец.площадках в контейнерах.

Мероприятия по регулированию выбросов при неблагоприятных метеорологических условиях

В период неблагоприятных метеорологических условий (НМУ) - сильные инверсии температуры воздуха, штиль, туман, пыльные бури, предприятия обязаны осуществлять временные мероприятия по дополнительному снижению загрязняющих веществ в атмосферу. Мероприятия выполняются после получения от Казгидромет заблаговременного предупреждения о повышении уровня загрязнения воздуха в связи с ожидаемыми неблагопритными условиями.

Под регулированием выбросов при НМУ понимают кратковременное уменьшение этих выбросов.

Предупреждение первой степени составляется, если предсказывается превышение первого относительно высокого уровня загрязнения атмосферы. При этом ожидаются концентрации в воздухе одного или нескольких контролируемых веществ выше ПДК.

Предупреждение второй степени составляется в двух случаях:

- если предсказываются превышение второго относительно высокого уровня загрязнения воздуха и одновременно ожидаются концентрации в воздухе одного или нескольких, контролируемых веществ выше 3 ПДК;
- если после передачи предупреждения первой степени, поступающая информация показывает, что принятые меры не обеспечивают необходимую чистоту атмосферы.

Предупреждение третьей степени составляется в случаях, когда после передачи второй степени сохраняется высокий уровень загрязнения атмосферы,

ожидается сохранение НМУ, при этом ожидаются концентрации в воздухе одного или нескольких контролируемых веществ выше 5 ПДК.

При наступлении предупреждения о НМУ предприятием должно быть обеспечено снижение концентрации загрязняющих веществ по:

- первому режиму на 15-20%;
- второму режиму на 20-40%;
- третьему режиму на 40-60%.

В целях предотвращения повышения приземных концентраций в результате неблагоприятных погодных условий, разработаны мероприятия по снижению загрязнения атмосферного воздуха, которые включают в себя:

Мероприятия I режима работы предприятия.

Мероприятия I режима - меры организационного характера, не требующие существенных затрат и не приводящие к снижению объема производства. При этом в приземном слое атмосферы концентрация вредных веществ должна быть снижена на (15-20)%.

Проводятся мероприятия общего характера:

- усиление контроля за соблюдением требований технологических регламентов производства на участках;
- ограничение погрузочно-разгрузочных работ, связанных со значительными выделениями в атмосферу пыли и ГСМ;
- интенсифицировать влажную уборку производственных помещений предприятия, где это допускается правилами техники безопасности;
- прекратить испытание оборудования, связанного с изменением технологического режима, приводящего к увеличению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу.

Мероприятия II режима работы предприятия

Мероприятия II режима включают в себя все мероприятия I режима и связаны с применением дополнительных мероприятий, влияющих на технологический процесс, сопровождающиеся незначительным снижением производительности предприятия. При этом в приземном слое атмосферы концентрация вредных веществ должна быть снижена на (20-40)% за счет:

- ограничения на 40 % погрузочно-разгрузочных, транспортных работ и, если позволяет технологическое оборудование, уменьшения его производительности;
- отключением, если это возможно по технологическому процессу, незагруженного оборудования;
- ограничение использования автотранспорта и других передвижных источников выбросов на территории предприятия.

Мероприятия III режима работы предприятия

Мероприятия III режима включают в себя все мероприятия I и II режима, а также мероприятия, осуществление которых позволяет снизить выбросы загрязняющих веществ за счет временного сокращения производительности предприятия, а в некоторых, особо опасных условиях, предприятию следует полностью прекратить выбросы вредных веществ в атмосферу. При этом в приземном слое атмосферы концентрация вредных веществ должна быть снижена на (40-60) %. В целях этого необходимо:

- полностью отказаться от сварочных работ;
- запретить работу автотранспортных средств с не отрегулированными двигателями;
 - запретить работу вспомогательных производств.

Характеристика вредных веществ в атмосферу в период НМУ приведена в таблице 10-1.

Таблица 10-1. Характеристика вредных веществ в атмосферу в период НМУ

							Выбр	осы в атмосферу	,					
Наименован	№ источ-	При н	ормальных	метео	условиях				В период	ы НМ	ΜУ			
ие цеха, участка	ника выброса	г/с	т/год	%	г/м3	Пер	Первый режим		Второй режим			Третий режим		
	DD10poum				г/с	%	г/м3	г/с	%	г/м3	г/с	%	г/м3	
1	2	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
						Площа	дка 1							
					***Азота (I	V) диоксид (А	Х зота ,	диоксид) (4)(0302	1)					
Котельная	0029	11,491	51,36	71,8	981,47450803	9,76735	15	834,253331826	9,1928	20	785,17960	6,8946	40	588,88470
Котельная	0030	4,50641	81,76436	28,2	312,388452904	3,8304485	15	265,530184968	3,605128	20	249,91076	2,703846	40	187,43307
	ВСЕГО:	15,99741	133,12436			13,5977985			12,797928			9,598446		
					***Азот	(II) оксид (А	зота о	ксид) (6)(0304)						
Котельная	0029	1,867	8,347	71,8	159,465051474	1,58695	15	135,545293753	1,4936	20	127,57204	1,1202	40	95,679030
Котельная	0030	0,73229	13,28671	28,2	50,7630109504	0,6224465	15	43,1485593078	0,585832	20	40,610408	0,439374	40	30,457806
	ВСЕГО:	2,59929	21,63371			2,2093965			2,079432			1,559574		
			***Cepa	диок	сид (Ангидрид с	ернистый, С	ернис	гый газ, Сера (IV	/) оксид) (51	6)(033	30)			
Котельная	0029	22,8	101,88	87,9	1947,40394945	19,38	15	1655,29335703	18,24	20	1557,9231	13,68	40	1168,4423
Котельная	0030	3,15274	57,20324	12,1	218,550813399	2,679829	15	185,768191389	2,522192	20	174,84065	1,891644	40	131,13048
	ВСЕГО:	25,95274	159,08324			22,059829			20,762192			15,571644		
				**	*Углерод оксид	(Окись углеј	ода,	Угарный газ) (58	34)(0337)					
Котельная	0029	49,98	223,6	65,8	4268,91444708	42,483	15	3628,57728001	39,984	20	3415,1315	29,988	40	2561,3486
Котельная	0030	26,01917	472,09185	34,2	1803,67260461	22,1162945	15	1533,12171392	20,815336	20	1442,9380	15,611502	40	1082,2035
	ВСЕГО:	75,99917	695,69185			64,5992945			60,799336			45,599502		
	***Пыл	ь неорганич	еская, содер	жаща	я двуокись крем	иния в %: 70-	-20 (ш	амот, цемент, пь	ыль цементн	ого п	роизводства -	глина,(290	8)	
Котельная	0029	55,37	247,6	99,7	4729,28757372	47,0645	15	4019,89443766	44,296	20	3783,4300	33,222	40	2837,5725
Котельная	0030	0,1592	2,88858	0,3		0,13532	15		0,12736	20		0,09552	40	
Площадка ЗШО	6042	0,00186	0,03374			0,001581	15		0,001488	20		0,001116	40	
	ВСЕГО:	55,53106	250,52232			47,201401			44,424848			33,318636		

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

	30						Выбр	осы в атмосфер	ру					
Наименован	№ источ-	При н	условиях		В периоды НМУ									
ие цеха, участка	ника выброса		т/год	%	г/м3	Пер	вый	режим	Второй режим Третий ре			ежим		
	выороса	1700		2,3.20	г/с	%	г/м3	г/с	%	г/м3	г/с	%	г/м3	
1	2	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
	***Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль цементного производства - известняк,(2909)													
Склад	6041	0,00828	0,15025	28,9		0,007038	15		0,006624	20		0,004968	40	
Пересыпка угля	6045	0,02033	0,26044	71,1		0,0172805	15		0,016264	20		0,012198	40	
	ВСЕГО:	0,02861	0,41069			0,0243185			0,022888			0,017166		
	Всего по предприятию:													
		176,10828	1260,46617			149,692038	15		140,886624	20		105,664968	40	

11 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

Котельная **«**35 квартал» является существующей котельной, осуществляющей производство и транспортировку тепловой энергии для предприятий и населения г.Семей и п.Щульбинск. Деятельность котельной сопровождается осуществлением выбросов ЗВ в атмосферу, образованием реконструкции котельной, связанной отходов. После установкой водогрейного котла для покрытия растущих тепловых нагрузок, выбросы котельной увеличатся на 50%. При этом расчет рассеивания, проведенный с учетом работы нового и существующих котлов, показал отсутствие превышения ПДК на границе санитарно-защитной зоны. Учитывая, что в уходящих дымовых газах 70% выбросов составляет зола угля, проектом приняты решения по установке золоочистного оборудования, обеспечивающего очистку дымовых газов от пыли не менее 99,8%. Золошлаковые отходы будут вывозиться на существующий золоотвал, дополнительный золоотвал не предусматривается.

Намечаемая деятельность не приведет к необратимым воздействиям на окружающую среду, таким как вымирание животных, исчезновение растений, истощению недр, нарушению почвенно-растительного покрова, деградации почв.

Воздействие оценивается как локальное, продолжительное и слабое по интенсивности (категория опасности котельной 2-я) — изменения в природной среде превышают пределы природной изменчивости, природная среда полностью самовосстанавливается.

12 Цели, масштабы и сроки проведения послепроектного анализа, требования к его содержанию, сроки представления отчетов о послепроектном анализе уполномоченному органу

Проведение послепроектного анализа осуществляется в соответствии со ст.78 Экологического кодекса и с приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 1 июля 2021 года № 229 об утверждении правил проведения послепроектного анализа.

Целью проведения послепроектного анализа является подтверждение соответствия реализованной намечаемой деятельности отчету о возможных воздействиях и заключению по результатам проведения оценки воздействия на

окружающую среду.

Учитывая, разработаны ЧТО проектные решения на основании технического задания в условиях действующей котельной, к установке принято заводское оборудование, прошедшее сертификацию, предусмотрена система золоочистки, автоматизации, пожаротушения. Приняты оптимальные проектные решения, позволяющие обеспечить безопасную работу котельной и минимизировать воздействие на окружающую среду.

Изменения принятых проектных решений при реализации намечаемой деятельности не предполагается в связи с чем, проведение послепроектного анализа не требуется.

При реализации проекта будет проводиться авторский надзор.

13 Способы и меры восстановления окружающей среды на случаи прекращения намечаемой деятельности, определенные на начальной стадии ее осуществления

Прекращение намечаемой деятельности, учитывая назначение объектов проектирования, а так же отсутствие альтернативных вариантов теплоснабжения населения города Семей, не предполагается.

14 Описание методологии исследований и сведения об источниках экологической информации, использованной при составлении отчета о возможных воздействиях

Методология исследований при выполнении отчета о возможных сборе данных воздействий основана на o существующем состоянии компонентов окружающей среды В районе размещения котельной, существующих её эмиссиях в окружающую среду.

Источниками экологической информации являлись:

- данные РГП «Казгидромет» о фоновом загрязнении воздуха, метеорологические данные;
 - информационный бюллетень РГП «Казгидромет» за 2021 год;
- данные о результатах производственного экологического контроля, проведенного на котельной;
 - инженерные изыскания;
 - СП РК 2.04.01-2017. Строительная климатология.

Так же при составлении отчета о возможных воздействиях учтены замечания и предложения заинтересованных государственных органов, указанных в заключении об определении сферы охвата (приложение 1), использованы нормативно-методические документы, приведенные в списке литературы.

15 Описание трудностей, возникших при проведении исследований и связанных отсутствием технических возможностей и недостаточным уровнем современных научных знаний

При составлении отчета о возможных воздействиях к рабочему проекту трудностей не возникало.

16 Выполнение требований согласно заключению по определению сферы охвата

В таблице 16-1 приведены требования заинтересованных государственных органов согласно заключению об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и принятые меры по их выполнению.

Таблица 16-1

Заинтересованный	Замечание или предложение	Принятые меры
государственный	•	
орган		
Департамент экологии	1. Включить информацию по	1. Рабочий проект по
по ВКО	альтернативному варианту выбора	реконструкции котельной «35
	технических решений моделей котлов	квартал» выполнен на основании
	и пылегазоочистной системы в	задания на проектирование.
	соответствии Предложению 4	Альтернативные варианты
	Экологического Кодекса	осуществления намечаемой
	РК(требование ст. 68 Экологического	деятельности не
	Кодекса РК)	рассматривались, так как
		приняты оптимальные проектные
		решения в условиях
		стесненности территориальных
		условий. Оборудование,
		принятое к установке, отвечает
		требованиям безопасности и
		надежности, пылеочистное
		оборудование обеспечивает
		очистку не менее 99,8%.
	2. В п.4 ЗНД (заявление о намечаемой	2. Ближайшее расстояние до
	деятельности) включить информацию	жилой зоны составляет 50 м,
	о ближайшем расположении до	санитарно-защитная зона
	жилой зоны, какая санитарно-	составляет 50 м и по результатам
	защитная зона - изменится ли	расчета рассеивания, не
	санитарно-защитная зона (параметры)	подлежит изменению.
	действующего предприятия в связи с	Расстояние до водоохраной зоны
	увеличением мощности предприятия	р. Иртыш составляет 920 м.
	в результате намечаемой	Данная информация приведена в
	деятельности. Также указать	разделе 1.1 Отчета о возможных
	расстояние до ближайших	воздействиях
	рекреационных, водоохранных и	
	особоохранных зон.	

Заинтересованный государственный	Замечание или предложение	Принятые меры
орган		
	3. В п.6 ЗНД учесть фоновое состояние загрязнение воздуха и города Семей и обосновать планируемое применение очистного оборудования с более низкими параметрами очистки (92%). Необходимо предусмотреть обустройство оборудования современными пылегазоочистными сооружениями, являющимися наилучшими доступными техниками по снижению эмиссий в окружающую среду согласно экологическому законодательству РК (не менее 99,9 % очистки) и обосновать выбор НДТ по приложению Экологического Кодекса РК.	3. В разделе 1.8.1 проведен расчет рассеивания приземных концентраций загрязняющих веществ с учетом фоновых концентраций, принятых по данным РГП «Казгидромет». Принятое к установке пылеочистное оборудование обеспечить очистку дымовых газов от золы угля не менее 99,8 % (20 мг/нм ³).
	4. В п.9 ЗНД указать выброс всех загрязняющих веществ, описать период строительства и эксплуатации. 5. В п. 11 ЗНД Включить информацию по золошлаковым отходам, образующихся учетом существующей и намечаемой деятельности.	4. В разделе 1.8.1 Отчета о возможных воздействиях определены ожидаемые виды и количество выбросов загрязняющих веществ на период строительно-монтажных и на период эксплуатации 5. В разделе 1.9.2 Отчета о возможных воздействиях приведена информация по количеству образующихся золошлаковых отходов до и после реализации намечаемой
	6. В п. 6 ЗНД описать на какой именно полигон будут направляться золошлаковые отходы, указать объем, возможность их направления и приема при увеличении использования угля, способ транспортировки, указать вероятность организации дополнительного золошлакоотвала.	деятельности. 6. Проектными решениями организация дополнительного золоотвала не предусматривается. Золошлаковые отходы будут вывозиться на существующий полигон ГКП «Теплокоммунэнерго», а так же передаваться строительным организациям для повторного использования.
	7. Описать возможные аварийные ситуации работы котлов и оборудования и предоставить пути их решения	7. В разделе 9 Отчета о возможных воздействиях приведена информация по возможным аварийным

Заинтересованный государственный	Замечание или предложение	Принятые меры
орган		ситуациям, однако проектом приняты решения, направленные на снижение и исключение риска возникновения аварийных ситуаций.
	8. Описать качественный и количественный состав выбросов вредных веществ при растопке и расчистке котлов, рассматриваемые как залповые выбросы.	8. Залповые выбросы в атмосферу оксида углерода характерны при пусковых режимах с использованием мазута. Растопка котла осуществляется дровами перед началом отопительного сезона и после остановов на капитальные ремонты. Учитывая конструкцию котла, при растопке обеспечивается достаточное поступление в топку кислорода для обеспечения стабильного горения во время розжига, это предотвращает образование залповых выбросов (оксида углерода).
	9. В ЗНД п. 16 описать возможные риски возникновения взрывоопасных опасных ситуаций	9. Эксплуатация оборудования в соответствии с техническими регламентами и инструкциями, его высокая эксплуатационная надежность, автоматизация технологических процессов и пожаротушения будут способствовать минимизации риска возникновения аварийных и взрывоопасных ситуаций. К установке принято Котельновспомогательное оборудование Бийского котельного завода, являющегося одним из ведущих предприятий по изготовлению паровых и водогрейных котлов. Данное оборудование положительно зарекомендовало себя в мировой практике.
	10. Предусмотреть мероприятия по снижению нагрузки а атмосферный воздух в результате пусконаладочных работ.	10. Пуско-наладочные работы являются кратковременными. Предусматриваются организационно-технические мероприятия для безопасного

Заинтересованный	Замечание или предложение	Принятые меры
государственный	заме тапие изи предложение	припитые меры
орган		
· P · · · ·		пуска котла:
		- перед растопкой котла
		осмотреть топку, конвективную
		шахту, воздушный и газовый
		тракты, затем плотно закрыть
		лазы, люки, лючки;
		- проверить исправность
		арматуры котла;
		- проверить исправности всех
		узлов топочного оборудования и
		готовность его к длительной
		работе.
	11. Включить информацию расходов	11.Характеристика
		применяемого угля приведена в
	угля уже с учетом намечаемой деятельности и действующей	разделе 1.8.1 (таблица 1.8.1-35).
	мощности предприятия (по	Количество годового расхода
	месячному периоду, их качества с	угля рассчитано, исходя из
	подтверждением его сертификатов, с	часового расхода топлива и
	отражением требований по расчету	количества часов работы котла,
	угля.	расчет приведен в таблице 1.8.1-
	y1311.	37. Стандарт на угольную
		продукцию приведен в
		приложении 10.
	12.Предусмотреть	12. Согласно п.4 ст. 186
	автоматизированную систему	Экологического кодекса РК
	мониторинга эмиссий при	автоматизированная система
	проведении производственного	мониторинга предусматривается
	экологического контроля по всем	на объектах I категории.
	загрязняющим веществам выброса	Для существующей котельной
	предприятия (п.4 статья 186	"35 квартал" категория объекта
	Экологического Кодекса РК).	определена как III, что
	o nomen nomen e maganeur maja	подтверждено решением РГУ
		"Департамент экологии по
		Восточно-Казахстанской
		области" от 1 октября 2021 года
		(приложение 5). При расширении
		мощность котельной будет
		составлять 49,54 МВт. Согласно
		п.п. 1.1 п.1. Раздела 2
		Экологического Кодекса РК
		объект будет отнесен ко II
		категории.
	13. Включить полный	13. Водохозяйственный баланс
	водохозяйственный баланс	котельной после реконструкции
	предприятия с учетом действующих	приведен в разделе 1.8.2, в
	объектов и намечаемой деятельности,	таблице 1.8.2-4.
	объектов и намечаемой деятельности,	140лице 1.0.2-т.

Заинтересованный государственный	Замечание или предложение	Принятые меры
орган		
орган	так же указать объем воды, требующийся на подпитку всех котлов, наличие оборотного водоснабжения. Предусмотреть мероприятия по снижению потерь вод и уменьшению забора свежей воды питьевого качества. 14. Указать объем и состав вод, образующийся в производственном процессе, планируемый сбрасывать с учетом работы действующих объектов котельной намечаемой деятельности в городскую канализацию. Включить информацию о согласовании с соответствующей организацией (Водоканал) по возможности принятия увеличенных стоков.	14.В приложении 11 к Отчету о возможных воздействиях приведен Договор с ГКП «Семей Водоканал» на предоставление услуг водоснабжения и водоотведения, согласно которому прием сточных вод осуществляется в соответствии с правилами приема сточных вод, утвержденными приказом Министра национальной экономики Республики
	15. В п. 6 ЗНД в случае отсутствия ливневой канализации на расширяемом участке предусмотреть систему обустройства ливневой канализации и очистного сооружения, указать проектную эффективность очистки.	Казахстан от 20 июля 2015 года №546. 15. Проектом предусмотрена система напорной канализации для отвода производственных стоков от котельной, которые перед сбросом проходят локальную очистку в отстойнике. Данная информация приведена в разделе 1.8.2
	16. Предусмотреть пылеподавление во время проведения работ.	16. Во время проведения строительных работ пыление возможно при перевозке и пересыпке и хранении инертных материалов. Для снижения пыления предусматривается использование тентов.
	17. В п. 11 ЗНД указать объемы и виды отходов, образующиеся в период строительства и эксплуатации. 18. Провести анализ и	17. Объемы отходов, образующихся в период СМР и в период эксплуатации, приведены в разделе 1.9 Отчета о возможных воздействиях 18. Вся информация по видам,
	инвентаризацию всех образуемых отходов производства и потребления при осуществлении деятельности. Определить классификацию и методы	объемам и управлению отходами приведена в разделе 1.9

Заинтересованный	Замечание или предложение	Принятые меры
государственный		
орган		
	переработки, утилизации всех	
	образуемых отходов. Предусмотреть	
	объекты временного накопления	
	отходов в соответствии с	
	требованиями законодательства РК,	
	для безопасного хранения и	
	недопущения смешивания отходов.	
	Предусмотреть мероприятия по	
	недопущению образования опасных	
	отходов или снижению объемов	
	образования.	
	19. Предусмотреть план действий при	19. В разделе 9 приведены
	аварийных ситуациях по	мероприятия, направленные на
	недопущению и (или) ликвидации	снижение и (или) исключение
	последствии загрязнения	возникновения аварийных
	окружающей среды (загрязнении	ситуаций и план действий при их
	земельных ресурсов, атмосферного	возникновении.
	воздуха и водных ресурсов).	
	20. В п. 16 ЗНД включить подробную	20. В разделе 10 Отчета о
	характеристику мероприятий в	возможных воздействиях
	период НМУ (неблагоприятных	приведены мероприятия по
	метереологических условий),	регулированию выбросов при
	конкретизировать мероприятия по	неблагоприятных
	снижению эмиссий в периоды НМУ	метеорологических условиях.
	анализ эффективности, каждого	
	мероприятия (с подтверждением	
	расчетов).	
	21. В П.14 ЗНД включить	21. При неблагоприятных
	информацию рассматриваемый	климатических условиях в
	объект с учетом намечаемой	разделе 10 приведены
	деятельности усиливает ли	мероприятия по регулированию
	экологические проблемы города при	выбросов при неблагоприятных
	неблагоприятных климатических	метеорологических условиях.
	условиях (например, температурных	
	инверсий, туманов, штилях).	

17. Краткое нетехническое резюме

1) Описание предполагаемого места осуществления намечаемой деятельности

Намечаемая деятельность осуществляется на территории существующей котельной «35 квартал», расположенной в городе Семей, на правом берегу р. Иртыш в районе пересечения улицы Международной и переулка Ч. Валиханова.



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

Город Семей расположен в восточной части Республики Казахстан, является городом областного значения. Численность населения по состоянию на 1 января 2021 года составляет 324,481 тыс.человек. В последние годы отмечается положительная динамика роста населения.

Воздействие намечаемой деятельности по расширению котельной с установкой нового водогрейного котла будет ограничено промплощадкой котельной и ее санитарно-защитной зоной. Так, по результатам проведенного расчета рассеивания концентрации загрязняющих веществ на границе санитарно-защитной зоны составляют менее 1ПДК, дополнительный отвод земли не предусматривается, образующиеся золошлаковые отходы вывозятся на существующий ведомственный полигон ЗШО, сброс сточных вод на рельеф местности и в водный объект отсутствуют. Воздействие является локальным. Намечаемая деятельность не является объектом недропользования.

3) Наименование инициатора намечаемой деятельности, его контактные данные

Инициатор намечаемой деятельности - ГУ «Отдел ЖКХ и жилищной инспекции г. Семей ВКО».

Республика Казахстан, Восточно-Казахстанская область, г.Семей, ул.Достоевского, 110.

4) Краткое описание намечаемой деятельности

Намечаемая деятельность предусматривает реконструкцию существующей котельной «35 квартал» с установкой дополнительного водогрейного котла КВ-ТСВ-20-150, производительностью 20 Гкал/час (23,26 МВт) для покрытия растущих тепловых нагрузок. Существующая котельная «35 квартал» занимает территорию площадью 0,5663 га.

Котел водогрейный КВ-ТСВ-20-150 предназначен для сжигания угля в количестве 5,1264 тонн/час. Время работы котла 5040 часов/год. Для снижения выбросов загрязняющих веществ предусмотрена очистка дымовых газов от золы угля путем установки батарейного циклона со степенью золоулавливания 92% и рукавного фильтра со степенью золоулавливания 99,9 %.

Рабочий проект по реконструкции котельной «35 квартал» выполнен на основании задания на проектирование, варианты осуществления намечаемой деятельности не рассматривались.

5) краткое описание существенных воздействий намечаемой деятельности на окружающую среду, включая воздействия на следующие природные компоненты и иные объекты

Здоровье людей

Возможным существенным воздействие на здоровье людей является воздействие выбросов загрязняющих веществ, поступающих в атмосферный воздух от источников котельной. Вредное воздействие возможно при ежедневном поступлении веществ в течение жизни.

В период строительно-монтажных работ, учитывая их временность и неодновременность проводимых строительных операций, а так же отсутствие превышения ПДК выбросов загрязняющих веществ, воздействие на здоровье населения будет отсутствовать.

При эксплуатации котельной после реализации проектных решений вероятность развития у человека вредных эффектов, при ежедневном поступлении в течении жизни, несущественна и такое воздействие характеризуется как допустимое.

Земельные ресурсы и почвы

Существенными воздействиями на земельные ресурсы и почвы являются отчуждение земель под размещение проектируемых объектов, размещение на

территории котельной образующихся отходов. Учитывая, что проектируемые объекты находятся на освоенной территории существующей котельной «35 квартал» отвода дополнительных земель, a накопление отходов осуществляется В специально отведенных местах передачи ДΟ специализированным организациям, существенные воздействия отсутствуют.

Водные ресурсы

Существенными воздействиями на водные ресурсы являются: проведение работ в водоохранных зонах и полосах, сброс сточных вод на рельеф местности и в водный объект, забор воды из водного объекта или подземного водоисточника.

Котельная «35 квартал» размещается за пределами установленных границ водоохранных зон и полос. Расстояние до р.Иртыш составляет около 920 м.

Все виды сточных вод, образующихся в период строительства и эксплуатации, сбрасываются в существующие и проектируемые системы канализации.

Забор воды на нужды котельной осуществляется от городского водопровода, после реконструкции источник водоснабжения сохраняется.

Учитывая вышеизложенное, существенные воздействия на водные ресурсы отсутствуют.

Атмосферный воздух

Существенным воздействием на атмосферный воздух являются выбросы загрязняющих веществ. Для снижения выбросов золы угля рабочим проектом предусматривается система пылеочистки с эффективностью 99,8%. Согласно проведенному расчету рассеивания максимальные приземные концентрации вредных веществ в атмосферном воздухе не превышают ПДК. Учитывая это, существенные воздействия являются допустимыми.

6) информация о предельных количественных и качественных показателях эмиссий, физических воздействий на окружающую среду, предельном количестве накопления отходов, а также их захоронения, если оно планируется в рамках намечаемой деятельности.

Предполагаемое количество выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух составит:

- в период строительно-монтажных работ 17,799 тонн;
- в период эксплуатации 1260 тонн (с учетом работы существующих и нового котлов).

Предполагаемое количество образования отходов:

- на период строительноемонтажных работ 728,053 тонн;
- на период эксплуатации 5655,697 тонн, из них 5655,55 подлежат захоронению на золоотвале с возможностью передачи строительным

организациям для повторного применения.

7) Вероятность возникновения аварий и опасных природных явлений

Проектируемый объект находится в городе Семей в жилой его зоне на плошадке, не подверженной чрезвычайным ситуациям природного характера, таким как наводнения, паводки, сильные дожди, снежные лавины, ураган.

При эксплуатации проектируемого объекта причинами возникновения аварийных ситуаций, связанных с пожарами и взрывами, могут являться: нарушения технологических процессов работы оборудования, противопожарных норм и правил, технические ошибки обслуживающего персонала, несоблюдение правил техники безопасности, отключение систем энергоснабжения, снижение расхода воды через котел ниже минимально допустимого значения; техническая поломка (неполадка) фильтров.

Вероятность аварийных ситуаций, а также ситуаций связанных с пожарами и взрывами, снижается за счет проектных мероприятий:

- применение заводского оборудования, прошедшего сертификацию и разрешенного к применению на опасных производственных объектах,
- установка пожарной сигнализации с системами автоматического водяного пожаротушения,
 - монтаж взрывных предохранительных клапанов,
- теплоизоляция всех элементов технологического оборудования и трубопроводов с повышенной температурой рабочей среды из материалов, не распространяющих горение и обладающих повышенной термической стойкостью,
- устройство в производственных помещениях вытяжной вентиляции для удаления взрыво- и пожароопасных веществ.
- 8) Меры по предотвращению, сокращению, смягчению выявленных существенных воздействий намечаемой деятельности на окружающую среду

Проектом предусмотрены следующие мероприятия, направленные на снижение и предотвращение существенных воздействий:

Период эксплуатации

- установка высокоэффективного золоочистного оборудования со степенью очистки дымовых газов от золы 99,8%;
- использование под размещение проектируемых объектов существующего земельного участка котельной без отвода дополнительных земельных участков;
- исключение сброса сточных вод в водные объекты, путем организации систем водопровода и канализации;
 - учет расхода воды существующими приборами учета;
 - безопасное обращение с отходами путем накопления в специально

отведенных местах и своевременной передачей специализированной организации для размещения и утилизации;

- перевозка золы на золоотвал в увлажненном виде и с использованием тентов, а так же передача золы строительным организациям для повторного использования.

Период строительно-монтажных работ

- применение автостроительной техники с исправными двигателями;
- применение тентов при перевозке и хранении инертных материалов;
- накопление отходов на спец.площадках в контейнерах и ящиках.

Выводы

По результатам проведенной экологической оценки, установлено, что воздействие на атмосферный воздух, земельные ресурсы и почвы оценивается как низкой значимости, так как отсутствует превышение ПДК выбросов ЗВ на границе СЗЗ котельной, накопление отходов предусмотрено в контейнеры на специально отведенной площадке, а так же возможно повторное использование строительным золошлаковых отходов путем передачи организациям; дополнительный отвод земли под размещение проектируемых объектов и снос зеленых насаждений не предусматривается. Воздействие на водные ресурсы отсутствует, так как сброс сточных вод в водные объекты и на рельеф местности не предусматривается. Воздействие физических факторов (шум, вибрация) так же является допустимым, так как к установке принято современное оборудование, размещенное в новой пристройке.

На социально-экономическую среду намечаемая деятельность оказывает положительное воздействие в части обеспечения трудовой занятости с учетом привлечения строительно-монтажных организаций, а так же позволит обеспечить теплоэнергией вновь строящиеся жилые дома и другие социальные объекты города Семей.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ НОРМАТИВНО-МЕТОДИЧЕСКИХ ДОКУМЕНТОВ

- 1 Экологический Кодекс Республики Казахстан.
- 2 Инструкция по организации и проведению экологической оценки, утвержденная приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 30 июля 2021 года №280.
- 3 Методические указания по проведению оценки воздействия хозяйственной деятельности на окружающую среду, утвержденные приказом Вице-министра охраны окружающей среды РК от 29 октября 2010 года №270-п.
- 4 Приказ и.о. Министра здравоохранения Республики Казахстан от 11 января 2022 года № ҚР ДСМ-2 Об утверждении Санитарных правил «Санитарно-эпидемиологические требования к санитарно-защитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека».
- 5 Приказ Министра национальной экономики Республики Казахстан «Об утверждении Гигиенических нормативов к атмосферному воздуху в городских и сельских населенных пунктах» от 28 февраля 2015 года №168.
- 6 Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду, утвержденная приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 10 марта 2021 года №63.
 - 7 СП РК 2.04.01-2017. Строительная климатология.
 - 8 Технический отчет об инженерно-геологических изысканиях.
 - 9 Информационные бюллетень РГП «Казгидромет» за 2021 год.
- 10 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий. Приложение № 3 к приказу МООС РК от 18 апреля 2008 года № 100-п.
- 11 Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение 8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12 июня 2014 года №221-ө.
- 12 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 апреля 2008 года №100 п).
- 13 РНД 211.2.02.06-2004 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при механической обработке металлов (по величинам удельных выбросов), Астана 2005г.
- 14 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.03-2004.

Астана, 2004 г.

- 15 Методика расчета выбросов 3В в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). Астана, 2004г.
- 16 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от предприятий дорожно-строительной отрасли, в том числе АБЗ (Приложение №12 к приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18 апреля 2008 года № 100-п).
- 17 РНД 211.2.02.09-2004 Методические указания по определению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу из резервуаров, Астана. 2004.
- 18 Методика расчета выбросов вредных веществ в атмосферу при работе с пластмассовыми материалами. Приложение №5 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12 июня 2014 года №221-ө.
- 19 РНД 211.2.02.04-2004 Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от стационарных дизельных установок, Астана, 2004г.
- 20 Методика по нормированию выбросов вредных веществ с уходящими газами котлоагрегатов малой и средней мощности (Приложение 43 к приказу Министра охраны окружающей среды № 298 от 29 ноября 2010 года).
- 21 Методика расчета концентраций вредных веществ в атмосферном воздухе от выбросов предприятий согласно приложению 12 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.
- 22 Методика расчета нормаивов размещения золошлаковых отходов для котельных различной мощности, работающих на твердом топливе Приложение № 10 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.
- 23 СП РК 4.01-101-2012. Внутренний водопровод и канализация зданий и сооружений.
- 24 Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления. Приложение №16 к приказу МООС РК от 18.04.2008 г. №100-п. Астана 2008 г.
- 25 Классификатор отходов, утверждённый приказом и.о. Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 6 августа 2021 года №314.
- 26 РДС 82-202-96 «Правила разработки и применения нормативов трудноустранимых потерь и отходов материалов в строительстве, Москва 1996 год.
- 27 Методические рекомендации «Оценка риска воздействия на здоровье населения химических факторов окружающей среды», Алматы 2004.
- 28 Приказ Председателя Комитета государственного санитарноэпидемиологического надзора Министерства здравоохранения РК от 28 декабря

2007 года, №117.

29 «Руководства по оценке риска для здоровья населения при воздействии химических веществ, загрязняющих окружающую среду» Р 2.1.10.1920-04.

Расчет рассеивания приземных концентраций загрязняющих веществ на период строительно-монтажных работ

1. Общие сведения.

Расчет проведен на ПК "ЭРА" v3.0 фирмы НПП "Логос-Плюс", Новосибирск Расчет выполнен ТОО "СТРОЙИНДУСТРИЯ"

Заключение экспертизы Министерства природных ресурсов и Росгидромета на программу: письмо № 140-09213/20и от 30.11.2020

2. Параметры города

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Название: город Семей Коэффициент A = 200

Скорость ветра Ump = 7.0 м/c

Средняя скорость ветра = 4.0 м/с

Температура летняя = 28.9 град.С

температура летняя - 20.9 град.с

Температура зимняя = -20.5 град.С Коэффициент рельефа = 1.00

Площадь города = 0.0 кв.км

Угол между направлением на СЕВЕР и осью X = 90.0 угловых градусов

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0143 = 0.01 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

			Wo V1									
<0б~∏>~<Иc	:> ~~~ ~~M~	~ ~~M~~	- ~m/c~ ~m3/c~~	градС	-~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	rp.	~~~	~~~	~~ ~~~ F/C~~
000101 601	.0 П1 2.0	0		20.0	-5	34	5	5	0	3.0	1.000	0 0.0007210
000101 601	.3 П1 2.0	0		20.0	26	42	5	5	0	3.0	1.000	0 0.0004110

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА **v**3.0. Модель: МРК-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0143 = 0.01 мг/м3

все	- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М									
Номер Код										
-п/п-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[м/с]	[м]				
1	000101 6010	0.000721	П1	1.532930	0.50	11.4				
2	000101 6013	0.000411	П1	0.873834	0.50	11.4				
!	Суммарный Mq = 0.001132 г/с Сумма См по всем источникам = 2.406765 долей ПДК									
 	Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с									

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0143 = 0.01 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмр) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/c

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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 всей жилой зоне № 1

```
Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
```

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 7.0(Ump) м/с

```
Расшифровка обозначений
```

```
| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] 
| Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб] 
| Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] 
| Uon- опасная скорость ветра [ м/с ] 
| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] 
| Ки - код источника для верхней строки Ви
```

~~~~~~

78: 39: 24: 78: 81: 84: 81: -62: -50: -93: -105: -62: 50: 105: 94: 40: -82: -66: -56: -72: -84: 62: Oc: 0.617: 0.490: 0.320: 0.365: 0.621: 0.292: 0.354: 0.551: 0.417: 0.286: 0.204: 0.209: 0.108: 0.105: 0.200: Cc: 0.006: 0.005: 0.003: 0.004: 0.006: 0.003: 0.004: 0.006: 0.004: 0.003: 0.002: 0.002: 0.001: 0.001: 0.002: Фол: 210 : 216 : 270 : 280 : 213 : 118 : 126 : 61 : 67 : 118 : 331 : 321 : 318 : 323 : 330 : Uon: 0.56: 0.69: 1.09: 0.92: 0.59: 0.97: 0.85: 0.87: 1.00: 0.99: 0.97: 0.99: 2.88: 2.95: 1.00: : : : Ви : 0.331: 0.248: 0.161: 0.184: 0.338: 0.221: 0.276: 0.429: 0.317: 0.218: 0.133: 0.130: 0.071: 0.073: 0.129: Ки : 6013 : 6013 : 6010 : 6010 : 6013 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : Ви : 0.286: 0.242: 0.160: 0.181: 0.283: 0.071: 0.078: 0.122: 0.100: 0.068: 0.071: 0.079: 0.037: 0.032: 0.071:

Ки : 6010 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 601

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  40.3 м, Y=  $\,$  77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.6213225 доли ПДКмр| 0.0062132 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 213 град. и скорости ветра 0.59 м/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

| BiwiiAbi_1010 III/II(0b |                   |    |            |              |          |        |              |  |  |  |  |  |
|-------------------------|-------------------|----|------------|--------------|----------|--------|--------------|--|--|--|--|--|
| Ном.                    | Код Тип           |    | Выброс     | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |  |  |  |  |  |
|                         | <06-U>- <nc></nc> |    | M-(Mq)     | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |  |  |  |  |  |
| 1                       | 000101 6013       | П1 | 0.00041100 | 0.337909     | 54.4     | 54.4   | 822.1621094  |  |  |  |  |  |
| 2                       | 000101 6010       | П1 | 0.00072100 | 0.283414     | 45.6     | 100.0  | 393.0844116  |  |  |  |  |  |
|                         |                   |    | В сумме =  | 0.621323     | 100.0    |        | ĺ            |  |  |  |  |  |

```
9. Результаты расчета по границе санзоны.
       ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
           Город
                                  :013 город Семей.
                                  :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
           Объект
           Вар.расч. :1
                                                  Расч.год: 2022 (СП)
           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 всей санитарно-защитной зоне № 1
            Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
           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 7.0 (\text{Ump}) м/с
                                                  ___Расшифровка_обозначений_
                                Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
                                Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                                Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                                Uon- опасная скорость ветра [ м/с
                                Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
                               Ки - код источника для верхней строки Ви
               -12: -12:
                                               -12:
                                                               -11:
                                                                                  -9:
                                                                                                   -7:
                                                                                                                   -4:
                                                                                                                                   -0:
                                                                                                                                                                                   13:
-5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
                                                    1:
Qc: 0.572: 0.596: 0.625: 0.657: 0.692: 0.730: 0.771: 0.811: 0.849: 0.884: 0.910: 0.926: 0.929: 0.920: 0.899:
Cc: 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:
\Phi \circ \pi: 341 : 348 : 356 : 3 : 11 : 19 : 27 : 35 : 43 : 51 : 59 : 67 : 75 : 83 : 91 :
\texttt{Uon:} \ \ 0.69 \ : \ 0.68 \ : \ 0.65 \ : \ 0.65 \ : \ 0.64 \ : \ 0.65 \ : \ 0.66 \ : \ 0.68 \ : \ 0.69 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.71 \ : \ 0.72 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ : \ 0.73 \ :
                                                                   :
                                                                                  :
                                                                                                    :
                                                                                                                    : :
                                                                                                                                                   :
Ви : 0.553: 0.573: 0.586: 0.610: 0.628: 0.647: 0.668: 0.688: 0.707: 0.724: 0.735: 0.741: 0.741: 0.734: 0.723:
Ки : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 :
Ви : 0.018: 0.024: 0.038: 0.046: 0.064: 0.083: 0.103: 0.123: 0.142: 0.160: 0.175: 0.185: 0.189: 0.186: 0.176:
ки : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 601
                                                  53: 59:
                                                                                  64:
                                                                                              69: 73: 77:
                                                                                                                                                   81:
                                                                                                                                                                  84:
                  42: 48:
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
                                                                                                                                                                                  -9: -3:
                                                                                                                                                                                                                      2:
                                                                                                                                                                                                                                                   14:
_____;___;___;___;___;___;___;___;___;___;___;___;
Oc: 0.869: 0.832: 0.792: 0.751: 0.711: 0.673: 0.638: 0.607: 0.578: 0.554: 0.533: 0.514: 0.499: 0.487: 0.487:
```

#### ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

Cc: 0.009: 0.008: 0.008: 0.008: 0.007: 0.007: 0.006: 0.006: 0.006: 0.006: 0.005: 0.005: 0.005: 0.005: 0.005: Фол: 99: 107: 115: 123: 130: 138: 145: 152: 159: 166: 173: 180: 185: 189: 189: UOn: 0.70: 0.68: 0.67: 0.66: 0.65: 0.65: 0.65: 0.65: 0.66: 0.66: 0.67: 0.69: 0.71: 0.68: 0.62: 0.53: 0.68: 0.69: 0.71: 0.68: 0.68: 0.62: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68: 0.68:Ви : 0.707: 0.688: 0.668: 0.648: 0.620: 0.603: 0.579: 0.558: 0.539: 0.523: 0.509: 0.496: 0.473: 0.439: 0.356: Ки : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : Ви : 0.162: 0.144: 0.124: 0.103: 0.091: 0.070: 0.059: 0.049: 0.039: 0.031: 0.024: 0.018: 0.026: 0.048: 0.131: Ки : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 601 78: v= 84: 81: 74: 70: 65: 60: 31: 36: 40: 44: 48: 51: 53: 55: 56: 56: Oc: 0.499: 0.524: 0.561: 0.609: 0.668: 0.736: 0.807: 0.873: 0.921: 0.939: 0.921: 0.871: 0.804: 0.732: 0.663: Cc : 0.005: 0.005: 0.006: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.009: 0.009: 0.009: 0.009: 0.009: 0.009: 0.007: 0.007:  $\Phi \circ \pi$ : 193 : 197 : 202 : 208 : 215 : 222 : 230 : 239 : 247 : 256 : 265 : 274 : 283 : 291 : 299 : UOn: 0.51: 0.51: 0.53: 0.55: 0.57: 0.60: 0.63: 0.67: 0.70: 0.70: 0.69: 0.66: 0.62: 0.58: 0.55: 0.58: 0.59: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69: 0.69:: : : : Ви : 0.323: 0.294: 0.281: 0.329: 0.374: 0.426: 0.469: 0.500: 0.529: 0.536: 0.525: 0.500: 0.468: 0.422: 0.380: ки : 6010 : 6010 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 6013 : 601 Ви : 0.177: 0.230: 0.280: 0.280: 0.294: 0.310: 0.338: 0.374: 0.393: 0.403: 0.395: 0.371: 0.336: 0.309: 0.283: Ки : 6013 : 6013 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 : 6010 :

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  54.8 м, Y=  $\,$  48.8 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.9391152 доли ПДКмр| 0.0093912 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 256 град.

и скорости ветра 0.70 м/с

| Ном. | Код               | Тип | Выброс     | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|------|-------------------|-----|------------|--------------|----------|--------|--------------|
|      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq)     | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |
| 1    | 000101 6013       | П1  | 0.00041100 | 0.536170     | 57.1     | 57.1   | 1304.55      |
| 2    | 000101 6010       | П1  | 0.00072100 | 0.402945     | 42.9     | 100.0  | 558.8698730  |
|      |                   |     | В сумме =  | 0.939115     | 100.0    |        | j            |

Исходные параметры источников.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014
 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

| Код               | Тип    | Н    | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | KP .  | Ди     | Выброс   |
|-------------------|--------|------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|--------|----------|
| <06~U>~ <nc></nc> | ~~~ ~~ | -M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~  | ~~   ~ | ~~r/c~~  |
| 000101 0001       | T      | 2.0  | 0.15  | 0.510 | 0.0090  | 450.0 | 10       | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .0450911 |
| 000101 0002       | T      | 0.8  | 0.17  | 1.34  | 0.0297  | 450.0 | 5        | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .0801111 |
| 000101 0029       | T 4    | 15.0 | 1.5   | 12.20 | 21.56   | 135.0 | 6        | 38       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1      | 11.4910  |
| 000101 6001       | П1     | 2.0  |       |       |         | 20.0  | 14       | 28       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .0189333 |
| 000101 6002       | П1     | 2.0  |       |       |         | 20.0  | 12       | 26       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .0555556 |
| 000101 6010       | П1     | 2.0  |       |       |         | 20.0  | -5       | 34       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .0009000 |
| 000101 6011       | П1     | 2.0  |       |       |         | 20.0  | 11       | 49       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .0020000 |
| 000101 6012       | П1     | 2.0  |       |       |         | 20.0  | 22       | 45       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1 0    | .1370000 |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

6 |000101 6010|

7 |000101 6011|

8 | 000101 6012 |

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

0.000900 П1

0.002000| П1

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

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

|                                                  | всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника, |         |             |           |     |              |       |       |  |  |  |  |  |
|--------------------------------------------------|---------------------------------------------------------|---------|-------------|-----------|-----|--------------|-------|-------|--|--|--|--|--|
| расположенного в центре симметрии, с суммарным М |                                                         |         |             |           |     |              |       |       |  |  |  |  |  |
|                                                  |                                                         |         |             |           |     |              |       |       |  |  |  |  |  |
| Источники                                        |                                                         |         |             |           |     |              |       |       |  |  |  |  |  |
| HON                                              | мер                                                     | Код     |             | M         | Тип | Cm           | Um    | Xm    |  |  |  |  |  |
| -п,                                              | /п-                                                     | <об-п>- | - <nc></nc> |           |     | -[доли ПДК]- | [M/C] | [M]   |  |  |  |  |  |
|                                                  | 1                                                       | 000101  | 0001        | 0.045091  | Т   | 0.103278     | 0.50  | 62.6  |  |  |  |  |  |
|                                                  | 2                                                       | 000101  | 0002        | 0.080111  | Т   | 0.169208     | 0.52  | 65.7  |  |  |  |  |  |
| İ                                                | 3                                                       | 000101  | 0029        | 11.491000 | Т   | 0.132505     | 1.96  | 958.8 |  |  |  |  |  |
|                                                  | 4                                                       | 000101  | 6001        | 0.018933  | П1  | 0.079093     | 0.50  | 57.0  |  |  |  |  |  |
|                                                  | 5                                                       | 000101  | 6002        | 0.055556  | П1  | 0.090107     | 0.50  | 85.5  |  |  |  |  |  |

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по

0.137000 | T1 | 0.113560 | 0.50 | 114.0 |

0.031892

0.357165

0.50

0.50

22.8

11.4

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| Код загр             | Штиль                                | Северное    | Восточное   | Южное       | Западное    |
|----------------------|--------------------------------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
| вещества             | U<=2м/с                              | направление | направление | направление | направление |
| Пост N 001<br>  0301 | : X=0, Y=0<br>0.0668000<br>0.3340000 | Į.          | I .         | 1           | 1           |

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра 0.68 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с

```
Расшифровка обозначений
                                Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
                                Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                                Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ]
                                Сф - фон без реконструируемых [доли ПДК ]
                                Сди- вклад действующих (для Cf`) [доли ПДК]
                                Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                                Иоп- опасная скорость ветра [ м/с
                                Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
                               Ки - код источника для верхней строки Ви
                  78:
                                  88:
                                                  39:
                                                                   24:
                                                                                   78:
                                                                                                   81:
                                                                                                                   84:
                                                                                                                                      4:
                                                                                                                                                      4:
                                                                                                                                                                    81: -62:
                                                                                                                                                                                                 -50:
                                                                                                                                                                                                                 -93: -105:
 y=
50: 105:
                                                                  94:
                                                                                  40: -82: -66: -56: -72: -84:
                                                                                                                                                                                    62:
                                                                                                                                                                                                   79: 123: 111:
Qc: 0.696: 0.690: 0.653: 0.660: 0.694: 0.652: 0.668: 0.689: 0.674: 0.650: 0.639: 0.640: 0.571: 0.569: 0.638:
Cc : 0.139: 0.138: 0.131: 0.132: 0.139: 0.130: 0.134: 0.138: 0.135: 0.130: 0.128: 0.128: 0.114: 0.114: 0.128:
Cop : 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.3
Cob: 0.093: 0.096: 0.121: 0.117: 0.094: 0.122: 0.111: 0.097: 0.107: 0.123: 0.130: 0.130: 0.176: 0.178: 0.131:
Сди: 0.604: 0.594: 0.532: 0.543: 0.601: 0.529: 0.557: 0.591: 0.567: 0.526: 0.509: 0.509: 0.394: 0.391: 0.507:
\Phi \circ \Pi: 214 : 217 : 268 : 278 : 217 : 116 : 122 : 65 : 69 : 115 : 333 : 322 : 319 : 325 : 331 :
UOn: 0.50: 0.52: 0.54: 0.52: 0.50: 0.56: 0.54: 0.52: 0.55: 0.56: 0.59: 0.56: 0.63: 0.63: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56: 0.56:
                                                                 :
                                                                                  :
                                                                                                   : : :
                                                                                                                                                    : :
Ви : 0.163: 0.165: 0.148: 0.154: 0.165: 0.148: 0.155: 0.167: 0.159: 0.147: 0.137: 0.138: 0.103: 0.102: 0.137:
Ки : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002
Ви : 0.145: 0.102: 0.098: 0.095: 0.135: 0.103: 0.099: 0.107: 0.111: 0.105: 0.103: 0.103: 0.095: 0.095: 0.103:
Ки : 6011 : 0001 : 6012 : 0001 : 6011 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012
Ви : 0.100: 0.094: 0.090: 0.088: 0.101: 0.087: 0.092: 0.099: 0.094: 0.086: 0.085: 0.085: 0.070: 0.069: 0.085:
Ки : 0001 : 6011 : 0001 : 6012 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 :
  Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
                      Координаты точки : Х=
                                                                                  26.5 м, Y=
  Максимальная суммарная концентрация
                                                                                         Cs= 0.7020798 доли ПДКмр
                                                                                                        0.1404160 мг/м3
      Достигается при опасном направлении 195 град.
                                                    и скорости ветра 0.52 м/с
Всего источников: 8. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                                                                      ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ
                                                         Выброс
 Ном.
                      Код
                                                                                       Вклад
                                                                                                         Вклад в% Сум. % Коэф.влияния
```

```
0.088613 | 12.6 (Вклад источников 87.4%)|
  Фоновая концентрация Cf` |
1 |000101 0002| T |
                       0.0801
                                 0.164086
                                             26.7
                                                      26.7
                                                               2.0482337
2 |000101 6011| П1|
                     0.002000
                                 0.116553
                                             19.0
                                                      45.7
                                                              58.2763519
3 |000101 0001| T |
                       0.0451
                                 0.103170
                                             16.8
                                                      62.6
                                                               2.2880290
                       0.0556
4 |000101 6002 | III
                                 0.086678
                                             14.1
                                                      76.7
                                                              1.5602038
5 |000101 6001| Π1
                       0.0189
                                 0.072679
                                             11.8
                                                      88.5
                                                               3.8386712
6 |000101 6012| H1|
                       0.1370
                                 0.056815 | 9.3 |
                                                     97.8 | 0.414711446
                     В сумме =
                                 0.688594
                                             97.8
                                 0.013485
                                              2.2
    Суммарный вклад остальных =
```

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до  $7.0(\mathrm{Ump})$  м/с

Расшифровка обозначений

```
Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб]
Cф - фоновая концентрация [доли ПДК]
Cф`- фон без реконструируемых [доли ПДК]
Cди- вклад действующих (для Cf`) [доли ПДК]
Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]
Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
Ки - код источника для верхней строки Ви
```

| «СТРОЙИНДУСТРИЯ» |
|------------------|
|                  |
|                  |
|                  |

| 6012 : 6012 :                                                                                                                                                                              |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                                                                                                                                                                                            |
| :                                                                                                                                                                                          |
|                                                                                                                                                                                            |
| 0.712: 0.712: 0.142: 0.142: 0.142: 0.334: 0.334: 0.082: 0.629: 0.631: 178 : 185 : 0.51 : 0.51 : 0.160: 0.163: 6011 : 6011 : 0.157: 0.158: 0002 : 0.002 : 0.102: 0.102: 0.001 : 0001 : 0001 |
| 25: 20:                                                                                                                                                                                    |
| 54: 53:                                                                                                                                                                                    |
| 0.631: 0.629:<br>0.126: 0.126:<br>0.334: 0.334:<br>0.136: 0.137:<br>0.494: 0.492:<br>283: 290:<br>0.50: 0.50:                                                                              |
|                                                                                                                                                                                            |

```
Ки : 6011 : 6011 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00002 : 00001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 :
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 14.3 м, Y= 87.3 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.7124681 доли ПДКмр| 0.1424936 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 185 град. и скорости ветра 0.51 м/c

Всего источников: 8. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

| Сум. %                                                              | I TO - 1                                                       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| 03141                                                               | Коэф.влияния                                                   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                                     | b=C/M                                                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Фоновая концентрация Cf`   0.081688   11.5 (Вклад источников 88.5%) |                                                                |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 25.9                                                                | 81.6285400                                                     |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 51.0                                                                | 1.9770237                                                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 67.1                                                                | 2.2519107                                                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 80.1                                                                | 1.4775741                                                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 92.1                                                                | 3.9968829                                                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 97.7                                                                | 0.258244216                                                    |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                                     | į                                                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                                     | į                                                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                                     | <br>ад источ<br>  25.9<br>  51.0<br>  67.1<br>  80.1<br>  92.1 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип | Н     | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | KP    | Ди  | Выброс    |
|-------------------|-----|-------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|-----|-----------|
| <06~U>~ <nc></nc> | ~~~ | ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~  | ~~  | ~~~F/C~~  |
| 000101 0001       | T   | 2.0   | 0.15  | 0.510 | 0.0090  | 450.0 | 10       | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 0 0 | 0.0073273 |
| 000101 0002       | T   | 0.8   | 0.17  | 1.34  | 0.0297  | 450.0 | 5        | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 0 0 | 0.0130181 |

#### ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

| 000101 0029 T  | 45.0 | 1.5 12.20 | 21.56 135.0 | 6   | 38 |   |   |   | 1.0 1.000 | 0 | 1.867000  |
|----------------|------|-----------|-------------|-----|----|---|---|---|-----------|---|-----------|
| 000101 6001 Π1 | 2.0  |           | 20.0        | 14  | 28 | 5 | 5 | 0 | 1.0 1.000 | 0 | 0.0030767 |
| 000101 6010 Π1 | 2.0  |           | 20.0        | -5  | 34 | 5 | 5 | 0 | 1.0 1.000 | 0 | 0.0001463 |
| 000101 6011 Π1 | 2.0  |           | 20.0        | 1,1 | 49 | 5 | 5 | 0 | 1.0 1.000 | 0 | 0.0003250 |
| 000101 6012 Π1 | 2.0  |           | 20.0        | 22  | 45 | 5 | 5 | 0 | 1.0 1.000 | 0 | 0.0222400 |

4. Расчетные параметры  ${\tt Cm}, {\tt Um}, {\tt Xm}$ 

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)

ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным M

| İ     | Исто        | чники    | Их расчетные параметры |              |       |       |  |  |  |
|-------|-------------|----------|------------------------|--------------|-------|-------|--|--|--|
| Номер | Код         | M        | Тип                    | Cm           | Um    | Xm    |  |  |  |
| -n/n- | <0б-п>-<ис> |          |                        | -[доли ПДК]- | [M/C] | [M]   |  |  |  |
| 1     | 000101 0001 | 0.007327 | T                      | 0.008391     | 0.50  | 62.6  |  |  |  |
| 2     | 000101 0002 | 0.013018 | T                      | 0.013748     | 0.52  | 65.7  |  |  |  |
| 3     | 000101 0029 | 1.867000 | T                      | 0.010764     | 1.96  | 958.8 |  |  |  |
| 4     | 000101 6001 | 0.003077 | П1                     | 0.006426     | 0.50  | 57.0  |  |  |  |
| 5     | 000101 6010 | 0.000146 | П1                     | 0.002592     | 0.50  | 22.8  |  |  |  |
| 6     | 000101 6011 | 0.000325 | П1                     | 0.029020     | 0.50  | 11.4  |  |  |  |
| 7     | 000101 6012 | 0.022240 | П1                     | 0.009217     | 0.50  | 114.0 |  |  |  |

Суммарный Mq = 1.913133 г/с Сумма См по всем источникам = 0.080159 долей ПДК

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.70 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)

ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

```
Фоновая концентрация не задана
    Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144
    Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
    Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
    Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
    Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (\rm Ump) м/с
    Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.7 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
    Город
            :013 город Семей.
    Объект
            :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
                  Расч.год: 2022 (СП)
    Вар.расч. :1
           :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)
    Примесь
             ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 \text{ мг/м3}
    Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
    Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
    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 7.0 ( \text{Ump} ) м/с
                  Расшифровка обозначений
           Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
           Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
           Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
           Иоп- опасная скорость ветра [ м/с
           Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
           Ки - код источника для верхней строки Ви
   84:
            88:
                  39:
                              78:
                                    81:
                                                      4:
                                                           81: -62: -50: -93: -105:
40: -82: -66: -56: -72: -84:
            50: 105:
                        94:
                                                                 62:
                                                                      79: 123: 111:
Qc: 0.043: 0.041: 0.037: 0.037: 0.043: 0.036: 0.038: 0.042: 0.039: 0.036: 0.034: 0.034: 0.026: 0.026: 0.034:
Cc: 0.017: 0.017: 0.015: 0.015: 0.017: 0.015: 0.015: 0.015: 0.017: 0.016: 0.014: 0.014: 0.014: 0.011: 0.010: 0.014:
     110: 133: 124:
                        96: -27: -21: -34: -45: -28:
```

27: -185: -61: -61: -184: -187:

\_\_\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;

54:

16: 40:

Qc: 0.041: 0.037: 0.037: 0.043: 0.023: 0.039: 0.037: 0.022: 0.023: Cc: 0.016: 0.015: 0.015: 0.017: 0.009: 0.015: 0.015: 0.009: 0.009:

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  37.3 м, Y=  $\,$  77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.0432671 доли ПДКмр | 0.0173069 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 215 град.

и скорости ветра 0.51 м/с

Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| _ |      |             |       |               | · · —        |          |        |              |
|---|------|-------------|-------|---------------|--------------|----------|--------|--------------|
|   | Ном. | Код         | Тип   | Выброс        | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | коэф.влияния |
|   |      | <0б-П>-<ИС> |       | M-(Mq)        | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |
|   | 1    | 000101 0002 | Т     | 0.0130        | 0.013351     | 30.9     | 30.9   | 1.0255684    |
|   | 2    | 000101 6011 | П1    | 0.00032500    | 0.012110     | 28.0     | 58.8   | 37.2625351   |
|   | 3    | 000101 0001 | Т     | 0.007327      | 0.008095     | 18.7     | 77.6   | 1.1048098    |
|   | 4    | 000101 6001 | П1    | 0.003077      | 0.005480     | 12.7     | 90.2   | 1.7810909    |
|   | 5    | 000101 6012 | П1    | 0.0222        | 0.002866     | 6.6      | 96.8   | 0.128883407  |
|   |      |             |       | В сумме =     | 0.041903     | 96.8     |        | ĺ            |
|   |      | Суммарный і | вклад | д остальных = | 0.001364     | 3.2      |        | į            |
|   |      |             |       |               |              |          |        |              |

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0 (Ump) м/с

\_Расшифровка\_обозначений\_

Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]

Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]

Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]

```
1
                               Иоп- опасная скорость ветра [
                               Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
                              Ки - код источника для верхней строки Ви
               -12: -12:
                                              -12:
                                                            -11:
                                                                                -9:
                                                                                                -7:
                                                                                                               -4:
                                                                                                                               -0:
                                                                                                                                                 4:
                                                                                                                                                                 8:
                                                                                                                                                                              13:
                                                                                                                                                                                             19:
                                                                                                                                                                                                              24:
                                                                                                                                                                                                                             30:
                                                                                                                                                                                                                                             36:
1: -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43:
                 12:
Oc: 0.038: 0.039: 0.039: 0.040: 0.040: 0.041: 0.041: 0.041: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.042
Cc : 0.015: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 0.017: 0.017: 0.01
                  42:
                                                 53:
                                                                 59:
                                                                                64:
                                                                                                69:
                                                                                                               73:
                                                                                                                               77:
                                                                                                                                               81:
                                                                                                                                                              84:
                                                                                                                                                                              86:
                                                                                                                                                                                              87:
                                                                                                                                                                                                                              88:
                                                                                                                                                                                                                                             87:
 y=
                                 48:
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
                                                                                                                                                                              -9:
                                                                                                                                                                                             -3:
Qc : 0.042: 0.042: 0.042: 0.042: 0.041: 0.041: 0.042: 0.042: 0.042: 0.043: 0.043: 0.044: 0.044: 0.044: 0.045:
Cc : 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: 0.018: 0.018:
                                                                78:
                                                                                74:
                                                                                                70:
                                                                                                               65:
                                                                                                                               60:
                                                                                                                                               55:
                                                                                                                                                               49:
                                                                                                                                                                              43:
                                                                                                                                                                                              37:
                                                                                                                                                                                                                              25:
                                                                                                                                                                                                                                             20:
                 86:
                                 84:
                                                81:
                                                                                                                                                                                                              31:
36:
                                                                                40:
                                                                                                44:
                                                                                                               48:
                                                                                                                               51:
                                                                                                                                               53:
                                                                                                                                                              55:
                                                                                                                                                                              56:
                                                                                                                                                                                              56:
Oc: 0.045: 0.044: 0.044: 0.043: 0.043: 0.042: 0.041: 0.040: 0.039: 0.039: 0.038: 0.037: 0.037: 0.036: 0.036:
Cc : 0.018: 0.018: 0.018: 0.017: 0.017: 0.017: 0.016: 0.016: 0.016: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015:
9:
                                                   5:
                                                                  0:
                                                                                -3:
                 14:
                                                                                                -6:
                                                                                                               -9: -10:
 y=
-----:---:---:----:----:
                 50:
                                 47:
                                                43:
                                                                 39:
                                                                                34:
                                                                                                29:
----::----:----:
Qc: 0.036: 0.036: 0.037: 0.037: 0.037: 0.037: 0.038: 0.038:
Cc : 0.015: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015: 0.015:
  Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
                      Координаты точки : Х=
                                                                                20.1 м, Y=
                                                                                                                  86.0 м
  Максимальная суммарная концентрация
                                                                                       Cs=
                                                                                                    0.0446110 доли ПДКмр
                                                                                                    0.0178444 мг/м3
      Достигается при опасном направлении 192 град.
```

и скорости ветра 0.51 м/с

Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

| ВКЛАДЫ_ | _ИСТОЧНИКОВ_ |  |
|---------|--------------|--|
|         |              |  |

|   | Ном. | Код         | Тип   | Выброс        | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|---|------|-------------|-------|---------------|--------------|----------|--------|--------------|
|   |      | <0б-П>-<ИС> |       | M-(Mq)        | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |
|   | 1    | 000101 6011 | П1    | 0.00032500    | 0.013360     | 29.9     | 29.9   | 41.1084328   |
|   | 2    | 000101 0002 | Т     | 0.0130        | 0.012993     | 29.1     | 59.1   | 0.998077631  |
| ĺ | 3    | 000101 0001 | Т     | 0.007327      | 0.008222     | 18.4     | 77.5   | 1.1221246    |
|   | 4    | 000101 6001 | П1    | 0.003077      | 0.006034     | 13.5     | 91.0   | 1.9612498    |
| ĺ | 5    | 000101 6012 | П1    | 0.0222        | 0.002783     | 6.2      | 97.3   | 0.125148237  |
|   |      |             |       | В сумме =     | 0.043393     | 97.3     |        |              |
|   |      | Суммарный і | зклад | ц остальных = | 0.001218     | 2.7      |        |              |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

|                               | H   D   Wo   V1             |                    |          |              |               |                       |
|-------------------------------|-----------------------------|--------------------|----------|--------------|---------------|-----------------------|
| <06~U>~ <nc>   ~~~   ~~N</nc> | M~~   ~~M~~   ~M/C~   ~M3/0 | c~~ градС ~~~м~~~~ | -~~M~~~~ | ~~~M~~~~   ~ | ~~M~~~~   rp. |                       |
| 000101 0001 T 2               | 2.0 0.15 0.510 0.00         | 090 450.0 10       | 35       |              |               | 3.0 1.000 0 0.0038306 |
| 000101 0002 T (               | 0.8 0.17 1.34 0.02          | 297 450.0 5        | 35       |              |               | 3.0 1.000 0 0.0068056 |
| 000101 6001 Π1                | 2.0                         | 20.0 14            | 28       | 5            | 5 0           | 3.0 1.000 0 0.0016878 |
| 000101 6002 П1                | 2.0                         | 20.0 12            | 26       | 5            | 5 0           | 3.0 1.000 0 0.0861111 |

#### 4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :0328 - Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)

ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а  ${\tt Cm}$  - концентрация одиночного источника,

| расположенного в центре симметрии, с суммарным М   |             |            |                        |              |         |        |  |  |  |  |  |
|----------------------------------------------------|-------------|------------|------------------------|--------------|---------|--------|--|--|--|--|--|
| ~~~~                                               | ~~~~~~~     | ~~~~~~~    | ~~~~                   |              | ~~~~~~  | -~~~~  |  |  |  |  |  |
|                                                    | Исто        | чники      | Их расчетные параметры |              |         |        |  |  |  |  |  |
| Номер                                              | Код         | M          | Тип                    | Cm           | Um      | Xm     |  |  |  |  |  |
| -п/п-                                              | <об-п>-<ис> |            |                        | -[доли ПДК]- | [M/C]   | [M]    |  |  |  |  |  |
| 1                                                  | 000101 0001 | 0.003831   | T                      | 0.035094     | 0.50    | 31.3   |  |  |  |  |  |
| 2                                                  | 000101 0002 | 0.006806   | T                      | 0.057498     | 0.52    | 32.9   |  |  |  |  |  |
| 3                                                  | 000101 6001 | 0.001688   | П1                     | 0.028202     | 0.50    | 28.5   |  |  |  |  |  |
| 4                                                  | 000101 6002 | 0.086111   | п1                     | 0.558662     | 0.50    | 42.8   |  |  |  |  |  |
| ~~~~                                               | ~~~~~~~~    | ~~~~~~~~   | ~~~~                   | ~~~~~~~~     | ~~~~~~~ | -~~~~~ |  |  |  |  |  |
| C2                                                 | уммарный Mq | = 0.098435 | r/c                    |              |         |        |  |  |  |  |  |
| Сумма См по всем источникам = 0.679456 долей ПДК   |             |            |                        |              |         |        |  |  |  |  |  |
|                                                    |             |            |                        |              |         |        |  |  |  |  |  |
| Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с |             |            |                        |              |         |        |  |  |  |  |  |
|                                                    |             |            |                        |              |         |        |  |  |  |  |  |

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

 Сезон
 :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

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 7.0(Ump) м/с

88: 39: 24: 78: 81: 84: 4: 4: 81: -62: -50: -93: -105: 50: 105: 94: 40: -82: -66: -56: -72: -84: 62: 79: 123: 111: 37: Oc: 0.603: 0.543: 0.459: 0.502: 0.597: 0.413: 0.457: 0.543: 0.487: 0.409: 0.432: 0.433: 0.268: 0.266: 0.427: Cc : 0.090: 0.081: 0.069: 0.075: 0.090: 0.062: 0.068: 0.081: 0.073: 0.061: 0.065: 0.065: 0.040: 0.040: 0.064:  $\Phi \circ \pi$ : 207 : 212 : 262 : 272 : 210 : 120 : 126 : 71 : 75 : 119 : 331 : 319 : 317 : 323 : 329 : Uon: 0.55 : 0.56 : 0.61 : 0.59 : 0.54 : 0.64 : 0.62 : 0.57 : 0.60 : 0.65 : 0.63 : 0.63 : 0.75 : 0.75 : 0.64 : : : : : Ви : 0.512: 0.462: 0.397: 0.433: 0.507: 0.353: 0.388: 0.465: 0.419: 0.349: 0.376: 0.376: 0.237: 0.234: 0.371: Ки: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: Ви : 0.041: 0.038: 0.029: 0.033: 0.041: 0.031: 0.036: 0.038: 0.034: 0.031: 0.027: 0.027: 0.016: 0.016: 0.027: Ки : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 Ви : 0.028: 0.025: 0.018: 0.020: 0.028: 0.017: 0.020: 0.022: 0.019: 0.017: 0.016: 0.016: 0.009: 0.009: 0.016: Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 37.3 м, Y= 77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs = 0.6029888 доли ПДКмр | 0.0904483 мг/м3

Достигается при опасном направлении 207 град.

и скорости ветра 0.55 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код               | Тип | Выброс   | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|------|-------------------|-----|----------|--------------|----------|--------|--------------|
|      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq)   | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |
| 1    | 000101 6002       | П1  | 0.0861   | 0.511709     | 84.9     | 84.9   | 5.9424334    |
| 2    | 000101 0002       | T   | 0.006806 | 0.041240     | 6.8      | 91.7   | 6.0597153    |
| 3    | 000101 0001       | T   | 0.003831 | 0.028421     | 4.7      | 96.4   | 7.4196019    |

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

### ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

```
B cymme = 0.581370
                                                                                                                                                                                         96.4
                          Суммарный вклад остальных = 0.021618
                                                                                                                                                                                            3.6
9. Результаты расчета по границе санзоны.
            ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
                                                        :013 город Семей.
                   Город
                                                        :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
                   Объект
                                                                         Расч.год: 2022 (СП)
                   Вар.расч. :1
                   Примесь :0328 - Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)
                                                           ПДКм.р для примеси 0328 = 0.15 мг/м3
                   Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
                    Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
                   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 7.0 (\text{Ump}) м/с
                                                                                 ___Расшифровка_обозначений__
                                                     Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
                                                    Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                                                     Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                                                    Иоп- опасная скорость ветра [ м/с ]
                                                    Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
                                                   Ки - код источника для верхней строки Ви
                        -12: -12: -11:
                                                                                                                                        -9: -7: -4:
                                                                                                                                                                                                                       -0:
                                                                                                                                                                                                                                                      4:
                                                                                                                                                                                                                                                                                 8:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                       13:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                19:
 12: 7: 1: -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
Qc: 0.653: 0.652: 0.651: 0.650: 0.648: 0.644: 0.640: 0.635: 0.630: 0.625: 0.621: 0.617: 0.613: 0.610: 0.607:
Cc : 0.098: 0.098: 0.098: 0.097: 0.097: 0.097: 0.096: 0.095: 0.094: 0.094: 0.093: 0.093: 0.092: 0.091: 0.091:
\Phi \circ \pi: 359: 7: 16: 24: 32: 40: 47: 54: 61: 68: 74: 81: 87: 93: 99:
\texttt{Uo}\pi \colon 0.50 \ \colon 0.50 \ \colon 0.50 \ \colon 0.50 \ \colon 0.50 \ \colon 0.51 \ \colon 0.52 \ \colon 0.53 \ \colon 0.53 \ \colon 0.53 \ \colon 0.53 \ \colon 0.54 \ \colon 0.54 \ \colon 0.54 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.54 \ \colon 0.54 \ \colon 0.54 \ \colon 0.54 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \colon 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ \ 0.55 \ \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \ \ 0.55 \
                                                                                    : :
Ви : 0.551: 0.552: 0.554: 0.554: 0.554: 0.554: 0.555: 0.545: 0.545: 0.540: 0.536: 0.530: 0.527: 0.522: 0.518: 0.514:
Ки : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 600
Ви : 0.046: 0.046: 0.043: 0.042: 0.041: 0.040: 0.040: 0.040: 0.040: 0.041: 0.042: 0.042: 0.044: 0.045: 0.046:
Ки : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 000
```

 $\mathtt{Bu}$  : 0.031: 0.030: 0.030: 0.029: 0.028: 0.027: 0.027: 0.027: 0.026: 0.026: 0.026: 0.026: 0.026: 0.026: 0.026:  $\mathtt{Ku}$  : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 00

| y=                                                           | 42:                                                                                   | 48:                                                                               | 53:                                                                                    | 59:                                                                               | 64:                                                                               |                                                                                   | 73:                                                                               | 77:                                                                               | 81:                                                                               | 84:                                                                                   |                                                                                   | 87:                                                                                             | 88:                                                                               | 88:                                                                               | 87:                                                                               |
|--------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|
| x=                                                           | -44:                                                                                  |                                                                                   |                                                                                        |                                                                                   | -37:                                                                              | -33:                                                                              | -29:                                                                              | -25:                                                                              | -20:                                                                              | -15:                                                                                  | -9 <b>:</b>                                                                       | -3:                                                                                             | _                                                                                 | _                                                                                 | 14:                                                                               |
| Qc :<br>Cc :<br>Фоп:<br>Uoп:<br>Ви :<br>Ки :<br>Ви :<br>Ки : | 0.604:<br>0.091:<br>105 :<br>0.54 :<br>0.510:<br>6002 :<br>0.047:<br>0002 :<br>0.026: | 0.601:<br>0.090:<br>111 :<br>0.56 :<br>0.507:<br>6002 :<br>0.047:<br>0002 :       | 0.598:<br>0.090:<br>117 :<br>0.55 :<br>0.504:<br>6002 :<br>0.048:<br>0002 :            | 0.597:<br>0.090:<br>122:<br>0.56:<br>0.501:<br>6002:<br>0.049:<br>0002:<br>0.027: | 0.595:<br>0.089:<br>128:<br>0.56:<br>0.499:<br>6002:<br>0.049:<br>0002:<br>0.027: | 0.593:<br>0.089:<br>134 :<br>0.56 :<br>0.497:<br>6002 :<br>0.049:<br>0002 :       | 0.591:<br>0.089:<br>139 :<br>0.59 :<br>0.494:<br>6002 :<br>0.050:<br>0002 :       | 0.592:<br>0.089:<br>144 :<br>0.56 :<br>0.494:<br>6002 :<br>0.049:<br>0002 :       | 0.591:<br>0.089:<br>150 :<br>0.56 :<br>0.494:<br>6002 :<br>0.049:<br>0002 :       | 0.591:<br>0.089:<br>155 :<br>0.56 :<br>0.494:<br>6002 :<br>0.049:<br>0002 :           | 0.590:<br>0.088:<br>161 :<br>0.59 :<br>0.493:<br>6002 :<br>0.048:<br>0002 :       | 0.590: 0.088: 166: 0.53: 0.494: 6002: 0.047: 0002: 0.029: 0001:                                 | 0.592:<br>0.089:<br>172:<br>0.56:<br>0.496:<br>6002:<br>0.047:<br>0002:<br>0.029: | 0.593:<br>0.089:<br>177 :<br>0.56 :<br>0.498:<br>6002 :<br>0.045:<br>0002 :       | 0.594:<br>0.089:<br>183:<br>0.55:<br>0.500:<br>6002:<br>0.045:<br>0002:<br>0.029: |
| y=                                                           | 86:                                                                                   | 84:                                                                               | 81:                                                                                    | 78:                                                                               | 74:                                                                               |                                                                                   |                                                                                   |                                                                                   |                                                                                   |                                                                                       | 43:                                                                               |                                                                                                 | ~ -                                                                               | 25:                                                                               | 20:                                                                               |
| x=                                                           | 20:                                                                                   |                                                                                   |                                                                                        | 36:                                                                               | 40:                                                                               | 44:                                                                               | 48:                                                                               | 51:                                                                               | 53:                                                                               | 55:                                                                                   | 56:                                                                               | 56:<br>:                                                                                        | 56:                                                                               | 54:                                                                               | :<br>53:                                                                          |
| Сс:<br>Фоп:<br>Uоп:<br>Ви:<br>Ки:<br>Ви:<br>Ки:              | 0.596:<br>0.089:<br>188:<br>0.55:<br>0.503:<br>6002:<br>0.043:<br>0002:<br>0.029:     | 0.598:<br>0.090:<br>194:<br>0.56:<br>0.505:<br>6002:<br>0.043:<br>0002:<br>0.029: | 0.601:<br>0.090:<br>200:<br>0.54:<br>:<br>0.508:<br>6002:<br>0.043:<br>0002:<br>0.029: | 0.604:<br>0.091:<br>206:<br>0.55:<br>0.512:<br>6002:<br>0.042:<br>0002:<br>0.029: | 0.608:<br>0.091:<br>212:<br>0.54:<br>0.515:<br>6002:<br>0.042:<br>0002:<br>0.029: | 0.611:<br>0.092:<br>218:<br>0.54:<br>0.520:<br>6002:<br>0.041:<br>0002:<br>0.028: | 0.616:<br>0.092:<br>224:<br>0.54:<br>0.525:<br>6002:<br>0.040:<br>0002:<br>0.028: | 0.620:<br>0.093:<br>230:<br>0.53:<br>0.530:<br>6002:<br>0.040:<br>0002:<br>0.027: | 0.625:<br>0.094:<br>237:<br>0.53:<br>0.533:<br>6002:<br>0.041:<br>0002:<br>0.027: | 0.630:<br>0.094:<br>243 :<br>0.53 :<br>0.539:<br>6002 :<br>0.040:<br>0002 :<br>0.027: | 0.635:<br>0.095:<br>250:<br>0.53:<br>0.544:<br>6002:<br>0.041:<br>0002:<br>0.026: | 0.641:<br>0.096:<br>257:<br>0.53:<br>:<br>0.549:<br>6002:<br>0.041:<br>0002:<br>0.026:<br>0001: | 0.646:<br>0.097:<br>265:<br>0.51:<br>0.550:<br>6002:<br>0.044:<br>0002:<br>0.027: | 0.650:<br>0.097:<br>272:<br>0.51:<br>0.554:<br>6002:<br>0.044:<br>0002:<br>0.027: | 0.098:<br>280 :<br>0.50 :<br>0.555:<br>6002 :<br>0.046:<br>0002 :<br>0.027:       |

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки :  $\,$  X=  $\,$  39.1 м,  $\,$  Y=  $\,$  0.5 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.6556233 доли ПДКмр| 0.0983435 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 314 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

| Ном. | Код               | Тип | Выброс | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|------|-------------------|-----|--------|--------------|----------|--------|--------------|
|      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq) | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |

# ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

|   | 1 | 000101 6002 | П1   | 0.0861      | 0.550110 | 83.9 |   | 83.9 | 6.3883700 |
|---|---|-------------|------|-------------|----------|------|---|------|-----------|
| İ | 2 | 000101 0002 | T    | 0.006806    | 0.050406 | 7.7  | İ | 91.6 | 7.4066105 |
|   | 3 | 000101 0001 | T    | 0.003831    | 0.029674 | 4.5  |   | 96.1 | 7.7467608 |
| ĺ |   |             |      | В сумме =   | 0.630190 | 96.1 |   |      | İ         |
|   |   | Суммарный в | клад | остальных = | 0.025433 | 3.9  |   |      | [         |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

|                   |        |            |       |         |       | X1       |          |          |          |     |     |       |    |           |
|-------------------|--------|------------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|----|-----------|
| <06~U>~ <nc></nc> | -~~ -M | ~~   ~~M~~ | ~M/C~ | ~m3/c~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~  | ~~ | ~~~F/C~~  |
| 000101 0001       | T 2    | .0 0.15    | 0.510 | 0.0090  | 450.0 | 10       | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1  | 0.0060194 |
| 000101 0002       | Т 0    | .8 0.17    | 1.34  | 0.0297  | 450.0 | 5        | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1  | 0.0106944 |
| 000101 0029       | т 45   | .0 1.5     | 12.20 | 21.56   | 135.0 | 6        | 38       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1  | 22.8000   |
| 000101 6001       | П1 2   | .0         |       |         | 20.0  | 14       | 28       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1  | 0.0031499 |
| 000101 6002       | П1 2   | .0         |       |         | 20.0  | 12       | 26       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 1  | 0.1111111 |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

| – Для | я линейных и                                     | площадных ис  | - Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по |                         |            |    |  |  |  |  |  |  |  |  |
|-------|--------------------------------------------------|---------------|--------------------------------------------------------------------|-------------------------|------------|----|--|--|--|--|--|--|--|--|
| ВС    | ей площади, а                                    | а Cm - концен | грация                                                             | и отоньонийо в          | источника, |    |  |  |  |  |  |  |  |  |
| pac   | расположенного в центре симметрии, с суммарным М |               |                                                                    |                         |            |    |  |  |  |  |  |  |  |  |
| ~~~~  | ~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~          |               |                                                                    |                         |            |    |  |  |  |  |  |  |  |  |
|       | Источники Их расчетные параметры                 |               |                                                                    |                         |            |    |  |  |  |  |  |  |  |  |
|       |                                                  |               |                                                                    |                         |            | 1  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Номер | Код                                              | M             | Тип                                                                | Cm                      | Um         | Xm |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 1 -   | Код<br> <0б-п>-<ис>                              | M             | Тип                                                                | <br>Сm<br> -[доли ПДК]- |            | Xm |  |  |  |  |  |  |  |  |

```
2 |000101 0002|
               0.010694 T
                              0.009035
                                            0.52
                                                      65.7
3 |000101 0029|
                22.799999| T |
                                0.105164
                                         1.96
                                                     958.8
4 |000101 6001|
              0.003150| П1 |
                                0.005263
                                            0.50
                                                      57.0
5 |000101 6002|
                0.111111 | Π1 | 0.072085 |
                                           0.50
                                                      85.5
 Суммарный Мq = 22.930974 г/с
Сумма См по всем источникам =
                                0.197063 долей ПДК
    Средневзвешенная опасная скорость ветра = 1.28 м/с
```

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| 1 -11 -1 -1 | Штиль                               | Северное    | Восточное   | Южное       | Западное    |
|-------------|-------------------------------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
|             | J<=2м/с                             | направление | направление | направление | направление |
| 1 1         | X=0, Y=0<br>0.0658000 <br>0.1316000 |             |             |             | 1 1         |

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 1.28 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

```
Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников
Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с
```

Расшифровка\_обозначений\_

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
| Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб]
| Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
| Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК]
| Сди- вклад действующих (для Сб`) [доли ПДК]
| Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
| Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]
| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
| Ки - код источника для верхней строки Ви

~~~~~~

```
24:
                                                                                                                                                   78:
                                                                                                                                                                                                                                                                          4:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                   81:
                                78:
                                                             88:
                                                                                         39:
                                                                                                                                                                                81:
                                                                                                                                                                                                             84:
                                                                                                                                                                                                                                              4:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           -62:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       -50:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    -93: -105:
   y=
 62:
                                                                                                                       94:
                                                                                                                                                   40: -82:
                                                                                                                                                                                                  -66: -56: -72: -84:
                                                                                    105:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           79: 123: 111:
 OC: 0.181: 0.185: 0.184: 0.185: 0.182: 0.182: 0.184: 0.185: 0.185: 0.182: 0.183: 0.183: 0.173: 0.173: 0.183:
Cc : 0.090: 0.093: 0.092: 0.093: 0.091: 0.091: 0.092: 0.092: 0.093: 0.091: 0.091: 0.092: 0.087: 0.086: 0.091:
Cop : 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.132: 0.1
Ca`: 0.099: 0.096: 0.097: 0.096: 0.098: 0.098: 0.097: 0.096: 0.096: 0.098: 0.097: 0.097: 0.104: 0.104: 0.098:
Сди: 0.082: 0.089: 0.087: 0.090: 0.083: 0.084: 0.088: 0.089: 0.089: 0.084: 0.086: 0.086: 0.069: 0.069: 0.085:
\Phi \circ \pi: 207 : 212 : 263 : 272 : 210 : 120 : 126 : 71 : 74 : 119 : 331 : 319 : 317 : 323 : 330 :
Uoп: 0.50 : 0.50 : 0.54 : 0.51 : 0.50 : 0.59 : 0.53 : 0.50 : 0.52 : 0.59 : 0.55 : 0.55 : 0.64 : 0.64 : 0.55 :
                                                                                                                                                         :
                                                                                                                                                                                                                                           :
                                                                                              :
                                                                                                                            :
                                                                                                                                                                                    :
                                                                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                                                                                                         :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                        :
Ви : 0.064: 0.071: 0.070: 0.072: 0.065: 0.067: 0.070: 0.071: 0.072: 0.067: 0.069: 0.069: 0.056: 0.056: 0.069:
Ки : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 600
Ви : 0.007: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.007: 0.007: 0.006: 0.006: 0.007:
Ки : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 000
Ви : 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: 0.003: 0.003: 0.004:
Ки : 6001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001
```

Результаты расчета в точке максимума $\,$ ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 $\,$ Координаты точки : X= $\,$ 15.8 м, Y= $\,$ 110.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1858017 доли ПДКмр | 0.0929008 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 183 град.

и скорости ветра 0.51 м/с

Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

_				DN	түүрг_истолии	.00			
	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния	
		<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	-
		Фоновая конце	ентра	ция Cf`	0.095466	51.4 (Вкла	ад источн	ников 48.6%)	
	1	000101 6002	П1	0.1111	0.071958	79.7	79.7	0.647619605	
	2	000101 0002	T	0.0107	0.008358	9.3	88.9	0.781499565	
	3	000101 0001	Т	0.006019	0.005242	5.8	94.7	0.870890379	
Ì	4	000101 6001	П1	0.003150	0.004672	5.2	99.9	1.4830661	ĺ
Ì				В сумме =	0.185695	99.9			ĺ
Ì		Суммарный і	зклад	остальных =	0.000107	0.1			ĺ

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне \mathbb{N} 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

___Расшифровка_обозначений__

Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб]
Cф - фоновая концентрация [доли ПДК]
Cф`- фон без реконструируемых [доли ПДК]
Cди- вклад действующих (для Cf`) [доли ПДК]
Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
Uon- опасная скорость ветра [м/с]
Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
Ки - код источника для верхней строки Ви

~~~~~~

.

| y= | -12: | -12: | -12: | -11: | -9:  | -7:  | -4:  | -0:      | 4:   | 8:   | 13:  | 19:  | 24:  | 30:  | 36:  |
|----|------|------|------|------|------|------|------|----------|------|------|------|------|------|------|------|
|    | :    | :-   | :    | :-   | :-   | :-   | :-   | :-       | :-   | :-   | :-   | :-   | :-   | :-   | :    |
| x= | 12:  | 7:   | 1:   | -5:  | -11: | -16: | -21: | -26:     | -31: | -34: | -38: | -40: | -42: | -43: | -44: |
|    | :    | :-   | :    | :-   | :-   | :-   | :-   | <b>:</b> | :-   | :-   | :-   | :-   | :-   | :-   | :    |

| «СТРОЙИНДУСТРИЯ» |  |
|------------------|--|
|                  |  |
|                  |  |
|                  |  |

| Сс:<br>Сф:<br>Сф`:<br>Сди:<br>Фоп:<br>Uon:                           | 0.084:<br>0.132:<br>0.108:<br>0.060:<br>358:<br>0.50:                                                           | 0.084:<br>0.132:<br>0.107:<br>0.061:<br>7:<br>0.50:                                                             | 0.084:<br>0.132:<br>0.107:<br>0.062:<br>15:<br>0.50:                                                            | 0.085:<br>0.132:<br>0.106:<br>0.063:<br>23:<br>0.50:                                                            | 0.085:<br>0.132:<br>0.106:<br>0.065:<br>31:<br>0.50:                                                            | 0.086:<br>0.132:<br>0.105:<br>0.066:<br>39:<br>0.50:                                                            | 0.086:<br>0.132:<br>0.104:<br>0.068:<br>46:<br>0.50:                                                            | 0.087:<br>0.132:<br>0.104:<br>0.070:<br>53:<br>0.50:                                                  | 0.087:<br>0.132:<br>0.103:<br>0.072:<br>60:<br>0.50:                                                            | 0.088:<br>0.132:<br>0.102:<br>0.074:<br>67:<br>0.50:                                                            | 0.088:<br>0.132:<br>0.101:<br>0.076:<br>74:<br>0.50:                                                            | 0.089:<br>0.132:<br>0.101:<br>0.077:<br>80:<br>0.50:                                                            | 0.089:<br>0.132:<br>0.100:<br>0.079:<br>86:<br>0.50:                                                            | 0.50 :                                                                                                                   | 0.090:<br>0.132:<br>0.099:<br>0.082:<br>99:<br>0.50:                                                                 |
|----------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| Ки :<br>Ви :<br>Ки :<br>Ви :                                         | 6002 :<br>0.008:<br>0002 :<br>0.005:                                                                            | 6002 :<br>0.007:<br>0002 :<br>0.005:                                                                            | 6002 : 0.007: 0002 : 0.005:                                                                                     | 6002 : 0.007: 0002 : 0.005:                                                                           | 6002 :<br>0.007:<br>0002 :<br>0.005:                                                                            | 0.063:<br>6002:<br>0.007:<br>0002:<br>0.005:<br>6001:                                                                    | 6002 :<br>0.008:<br>0002 :<br>0.005:                                                                                 |
| y=                                                                   | 42:                                                                                                             | 48:                                                                                                             |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                       |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                          | 87:                                                                                                                  |
| x=                                                                   | -44:                                                                                                            | -43:                                                                                                            | -42:                                                                                                            | -39:                                                                                                            | -37:                                                                                                            | -33:                                                                                                            | -29:                                                                                                            | -25:                                                                                                  | -20:                                                                                                            | -15:                                                                                                            | -9:                                                                                                             | -3:                                                                                                             | 2:                                                                                                              | •                                                                                                                        | 14:                                                                                                                  |
| Qc :<br>Cф :<br>Cф :<br>Cди:<br>Фоп:<br>Uon:<br>Ви :<br>Ки :<br>Ви : | 0.181:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.099:<br>0.083:<br>104:<br>0.50:<br>0.064:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: | 0.182:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.098:<br>0.084:<br>110:<br>0.50:<br>0.065:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: | 0.182:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.098:<br>0.085:<br>116:<br>0.50:<br>0.066:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: | 0.183:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.085:<br>122:<br>0.50:<br>0.067:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: | 0.183:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.086:<br>127:<br>0.50:<br>0.067:<br>6002:<br>0.009:<br>0002:<br>0.005: | 0.183:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.086:<br>133:<br>0.50:<br>0.067:<br>6002:<br>0.009:<br>0002:<br>0.005: | 0.184:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.087:<br>139:<br>0.50:<br>0.068:<br>6002:<br>0.009:<br>0002:<br>0.005: | 0.184:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.087:<br>144:<br>0.50:<br>0.068:<br>6002:<br>0.009:<br>0002: | 0.184:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.087:<br>150:<br>0.50:<br>0.068:<br>6002:<br>0.009:<br>0002:<br>0.005: | 0.184:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.087:<br>155:<br>0.50:<br>0.068:<br>6002:<br>0.009:<br>0002:<br>0.005: | 0.184:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.087:<br>161:<br>0.50:<br>0.068:<br>6002:<br>0.009:<br>0002:<br>0.005: | 0.184:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.087:<br>166:<br>0.50:<br>0.068:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: | 0.183:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.086:<br>172:<br>0.50:<br>0.067:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: | 0.183:<br>0.092:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.086:<br>177:<br>0.50:<br>0.067:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005:<br>0001: | 0.183:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.097:<br>0.085:<br>183:<br>0.50:<br>:<br>0.067:<br>6002:<br>0.008:<br>0002:<br>0.005: |
| y=                                                                   | 86:                                                                                                             | 84:                                                                                                             | 81:                                                                                                             |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                       |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 |                                                                                                                 | 31:                                                                                                             | 25:                                                                                                                      | 20:                                                                                                                  |
| x=                                                                   | 20:                                                                                                             | 26:                                                                                                             | 31:                                                                                                             | 36:                                                                                                             | 40:                                                                                                             | 44:                                                                                                             | 48:                                                                                                             | 51:                                                                                                   | 53:                                                                                                             | 55:                                                                                                             | 56:                                                                                                             | 56:                                                                                                             | 56:                                                                                                             |                                                                                                                          | 53:                                                                                                                  |
| Qc :<br>Cc :<br>Сф :<br>Сди:                                         | 0.182:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.098:<br>0.085:                                                                  | 0.182:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.098:<br>0.084:                                                                  | 0.181:<br>0.091:<br>0.132:<br>0.098:<br>0.083:                                                                  | 0.181:<br>0.090:<br>0.132:<br>0.099:<br>0.082:                                                                  | 0.180:<br>0.090:<br>0.132:<br>0.099:<br>0.081:                                                                  | 0.179:<br>0.090:<br>0.132:<br>0.100:<br>0.079:                                                                  | 0.178:<br>0.089:<br>0.132:<br>0.100:<br>0.078:                                                                  | 0.177:<br>0.089:<br>0.132:<br>0.101:<br>0.076:                                                        | 0.176:<br>0.088:<br>0.132:<br>0.102:<br>0.075:                                                                  | 0.175:<br>0.088:<br>0.132:<br>0.102:<br>0.073:                                                                  | 0.174:<br>0.087:<br>0.132:<br>0.103:<br>0.071:                                                                  | 0.173:<br>0.087:<br>0.132:<br>0.104:<br>0.069:                                                                  | 0.172:<br>0.086:<br>0.132:<br>0.105:<br>0.067:                                                                  | 0.171:<br>0.085:<br>0.132:<br>0.105:<br>0.066:<br>273:                                                                   | 0.170:<br>0.085:<br>0.132:<br>0.106:<br>0.064:                                                                       |

```
\begin{array}{c} \text{Uo} \pi \colon 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  -14.7 м, Y=  $\,$  83.5 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1838811 доли ПДКмр| 0.0919405 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 155 град. и скорости ветра  $0.50 \ \text{м/c}$ 

Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| _ |      |                   |       |               | <u>, , , , , , , , , , , , , , , , , , </u> |            |          |              | _ |
|---|------|-------------------|-------|---------------|---------------------------------------------|------------|----------|--------------|---|
|   | Ном. | Код               | Тип   | Выброс        | Вклад                                       | Вклад в%   | Сум. %   | Коэф.влияния |   |
|   |      | <06-U>- <nc></nc> |       | M-(Mq)        | -С[доли ПДК]                                |            |          | b=C/M        |   |
|   | (    | Фоновая конце     | ентра | ация Cf`      | 0.096746                                    | 52.6 (Вкла | ад источ | ников 47.4%) |   |
|   | 1    | 000101 6002       | П1    | 0.1111        | 0.067911                                    | 77.9       | 77.9     | 0.611203015  |   |
|   | 2    | 000101 0002       | T     | 0.0107        | 0.008642                                    | 9.9        | 87.9     | 0.808078170  |   |
|   | 3    | 000101 0001       | T     | 0.006019      | 0.005438                                    | 6.2        | 94.1     | 0.903481245  |   |
|   | 4    | 000101 6001       | П1    | 0.003150      | 0.005094                                    | 5.8        | 99.9     | 1.6170348    |   |
|   |      |                   |       | В сумме =     | 0.183831                                    | 99.9       |          |              |   |
|   |      | Суммарный і       | вклад | ц остальных = | 0.000050                                    | 0.1        |          |              |   |
|   |      |                   |       |               |                                             |            |          |              |   |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип         | Н     | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | KP    | Ди Выброс     | _  |
|-------------------|-------------|-------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|---------------|----|
| <06~U>~ <nc></nc> | .   ~~~   ~ | ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~   | ~~   ~~~ F/C~ | ~  |
| 000101 0001       | . Т         | 2.0   | 0.15  | 0.510 | 0.0090  | 450.0 | 10       | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 1 0.03940     | 00 |

# ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

| 000101 0002 T  | 0.8 0. | .17 1.34  | 0.0297 450.0 | 5  | 35 |   |   | 1.0 1.000 1 0.0700000   |
|----------------|--------|-----------|--------------|----|----|---|---|-------------------------|
| 000101 0029 T  | 45.0 1 | 1.5 12.20 | 21.56 135.0  | 6  | 38 |   |   | 1.0 1.000 1 49.9800     |
| 000101 6001 П1 | 2.0    |           | 20.0         | 14 | 28 | 5 | 5 | 0 1.0 1.000 1 0.0499267 |
| 000101 6002 П1 | 2.0    |           | 20.0         | 12 | 26 | 5 | 5 | 0 1.0 1.000 1 0.555556  |
| 000101 6010 П1 | 2.0    |           | 20.0         | -5 | 34 | 5 | 5 | 0 1.0 1.000 1 0.0055400 |
| 000101 6017 Π1 | 2.0    |           | 20.0         | 30 | 35 | 5 | 5 | 0 1.0 1.000 1 2.500000  |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

- Пля линейных и плошадных источников выброс является суммарным по

|       | Исто        | чники     |     | Их расче     | етные парам | иетры |
|-------|-------------|-----------|-----|--------------|-------------|-------|
| Номер | Код         | M         | Тип | Cm           | Um          | Xm    |
| -п/п- | <об-п>-<ис> |           |     | -[доли ПДК]- | [M/C]       | [м]   |
| 1     | 000101 0001 | 0.039400  | Т   | 0.003610     | 0.50        | 62.6  |
| 2     | 000101 0002 | 0.070000  | Т   | 0.005914     | 0.52        | 65.7  |
| 3     | 000101 0029 | 49.980000 | Т   | 0.023053     | 1.96        | 958.8 |
| 4     | 000101 6001 | 0.049927  | П1  | 0.008343     | 0.50        | 57.0  |
| 5     | 000101 6002 | 0.55556   | П1  | 0.036043     | 0.50        | 85.5  |
| 6     | 000101 6010 | 0.005540  | П1  | 0.007852     | 0.50        | 22.8  |
| 7     | 000101 6017 | 2.500000  | П1  | 0.041152     | 0.50        | 153.9 |

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.77 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| Код загр             | Штиль                                | Северное    | Восточное   | Южное       | Западное    |
|----------------------|--------------------------------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
| вещества             | U<=2м/с                              | направление | направление | направление | направление |
| Пост N 001<br>  0337 | : X=0, Y=0<br>1.9643000<br>0.3928600 | !           | !           | !           | !           |

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.77 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

\_\_Расшифровка\_обозначений\_\_\_

```
| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] | Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб] | Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ] | Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК ] | Сди- вклад действующих (для Сf`) [доли ПДК] | Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] | Иоп- опасная скорость ветра [ м/с ] | Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] | Ки - код источника для верхней строки Ви
```

| y=                                | 78:                                                    | 88:                                                    | 39:                                                    |                                                        |                                                        | 81:                                                    |                                                        |                                                       |                                                       |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |
|-----------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------|
| x=                                | 37:<br>:                                               |                                                        |                                                        | 94:                                                    | 40:                                                    | -82:<br>                                               | -66:                                                   | -56:                                                  | -72:                                                  | -84:                                                   | 62:                                                    | 79:                                                    | 123:                                                   | 111:                                                   | 65:                                                    |
| Сс:<br>Сф:<br>Сф:<br>Сди:<br>Фоп: | 0.428:<br>2.142:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.059:<br>205: | 0.435:<br>2.176:<br>0.393:<br>0.365:<br>0.071:<br>209: | 0.441:<br>2.203:<br>0.393:<br>0.361:<br>0.079:<br>264: | 0.439:<br>2.193:<br>0.393:<br>0.362:<br>0.076:<br>275: | 0.429:<br>2.146:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.061:<br>208: | 0.446:<br>2.231:<br>0.393:<br>0.357:<br>0.089:<br>116: | 0.446:<br>2.230:<br>0.393:<br>0.357:<br>0.089:<br>122: | 0.446:<br>2.232:<br>0.393:<br>0.357:<br>0.089:<br>70: | 0.448:<br>2.241:<br>0.393:<br>0.356:<br>0.092:<br>73: | 0.446:<br>2.231:<br>0.393:<br>0.357:<br>0.089:<br>116: | 0.443:<br>2.213:<br>0.393:<br>0.360:<br>0.083:<br>335: | 0.442:<br>2.211:<br>0.393:<br>0.360:<br>0.082:<br>324: | 0.440:<br>2.201:<br>0.393:<br>0.361:<br>0.079:<br>321: | 0.440:<br>2.200:<br>0.393:<br>0.361:<br>0.079:<br>327: | 0.443:<br>2.214:<br>0.393:<br>0.360:<br>0.083:<br>334: |
|                                   | 0.50 :                                                 |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                       |                                                       |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |                                                        |
| Ки :<br>Ви :<br>Ки :<br>Ви :      | 0.032:<br>6002:<br>0.008:<br>6017:<br>0.008:<br>6001:  | 6002 :<br>0.017:<br>6017 :<br>0.008:                   | 6002 :<br>0.027:<br>6017 :<br>0.007:                   | 6002 :<br>0.022:<br>6017 :<br>0.007:                   | 6002 :<br>0.009:<br>6017 :<br>0.008:                   | 6017 : 0.033: 6002 : 0.006:                            | 6017 : 0.034: 6002 : 0.007:                            | 6002 :<br>0.034:<br>6017 :<br>0.008:                  | 6017 : 0.036: 6002 : 0.007:                           | 6017 : 0.033: 6002 : 0.006:                            | 6017 : 0.033: 6002 : 0.007:                            | 6017 : 0.033: 6002 : 0.007:                            | 6017 : 0.027: 6002 : 0.005:                            | 6017 : 0.027: 6002 : 0.005:                            | 6017 : 0.033: 6002 : 0.006:                            |

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  -71.7 м, Y=  $\,$  4.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4481849 доли ПДКмр| 2.2409245 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 73 град. и скорости ветра 0.50 м/c

Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код                      | Тип   | Выброс        | Вклад        | Вклад в%           | Сум. %    | Коэф.влияния |
|------|--------------------------|-------|---------------|--------------|--------------------|-----------|--------------|
|      | <oб-п>-&lt;Ис&gt;</oб-п> |       | M-(Mq)        | -С[доли ПДК] |                    |           | b=C/M        |
|      | Фоновая конц             | ентра | ция Cf`       | 0.355977   ' | 79 <b>.4</b> (Вкла | ад источн | ников 20.6%) |
| 1    | 000101 6017              | П1    | 2.5000        | 0.037391     | 40.6               | 40.6      | 0.014956509  |
| 2    | 000101 6002              | П1    | 0.5556        | 0.035607     | 38.6               | 79.2      | 0.064092830  |
| 3    | 000101 6001              | П1    | 0.0499        | 0.007131     | 7.7                | 86.9      | 0.142821342  |
| 4    | 000101 0002              | T     | 0.0700        | 0.005331     | 5.8                | 92.7      | 0.076155350  |
| 5    | 000101 6010              | П1    | 0.005540      | 0.003531     | 3.8                | 96.5      | 0.637448370  |
|      |                          |       | В сумме =     | 0.444968     | 96.5               |           |              |
|      | Суммарный                | вклад | ( остальных = | 0.003217     | 3.5                |           |              |

9. Результаты расчета по границе санзоны. ПК ЭРА v3.0. Молель: MPK-2014

y=

42:

48:

53:

59:

64:

69:

:013 город Семей. Город :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Объект Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Примесь :0337 - Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584) ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3 Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Имр) м/с \_Расшифровка\_обозначений\_ Ос - суммарная концентрация [доли ПДК] Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб] Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ] Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК ] Сди- вклад действующих (для Cf`) [доли ПДК] Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] Uon- опасная скорость ветра [ м/с Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК] Ки - код источника для верхней строки Ви |~~~~~~ -12: -12: -12: -11: -9: -7: -4: -0: 13: 19: 24: 30: 36: -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: Oc: 0.421: 0.423: 0.424: 0.426: 0.428: 0.430: 0.432: 0.434: 0.435: 0.437: 0.438: 0.439: 0.440: 0.441: 0.441: Cc : 2.106: 2.113: 2.122: 2.132: 2.142: 2.152: 2.161: 2.169: 2.177: 2.185: 2.191: 2.196: 2.201: 2.204: 2.205: Сф: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: 0.393: C\$\dagger\$: 0.374: 0.373: 0.372: 0.370: 0.369: 0.368: 0.367: 0.366: 0.364: 0.363: 0.363: 0.362: 0.361: 0.361: 0.361: Сди: 0.047: 0.050: 0.053: 0.056: 0.059: 0.062: 0.065: 0.068: 0.071: 0.073: 0.076: 0.077: 0.079: 0.080: 0.080: 2: 11: 19: 27: 34: 41: 48: 54: 60: 66: 72: 78: 84: 89: 95: Uon: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.5 : : : : : : : Ви : 0.021: 0.021: 0.022: 0.023: 0.024: 0.025: 0.026: 0.027: 0.027: 0.028: 0.029: 0.029: 0.030: 0.030: 0.031: Ки : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 600 Ви : 0.008: 0.011: 0.014: 0.016: 0.018: 0.020: 0.022: 0.023: 0.024: 0.025: 0.026: 0.026: 0.026: 0.026: 0.026: Ки : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 : 6017 :

77:

81:

84:

86:

87:

88:

88:

87:

73:

Ви : 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.0

|                                                    | :                                                                                           | :                                                                                         | :                                                                                                            | :                                                                                           | :                                                                                                             | :                                                                                                                               | :                                                                                                   | :                                                                                                             | :                                                                                           | :                                                                                         | :                                                                                           | :                                                                                           | :                                                                                              | :                                                                                           | :                                                                                                   |
|----------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------|
| x=                                                 |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | -37:<br>:                                                                                                     |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                | -                                                                                           | 14:                                                                                                 |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 0.439:                                                                                                        |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
| Ĉc :                                               | 2.205:                                                                                      | 2.204:                                                                                    | 2.202:                                                                                                       | 2.199:                                                                                      | 2.196:                                                                                                        | 2.192:                                                                                                                          | 2.188:                                                                                              | 2.184:                                                                                                        | 2.180:                                                                                      | 2.175:                                                                                    | 2.171:                                                                                      | 2.167:                                                                                      | 2.162:                                                                                         | 2.158:                                                                                      | 2.155:                                                                                              |
| Сф :                                               | 0.393:                                                                                      | 0.393:                                                                                    | 0.393:                                                                                                       | 0.393:                                                                                      | 0.393:                                                                                                        | 0.393:                                                                                                                          | 0.393:                                                                                              | 0.393:                                                                                                        | 0.393:                                                                                      | 0.393:                                                                                    | 0.393:                                                                                      | 0.393:                                                                                      | 0.393:                                                                                         | 0.393:                                                                                      | 0.393:                                                                                              |
| Сф`:                                               | 0.361:                                                                                      | 0.361:                                                                                    | 0.361:                                                                                                       | 0.362:                                                                                      | 0.362:                                                                                                        | 0.362:                                                                                                                          | 0.363:                                                                                              | 0.364:                                                                                                        | 0.364:                                                                                      | 0.365:                                                                                    | 0.365:                                                                                      | 0.366:                                                                                      | 0.366:                                                                                         | 0.367:                                                                                      | 0.367:                                                                                              |
| Сди:                                               | 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:                                                                                         | 0.065:                                                                                      | 0.063:                                                                                              |
| Фоп:                                               | 101 :                                                                                       | 107 :                                                                                     | 112 :                                                                                                        | 118 :                                                                                       | 123 :                                                                                                         | 129 :                                                                                                                           | 134 :                                                                                               | 140 :                                                                                                         | 145 :                                                                                       | 151 :                                                                                     | 156 :                                                                                       | 162 :                                                                                       | 168 :                                                                                          | 174 :                                                                                       | 179 :                                                                                               |
| Uon:                                               | 0.50 :                                                                                      | 0.50 :                                                                                    | 0.50 :                                                                                                       | 0.50 :                                                                                      | 0.50 :                                                                                                        | 0.50 :                                                                                                                          | 0.50 :                                                                                              | 0.50 :                                                                                                        | 0.50 :                                                                                      | 0.50 :                                                                                    | 0.50 :                                                                                      | 0.50 :                                                                                      | 0.50 :                                                                                         | 0.50 :                                                                                      | 0.50 :                                                                                              |
| :                                                  |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | :                                                                                                             |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             | :                                                                                                   |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 0.032:                                                                                                        |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 6002 :                                                                                                        |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 0.023:                                                                                                        |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 6017:                                                                                                         |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 0.008:                                                                                                        |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             | 6001 :                                                                                                        |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
| ~~~~                                               | ~~~~~                                                                                       | ~~~~~                                                                                     | ~~~~~                                                                                                        | ~~~~~                                                                                       | ~~~~~                                                                                                         | ~~~~~                                                                                                                           | ~~~~~                                                                                               | ~~~~~                                                                                                         | ~~~~~                                                                                       | ~~~~~                                                                                     | ~~~~~                                                                                       | ~~~~~                                                                                       | ~~~~~                                                                                          | ~~~~~                                                                                       | ~~~~~                                                                                               |
|                                                    |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                                              |                                                                                             |                                                                                                               |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             |                                                                                                |                                                                                             |                                                                                                     |
| λ=                                                 | 86:                                                                                         | 84:                                                                                       | 81:                                                                                                          |                                                                                             |                                                                                                               |                                                                                                                                 |                                                                                                     |                                                                                                               |                                                                                             |                                                                                           |                                                                                             |                                                                                             | ~ —                                                                                            |                                                                                             |                                                                                                     |
| x=                                                 | :<br>20:                                                                                    | :<br>26:                                                                                  | 31:                                                                                                          | :<br>36:                                                                                    | :<br>40:                                                                                                      | 44:                                                                                                                             | :<br>48:                                                                                            | :<br>51:                                                                                                      | :<br>53:                                                                                    | :<br>55:                                                                                  | :<br>56:                                                                                    | :<br>56:                                                                                    | :<br>56:                                                                                       | 54:                                                                                         | :<br>53:                                                                                            |
| x=                                                 | 20:<br>:                                                                                    | 26:<br>:                                                                                  | 31:<br>:                                                                                                     | 36:<br>:                                                                                    | :<br>40:<br>:                                                                                                 | :<br>44:<br>:                                                                                                                   | :<br>48:<br>:                                                                                       | :<br>51:<br>:                                                                                                 | :<br>53:<br>:                                                                               | 55:<br>:                                                                                  | :<br>56:<br>:                                                                               | :<br>56:<br>:                                                                               | 56:<br>                                                                                        | 54:<br>:                                                                                    | 53:<br>:                                                                                            |
| x=<br><br>Qc :                                     | 20:<br>:<br>0.430:                                                                          | 26:<br>:<br>0.429:                                                                        | 31:<br>:<br>0.429:                                                                                           | 36:<br>:<br>0.428:                                                                          | :<br>40:                                                                                                      | :<br>44:<br>:<br>0.427:                                                                                                         | :<br>48:<br>:<br>0.427:                                                                             | :<br>51:<br>:<br>0.426:                                                                                       | :<br>53:<br>:<br>0.426:                                                                     | 55:<br>:<br>0.425:                                                                        | 56:<br>:<br>0.424:                                                                          | :<br>56:<br>:<br>0.424:                                                                     | 56:<br>:<br>0.423:                                                                             | 54:<br>:<br>0.422:                                                                          | 53:<br>:<br>0.421:                                                                                  |
| x=<br><br>Qc :<br>Cc :                             | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:                                                                | 26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:                                                              | 31:<br>:<br>0.429:<br>2.144:                                                                                 | 36:<br>:<br>0.428:<br>2.141:                                                                | :<br>40:<br>:<br>0.428:                                                                                       | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:                                                                                                    | 48:<br>:<br>0.427:<br>2.133:                                                                        | 51:<br>:<br>0.426:<br>2.131:                                                                                  | 53:<br>:<br>0.426:<br>2.129:                                                                | 55:<br>:<br>0.425:<br>2.126:                                                              | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.122:                                                                | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.118:                                                                | 56:<br>:<br>0.423:<br>2.113:                                                                   | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:                                                                | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:                                                                        |
| х=<br><br>Qc :<br>Cc :<br>Сф :                     | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:                                                      | 26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:                                                    | 31:<br>:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:                                                                       | 36:<br>:<br>0.428:<br>2.141:<br>0.393:                                                      | 40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:                                                                                  | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:                                                                                          | 48:<br>:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:                                                              | 51:<br>:<br>0.426:<br>2.131:<br>0.393:                                                                        | 53:<br>:<br>0.426:<br>2.129:<br>0.393:                                                      | 55:<br>:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:                                                    | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:                                                      | :<br>56:<br>:<br>0.424:<br>2.118:<br>0.393:                                                 | 56:<br>:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:                                                         | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:<br>0.393:                                                      | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:                                                              |
| х=<br>Qc :<br>Cc :<br>Cф :<br>Cф :                 | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:<br>0.368:                                            | 26:<br>26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:<br>0.368:                                   | 31:<br>:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:                                                             | 36:<br>:<br>0.428:<br>2.141:<br>0.393:<br>0.369:                                            | :<br>40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:                                                                   | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:                                                                                | 48:<br>:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:<br>0.370:                                                    | 51:<br>51:<br>:<br>0.426:<br>2.131:<br>0.393:<br>0.371:                                                       | 53:<br>:<br>0.426:<br>2.129:<br>0.393:<br>0.371:                                            | 55:<br>:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:<br>0.371:                                          | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:<br>0.372:                                            | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.118:<br>0.393:<br>0.372:                                            | 56:<br>:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:<br>0.373:                                               | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:<br>0.393:<br>0.374:                                            | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:<br>0.374:                                                    |
| х=<br>Qc :<br>Cc :<br>Cф :<br>Cф :                 | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.062:                                  | 26:<br>26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.061:                         | 31:<br>:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:                                                   | 36:<br>:<br>0.428:<br>2.141:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.059:                                  | 40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:<br>0.370:                                                              | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.057:                                                                      | 48:<br>:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.056:                                          | 51:<br>:<br>0.426:<br>2.131:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.056:                                                    | 53:<br>:<br>0.426:<br>2.129:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.055:                                  | 55:<br>:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.054:                                | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.053:                                  | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.118:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.051:                                  | 56:<br>:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:<br>0.373:<br>0.049:                                     | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.048:                                  | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.046:                                          |
| х=<br>Qc :<br>Cc :<br>Cф :<br>Cф :<br>Cди:<br>Фоп: | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.062:<br>185:                          | 26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.061:<br>191:                        | 31:<br>:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:<br>198:                                           | 36:<br>:<br>0.428:<br>2.141:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.059:<br>204:                          | 40:<br>40:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.058:                                                  | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.057:<br>217:                                                              | 48:<br>:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.056:<br>223:                                  | 51:<br>:<br>0.426:<br>2.131:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.056:<br>230:                                            | 53:<br>:<br>0.426:<br>2.129:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.055:<br>237:                          | 55:<br>:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.054:<br>245:                        | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.053:<br>252:                          | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.118:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.051:<br>260:                          | 56:<br>:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:<br>0.373:<br>0.049:<br>268:                             | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.048:<br>276:                          | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.046:<br>283:                                  |
| x= Qc: Cф: Cф: Cфоп: Фоп: Фоп:                     | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.062:<br>185:<br>0.50:                 | 26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.061:<br>191:<br>0.50:               | 31:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:<br>198:<br>0.50:                                       | 36:<br>:<br>0.428:<br>2.141:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.059:<br>204:<br>0.50:                 | 40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.058:<br>210:<br>0.50:                                   | 44:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.057:<br>217:<br>0.50:                                                          | 48:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.056:<br>223:<br>0.50:                              | 51:<br>0.426:<br>2.131:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.056:<br>230:<br>0.50:                                        | 53:<br>0.426:<br>2.129:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.055:<br>237:<br>0.50:                      | 55:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.054:<br>245:<br>0.50:                    | 56:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.053:<br>252:<br>0.50:                      | 56:<br>:<br>0.424:<br>2.118:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.051:<br>260:<br>0.50:                 | 56:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:<br>0.373:<br>0.049:<br>268:<br>0.50:                         | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.048:<br>276:<br>0.50:                 | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.046:<br>283:<br>0.50:                         |
| x=                                                 | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.062:<br>185:<br>0.50:                 | 26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.061:<br>191:<br>0.50:<br>:          | 31:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:<br>198:<br>0.50:<br>0.032:                             | 36:<br>0.428:<br>2.141:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.059:<br>204:<br>0.50:<br>0.032:            | 40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.058:<br>210:<br>0.50:<br>0.032:                         | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.057:<br>217:<br>0.50:<br>:                                                | 48:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.056:<br>223:<br>0.50:<br>0.030:                    | 51: 0.426: 2.131: 0.393: 0.371: 0.056: 230: 0.50: : 0.030:                                                    | 53:<br>0.426:<br>2.129:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.055:<br>237:<br>0.50:<br>0.029:            | 55:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.054:<br>245:<br>0.50:<br>0.028:          | 56:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.053:<br>252:<br>0.50:<br>0.027:            | 56:: 0.424: 2.118: 0.393: 0.372: 0.051: 260: 0.50: : 0.026:                                 | 56:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:<br>0.373:<br>0.049:<br>268:<br>0.50:<br>0.024:               | 54:<br>:<br>0.422:<br>2.108:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.048:<br>276:<br>0.50:<br>:            | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.046:<br>283:<br>0.50:<br>:                    |
| x= Qc : Cф : Cф : Cф : Uon: : Ви : Ки :            | 20:<br>:<br>0.430:<br>2.151:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.062:<br>185:<br>0.50:<br>:            | 26:<br>:<br>0.429:<br>2.147:<br>0.393:<br>0.368:<br>0.061:<br>191:<br>0.50:<br>:          | 31:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:<br>198:<br>0.50:<br>0.032:<br>6002:                    | 36:: 0.428: 2.141: 0.393: 0.369: 0.059: 204: 0.50: : 0.032: 6002:                           | 40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.058:<br>210:<br>0.50:<br>:<br>0.032:<br>6002:           | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.057:<br>217:<br>0.50:<br>:<br>0.031:<br>6002:                             | 48:<br>:<br>0.427:<br>2.133:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.056:<br>223:<br>0.50:<br>:<br>0.030:<br>6002: | 51: 0.426: 2.131: 0.393: 0.371: 0.056: 230: 0.50: : 0.030: 6002:                                              | 53:: 0.426: 2.129: 0.393: 0.371: 0.055: 237: 0.50: : 0.029: 6002:                           | 55:<br>0.425:<br>2.126:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.054:<br>245:<br>0.50:<br>0.028:<br>6002: | 56:<br>0.424:<br>2.122:<br>0.393:<br>0.372:<br>0.053:<br>252:<br>0.50:<br>0.027:<br>6002:   | 56:: 0.424: 2.118: 0.393: 0.372: 0.051: 260: 0.50: : 0.026: 6002:                           | 56:<br>0.423:<br>2.113:<br>0.393:<br>0.373:<br>0.049:<br>268:<br>0.50:<br>:<br>0.024:<br>6002: | 54:: 0.422: 2.108: 0.393: 0.374: 0.048: 276: 0.50: : 0.023: 6002:                           | 53:<br>:<br>0.421:<br>2.103:<br>0.393:<br>0.374:<br>0.046:<br>283:<br>0.50:<br>:<br>0.023:<br>6002: |
| x= Qc : Cф : Cф : Cф : Uon: : Ви : Ки :            | 20:: 0.430: 2.151: 0.393: 0.368: 0.062: 185: 0.50: : 0.033: 6002: 0.011:                    | 26:: 0.429: 2.147: 0.393: 0.368: 0.061: 191: 0.50: : 0.033: 6002: 0.010:                  | 31:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:<br>198:<br>0.50:<br>0.032:<br>6002:<br>0.009:          | 36:: 0.428: 2.141: 0.393: 0.369: 0.059: 204: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008:                    | 40:<br>:<br>0.428:<br>2.138:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.058:<br>210:<br>0.50:<br>:<br>0.032:<br>6002:<br>0.008: | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.370:<br>0.057:<br>217:<br>0.50:<br>:<br>0.031:<br>6002:<br>0.008:                   | 48:: 0.427: 2.133: 0.393: 0.370: 0.056: 223: 0.50: : 0.030: 6002: 0.008:                            | :<br>51:<br>0.426:<br>2.131:<br>0.393:<br>0.371:<br>0.056:<br>230:<br>0.50:<br>:<br>0.030:<br>6002:<br>0.008: | 53:: 0.426: 2.129: 0.393: 0.371: 0.055: 237: 0.50: : 0.029: 6002: 0.008:                    | 55: 0.425: 2.126: 0.393: 0.371: 0.054: 245: 0.50: : 0.028: 6002: 0.008:                   | 56:: 0.424: 2.122: 0.393: 0.372: 0.053: 252: 0.50: : 0.027: 6002: 0.008:                    | 56:: 0.424: 2.118: 0.393: 0.372: 0.051: 260: 0.50: : 0.026: 6002: 0.008:                    | 56:: 0.423: 2.113: 0.393: 0.373: 0.049: 268: 0.50: : 0.024: 6002: 0.008:                       | 54:: 0.422: 2.108: 0.393: 0.374: 0.048: 276: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008:                    | 53:: 0.421: 2.103: 0.393: 0.374: 0.046: 283: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008:                            |
| x= Qc : Cф : Cф : Cф : Uon: : Ви : Ки : Ви :       | 20:: 0.430: 2.151: 0.393: 0.368: 0.062: 185: 0.50: : 0.033: 6002: 0.011: 6017:              | 26:: 0.429: 2.147: 0.393: 0.368: 0.061: 191: 0.50: : 0.033: 6002: 0.010: 6017:            | 31:<br>0.429:<br>2.144:<br>0.393:<br>0.369:<br>0.060:<br>198:<br>0.50:<br>0.032:<br>6002:<br>0.009:<br>6017: | 36:: 0.428: 2.141: 0.393: 0.369: 0.059: 204: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008:                    | 40:: 0.428: 2.138: 0.393: 0.370: 0.058: 210: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008: 6001:                                | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.057:<br>217:<br>0.50:<br>:<br>0.031:<br>6002:<br>0.008:<br>6001:                    | 48:: 0.427: 2.133: 0.393: 0.370: 0.056: 223: 0.50: : 0.030: 6002: 0.008: 6001:                      | 51: 0.426: 2.131: 0.393: 0.371: 0.056: 230: 0.50: 0.030: 6002: 0.008: 6001:                                   | 53: 0.426: 2.129: 0.393: 0.055: 237: 0.50: : 0.029: 6002: 0.008: 6001:                      | 55: 0.425: 2.126: 0.393: 0.371: 0.054: 245: 0.50: : 0.028: 6002: 0.008:                   | 56:: 0.424: 2.122: 0.393: 0.372: 0.053: 252: 0.50: : 0.027: 6002: 0.008: 6001:              | 56:: 0.424: 2.118: 0.393: 0.372: 0.051: 260: 0.50: : 0.026: 6002: 0.008: 6001:              | 56:: 0.423: 2.113: 0.393: 0.373: 0.049: 268: 0.50: : 0.024: 6002: 0.008: 6001:                 | 54:: 0.422: 2.108: 0.393: 0.374: 0.048: 276: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008: 6001:              | 53:: 0.421: 2.103: 0.393: 0.374: 0.046: 283: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008: 6001:                      |
| x= Qc : Cф : Cф : Cф : Uon: : Ви : Ки : Ви :       | 20:: 0.430: 2.151: 0.393: 0.368: 0.062: 185: 0.50: : 0.033: 6002: 0.011: 6017: 0.008:       | 26:: 0.429: 2.147: 0.393: 0.368: 0.061: 191: 0.50: : 0.033: 6002: 0.010: 6017: 0.008:     | 31:: 0.429: 2.144: 0.393: 0.369: 0.060: 198: 0.50: : 0.032: 6002: 0.009: 6017: 0.008:                        | 36:: 0.428: 2.141: 0.393: 0.369: 0.059: 204: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008: 6001: 0.008:       | 40:: 0.428: 2.138: 0.393: 0.370: 0.058: 210: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008: 6001: 0.008:                         | 44:: 0.427: 2.136: 0.393: 0.057: 217: 0.50: : 0.031: 6002: 0.008: 6001: 0.007:                                                  | 48:: 0.427: 2.133: 0.393: 0.370: 0.056: 223: 0.50: : 0.030: 6002: 0.008: 6001: 0.007:               | 51: 0.426: 2.131: 0.393: 0.371: 0.056: 230: 0.50: 0.030: 6002: 0.008: 6001: 0.007:                            | 53:: 0.426: 2.129: 0.393: 0.371: 0.055: 237: 0.50: : 0.029: 6002: 0.008: 6001: 0.007:       | 55: 0.425: 2.126: 0.393: 0.371: 0.054: 245: 0.50: : 0.028: 6002: 0.008: 6001: 0.006:      | 56:: 0.424: 2.122: 0.393: 0.372: 0.053: 252: 0.50: : 0.027: 6002: 0.008: 6001: 0.006:       | 56:: 0.424: 2.118: 0.393: 0.372: 0.051: 260: 0.50: : 0.026: 6002: 0.008: 6001: 0.005:       | 56:: 0.423: 2.113: 0.393: 0.373: 0.049: 268: 0.50: : 0.024: 6002: 0.008: 6001: 0.005:          | 54:: 0.422: 2.108: 0.393: 0.374: 0.048: 276: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008: 6001: 0.005:       | 53:: 0.421: 2.103: 0.393: 0.374: 0.046: 283: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008: 6001: 0.005:               |
| x= Qc: Cф: Cф: Cф: Uon: : Ви: Ки: Ви: Ки:          | 20:: 0.430: 2.151: 0.393: 0.368: 0.062: 185: 0.50: : 0.033: 6002: 0.011: 6017: 0.008: 6001: | 26:: 0.429: 2.147: 0.393: 0.368: 0.061: 191: 0.50: 0.033: 6002: 0.010: 6017: 0.008: 6001: | 31:: 0.429: 2.144: 0.393: 0.369: 0.060: 198: 0.50: : 0.032: 6002: 0.009: 6017: 0.008: 6001:                  | 36:: 0.428: 2.141: 0.393: 0.369: 0.059: 204: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008: 6001: 0.008: 6017: | 40:: 0.428: 2.138: 0.393: 0.370: 0.058: 210: 0.50: : 0.032: 6002: 0.008: 6001:                                | 44:<br>:<br>0.427:<br>2.136:<br>0.393:<br>0.057:<br>217:<br>0.50:<br>:<br>0.031:<br>6002:<br>0.008:<br>6001:<br>0.007:<br>6017: | 48:: 0.427: 2.133: 0.393: 0.370: 0.056: 223: 0.50: : 0.030: 6002: 0.008: 6001: 0.007: 6017:         | 51: 0.426: 2.131: 0.393: 0.371: 0.056: 230: 0.50: 0.030: 6002: 0.008: 6001: 0.007: 6017:                      | 53:: 0.426: 2.129: 0.393: 0.371: 0.055: 237: 0.50: : 0.029: 6002: 0.008: 6001: 0.007: 6017: | 55: 0.425: 2.126: 0.393: 0.371: 0.054: 245: 0.50: 0.028: 6002: 0.008: 6001: 0.006: 6017:  | 56:: 0.424: 2.122: 0.393: 0.372: 0.053: 252: 0.50: : 0.027: 6002: 0.008: 6001: 0.006: 6017: | 56:: 0.424: 2.118: 0.393: 0.372: 0.051: 260: 0.50: : 0.026: 6002: 0.008: 6001: 0.005: 6017: | 56:: 0.423: 2.113: 0.393: 0.373: 0.049: 268: 0.50: : 0.024: 6002: 0.008: 6001: 0.005: 0002:    | 54:: 0.422: 2.108: 0.393: 0.374: 0.048: 276: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008: 6001: 0.005: 0002: | 53:: 0.421: 2.103: 0.393: 0.374: 0.046: 283: 0.50: : 0.023: 6002: 0.008: 6001: 0.005:               |

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  -43.8 м, Y=  $\,$  41.9 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4410516 доли ПДКмр| 2.2052582 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 101 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклады источников

| _ |      |                   |       |             |              | JD         |           |              |  |
|---|------|-------------------|-------|-------------|--------------|------------|-----------|--------------|--|
|   | Ном. | Код               | Тип   | Выброс      | Вклад        | Вклад в%   | Сум. %    | Коэф.влияния |  |
|   |      | <06-U>- <nc></nc> |       | M-(Mq)      | -С[доли ПДК] |            |           | b=C/M        |  |
|   |      | Фоновая конце     | ентра | ция Cf`     | 0.360732     | 81.8 (Вкла | ад источн | ников 18.2%) |  |
|   | 1    | 000101 6002       | П1    | 0.5556      | 0.031109     | 38.7       | 38.7      | 0.055996731  |  |
|   | 2    | 000101 6017       | П1    | 2.5000      | 0.025671     | 32.0       | 70.7      | 0.010268295  |  |
|   | 3    | 000101 6001       | П1    | 0.0499      | 0.008163     | 10.2       | 80.9      | 0.163501099  |  |
|   | 4    | 000101 6010       | П1    | 0.005540    | 0.006336     | 7.9        | 88.7      | 1.1437358    |  |
|   | 5    | 000101 0002       | T     | 0.0700      | 0.005527     | 6.9        | 95.6      | 0.078950644  |  |
|   |      |                   |       | в сумме =   | 0.437538     | 95.6       |           |              |  |
|   |      | Суммарный в       | зклад | остальных = | 0.003513     | 4.4        |           |              |  |
|   |      |                   |       |             |              |            |           |              |  |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип | Н     | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | KР    | Ди  | Выброс    |
|-------------------|-----|-------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|-----|-----------|
| <06~U>~ <nc></nc> | ~~~ | ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~  | ~~  | ~~~F/C~~  |
| 000101 6014       | П1  | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 10       | 25       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 0 ( | 0.2360000 |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М

|       | Источ               | иники          |       | Их расче       | етные парам | иетры  |
|-------|---------------------|----------------|-------|----------------|-------------|--------|
| Номер | Код                 | M              | Тип   | Cm             | Um          | Xm     |
| -п/п- | <об-п>-<ис>         |                |       | -[доли ПДК]-   | [M/C]       | [м]    |
| 1     | 000101 6014         | 0.236000       | П1    | 0.789293       | 0.50        | 62.7   |
| ~~~~  | ~~~~~~~             | ~~~~~~~~       | ~~~~  | ~~~~~~~~       | ~~~~~~      | ~~~~~~ |
| C2    | имарный <b>Mq</b> = | 0.236000       | r/c   |                |             |        |
| C2    | умма См по во       | сем источника  | M =   | 0.789293 J     | долей ПДК   |        |
|       |                     |                |       |                |             |        |
|       | Средневзве          | ешенная опасна | ая ск | орость ветра = | = 0.50 м/   | /c     |
| l     |                     |                |       |                |             |        |

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от  $0.5\ \text{до}\ 7.0 \text{(Ump)}\ \text{м/c}$ 

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/c

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. + СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

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 7.0 (Ump) м/с

```
Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                    Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                   Uon- опасная скорость ветра [
        -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
      81: -62:
           78:
                     88:
                               39:
                                                    78:
                                                              81:
                                                                        84:
                                                                                                                        -50:
                                                                                                                                   -93: -105:
40: -82: -66: -56: -72: -84:
                                                                                                                 62:
                            105:
                                          94:
                                                                                                                          79: 123: 111:
Oc: 0.787: 0.754: 0.689: 0.726: 0.787: 0.651: 0.689: 0.769: 0.725: 0.647: 0.672: 0.671: 0.491: 0.488: 0.667:
Cc : 0.157: 0.151: 0.138: 0.145: 0.157: 0.130: 0.138: 0.154: 0.145: 0.129: 0.134: 0.134: 0.098: 0.098: 0.133:
Фол: 207 : 212 : 261 : 271 : 210 : 121 : 128 : 72 : 76 : 121 : 329 : 317 : 316 : 322 : 328 :
UOn: 0.50: 0.54: 0.56: 0.54: 0.50: 0.56: 0.56: 0.56: 0.53: 0.54: 0.59: 0.57: 0.57: 0.64: 0.65: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57: 0.57:
110: 133: 124:
                                         96: -27: -21: -34: -45:
 y=
-----:---:----:----:
                                       27: -185: -61: -61: -184: -187:
                  40:
                               54:
Oc: 0.723: 0.638: 0.650: 0.760: 0.402: 0.725: 0.700: 0.394: 0.398:
Cc: 0.145: 0.128: 0.130: 0.152: 0.080: 0.145: 0.140: 0.079: 0.080:
\Phi \circ \pi: 184 : 196 : 204 : 193 : 75 : 57 : 50 : 70 : 75 :
Uon: 0.54: 0.58: 0.56: 0.54: 0.69: 0.54: 0.56: 0.69: 0.69:
Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
              Координаты точки : Х=
                                                   40.3 м, Y=
 Максимальная суммарная концентрация
                                                       Cs= 0.7874314 доли ПДКмр
                                                                 0.1574863 мг/м3
                                                     Достигается при опасном направлении 210 град.
                                 и скорости ветра 0.50 м/с
Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                                            ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ
 Ном.
                                    Выброс
                                                      Вклад
                                                                  Вклад в% Сум. % Коэф.влияния
 3.3365736
   1 |000101 6014| H1
                                       0.2360 | 0.787431 | 100.0
                                                                               100.0
                                    B cymme = 0.787431 100.0
```

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

```
ДодоЛ
                     :013 город Семей.
       Объект
                     :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).
       Вар.расч. :1
                              Расч.год: 2022 (СП)
                    :0616 - Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)
       Примесь
                      ПДКм.р для примеси 0616 = 0.2 мг/м3
       Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
       Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
       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 7.0 (\text{Ump}) м/с
                               _Расшифровка_обозначений_
                   Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
                   Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                   Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                  Uоп- опасная скорость ветра [
                                                                M/C
       -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
              -12: -12: -12:
                                     -11:
                                                 -9:
                                                           -7:
                                                                     -4:
                                                                               -0:
                                                                                          4:
                                                                                                    8:
                                                                                                            13:
                                                                                                                      19:
                                                                                                                                24:
                                                                                                                                          30:
                                                                                                                                                    36:
1:
                                       -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42:
Oc: 0.629: 0.637: 0.647: 0.661: 0.675: 0.691: 0.707: 0.722: 0.736: 0.748: 0.758: 0.767: 0.773: 0.778: 0.781:
Cc : 0.126: 0.127: 0.129: 0.132: 0.135: 0.138: 0.141: 0.144: 0.147: 0.150: 0.152: 0.153: 0.155: 0.156: 0.156:
                    5: 14: 23: 32: 40: 48: 55: 62: 69: 76: 83: 89:
Фоп: 356:
Uon: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.5
42:
                                        59:
                                                  64:
                                                            69:
                                                                     73:
                                                                               77:
                                                                                         81:
                                                                                                   84:
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
                                                                                                            -9:
Oc: 0.784: 0.786: 0.787: 0.787: 0.787: 0.787: 0.787: 0.786: 0.786: 0.785: 0.785: 0.785: 0.785: 0.786: 0.787:
Cc : 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157:
\Phi \circ \Pi: 107 : 113 : 119 : 125 : 130 : 136 : 141 : 146 : 152 : 157 : 162 : 168 : 173 : 179 : 184 :
Uon: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51
                                                                     65:
                                                                               60:
           86:
                     84:
                              81:
                                        78:
                                                  74:
                                                            70:
                                                                                         55:
                                                                                                   49:
                                                                                                            43:
                                                                                                                                                    20:
 y=
53:
                                                                                                            56:
                    26:
                              31:
                                        36:
                                                  40:
                                                           44:
                                                                     48:
                                                                               51:
                                                                                                  55:
                                                                                                                      56:
```

Qc : 0.787: 0.787: 0.787: 0.787: 0.786: 0.784: 0.782: 0.779: 0.774: 0.768: 0.759: 0.750: 0.738: 0.724: 0.709: Cc : 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.157: 0.156: 0.156: 0.156: 0.155: 0.154: 0.152: 0.150: 0.148: 0.145: 0.142: Φοπ: 189 : 195 : 200 : 206 : 212 : 217 : 223 : 229 : 236 : 242 : 249 : 255 : 262 : 270 : 277 : Uοπ: 0.51 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.7874590 доли ПДКмр| 0.1574918 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град. и скорости ветра 0.50 M/c

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| _ |      |                   |     |           | 11 1 <del>4 1</del> 1 0 1 0 1 1 1 1 1 1 1 1 | JD       |        |              | _ |
|---|------|-------------------|-----|-----------|---------------------------------------------|----------|--------|--------------|---|
|   | Ном. | Код               | Тип | Выброс    | Вклад                                       | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |   |
|   |      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq)    | -С[доли ПДК]                                |          |        | b=C/M        |   |
|   | 1    | 000101 6014       | П1  | 0.2360    | 0.787459                                    | 100.0    | 100.0  | 3.3366907    |   |
|   |      |                   |     | В сумме = | 0.787459                                    | 100.0    |        |              |   |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Примесь :0621 - Метилбензол (349)

ПДКм.р для примеси 0621 = 0.6 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код                                                                                                                                                                                                                                                         | Тип         | Н     | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | КР   | Ди  | Выброс    |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------|-------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|------|-----|-----------|
| <06~U>~ <nc< td=""><td>&gt;   ~~~  </td><td>~~M~~</td><td>~~M~~</td><td>~M/C~</td><td>~м3/с~~</td><td>градС</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>гр.</td><td>~~~</td><td>~~~~</td><td>~~</td><td>~~~F/C~~</td></nc<> | >   ~~~     | ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~ | ~~  | ~~~F/C~~  |
| 000101 601                                                                                                                                                                                                                                                  | <b>4</b> Π1 | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 10       | 25       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.00 | 0 0 | 0.1722000 |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :0621 - Метилбензол (349)

ПДКм.р для примеси 0621 = 0.6 мг/м3

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :0621 - Метилбензол (349)

ПДКм.р для примеси 0621 = 0.6 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Примесь :0621 - Метилбензол (349)

ПДКм.р для примеси 0621 = 0.6 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

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  $7.0 (\rm Ump)$  м/с

Расшифровка обозначений

Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб] Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]

Uon- опасная скорость ветра [

-Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются

| λ=   | 78:      |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        | -62:     |
|------|----------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|----------|
|      | :<br>37: |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        | :<br>65: |
|      | :        | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :        |
| Qc : | 0.191:   | 0.183: | 0.168: | 0.177: | 0.192: | 0.158: | 0.168: | 0.187: | 0.176: | 0.157: | 0.163: | 0.163: | 0.120: | 0.119: | 0.162:   |
| Cc : | 0.115:   | 0.110: | 0.101: | 0.106: | 0.115: | 0.095: | 0.101: | 0.112: | 0.106: | 0.094: | 0.098: | 0.098: | 0.072: | 0.071: | 0.097:   |
| Фоп: | 207 :    | 212 :  | 261 :  | 271 :  | 210 :  | 121 :  | 128 :  | 72:    | 76 :   | 121 :  | 329 :  | 317 :  | 316 :  | 322 :  | 328 :    |
| Uon: | 0.50 :   | 0.54 : | 0.56 : | 0.54 : | 0.50 : | 0.56 : | 0.56 : | 0.53 : | 0.54 : | 0.59 : | 0.57 : | 0.57 : | 0.64 : | 0.65 : | 0.57 :   |
|      |          |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |          |

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : Х= 40.3 м, Y= 77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1915193 доли ПДКмр 0.1149116 мг/м3

Достигается при опасном направлении 210 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код               | Тип | Выброс    | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|------|-------------------|-----|-----------|--------------|----------|--------|--------------|
|      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq)    | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |
| 1    | 000101 6014       | П1  | 0.1722    | 0.191519     | 100.0    | 100.0  | 1.1121912    |
|      |                   |     | В сумме = | 0.191519     | 100.0    |        |              |

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 :013 город Семей. Город

:0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Объект

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

```
:0621 - Метилбензол (349)
             Примесь
                                         ПДКм.р для примеси 0621 = 0.6 мг/м3
             Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
             Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
             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 7.0(Имр) м/с
                                                          _Расшифровка_обозначений_
                                    Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
                                    Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                                    Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                                    Uon- опасная скорость ветра [
                                                                                                                          M/C
             ~~~~~~
 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 -12: -12:
 -12:
 -11:
 -9:
 -7:
 -4:
 -0:
 4:
 8:
 13:
 19:
 24:
 36:
1: -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
Qc : 0.153: 0.155: 0.157: 0.161: 0.164: 0.168: 0.172: 0.176: 0.179: 0.182: 0.184: 0.186: 0.188: 0.189: 0.190:
Cc: 0.092: 0.093: 0.094: 0.096: 0.099: 0.101: 0.103: 0.105: 0.107: 0.109: 0.111: 0.112: 0.113: 0.114: 0.114:
\Phi \circ \pi: 356: 5: 14: 23: 32: 40: 48: 55: 62: 69: 76: 83: 89: 95: 101:
\mathtt{Uon}: 0.50 :
 77:
 y=
 42:
 48:
 53:
 59:
 64:
 69:
 73:
 81:
 84:
 86:
 87:
 88:
 88:
 87:
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
 -9:
 -3:
Qc : 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.192: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191:
Cc : 0.114: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115:
\Phi \circ \pi: 107 : 113 : 119 : 125 : 130 : 136 : 141 : 146 : 152 : 157 : 162 : 168 : 173 : 179 : 184 :
\texttt{Uon:} \ \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.51 \ :
 78:
 74:
 70:
 65:
 60:
 55:
 49:
 37:
 20:
 31:
 36:
 44:
 48:
 51:
 53:
 55:
 56:
 56:
Qc : 0.191: 0.192: 0.191: 0.191: 0.191: 0.191: 0.190: 0.189: 0.188: 0.187: 0.185: 0.182: 0.179: 0.176: 0.173:
Cc : 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.115: 0.114: 0.114: 0.114: 0.114: 0.113: 0.112: 0.111: 0.109: 0.108: 0.106: 0.104:
Фол: 189 : 195 : 200 : 206 : 212 : 217 : 223 : 229 : 236 : 242 : 249 : 255 : 262 : 270 : 277 :
Uon: 0.51 : 0.50 : 0.5
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1915260 доли ПДКмр| 0.1149156 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град.

и скорости ветра 0.50 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 |  |
|------|-------------------|-----|-----------|--------------|----------|--------|--------------|--|
|      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq)    | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |  |
| 1    | 000101 6014       | П1  | 0.1722    | 0.191526     | 100.0    | 100.0  | 1.1122302    |  |
|      |                   |     | В сумме = | 0.191526     | 100.0    |        |              |  |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

ПДКм.р для примеси 0703 = 0.00001 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип | H     | D     | Wo    | V1      | T     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | KP .  | Ди Выброс   |
|-------------------|-----|-------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|-------------|
| <06~U>~ <nc></nc> | ~~~ | ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | -~~   | ~~ ~~ T/C~~ |
| 000101 0001       | T   | 2.0   | 0.15  | 0.510 | 0.0090  | 450.0 | 10       | 35       |          |          |     | 3.0 | 1.000 | 0 7E-8      |
| 000101 0002       | T   | 0.8   | 0.17  | 1.34  | 0.0297  | 450.0 | 5        | 35       |          |          |     | 3.0 | 1.000 | 0 0.000001  |
| 000101 6002       | П1  | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 12       | 26       | 5        | 5        | 0   | 3.0 | 1.000 | 0 0.0000018 |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) Примесь :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

ПДКм.р для примеси 0703 = 0.00001 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

| все                                                                              | ей площади,                                        | площадных ист<br>а Cm - концент<br>в центре сими | грация | г одиночного г | источника,  | марным по  <br> <br> |  |  |  |  |  |  |
|----------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------|--------------------------------------------------|--------|----------------|-------------|----------------------|--|--|--|--|--|--|
|                                                                                  | Исто                                               | чники                                            |        | Их расче       | етные парам | иетры                |  |  |  |  |  |  |
| Номер                                                                            | Код                                                | M                                                | Тип    | Cm             | Um          | Xm                   |  |  |  |  |  |  |
| -п/п-                                                                            | <об-п>-<ис>                                        |                                                  |        | -[доли ПДК]-   | [M/C]       | [M]                  |  |  |  |  |  |  |
| 1   000101 0001   0.00000007   T   0.009620   0.50   31.3                        |                                                    |                                                  |        |                |             |                      |  |  |  |  |  |  |
| 2 000101 0002 0.00000013 T 0.016475 0.52 32.9                                    |                                                    |                                                  |        |                |             |                      |  |  |  |  |  |  |
| 3                                                                                | 000101 6002                                        | 0.00000178                                       | П1     | 0.173221       | 0.50        | 42.8                 |  |  |  |  |  |  |
| Суммарный Mq = 0.00000198 г/с   Сумма См по всем источникам = 0.199316 долей ПДК |                                                    |                                                  |        |                |             |                      |  |  |  |  |  |  |
| İ<br>                                                                            | Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с |                                                  |        |                |             |                      |  |  |  |  |  |  |

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

:013 город Семей. Город

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.гол: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54) Примесь

ПДКм.р для примеси 0703 = 0.00001 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмр) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

:013 город Семей. Город

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

ПДКм.р для примеси 0703 = 0.00001 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

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 7.0 (Ump) м/с

Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]

Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]

Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]

Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]

Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]

Ки - код источника для верхней строки Ви

~~~~~~

```
78: 88: 39: 24: 78: 81: 84:
 4: 4: 81: -62: -50: -93: -105: -62:
 50: 105: 94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 62: 79: 123: 111:
Oc: 0.178: 0.161: 0.137: 0.149: 0.177: 0.123: 0.136: 0.161: 0.145: 0.122: 0.129: 0.129: 0.080: 0.080: 0.127:
Cc: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000:
\Phi \circ \pi: 207 : 212 : 262 : 272 : 210 : 120 : 126 : 71 : 75 : 119 : 330 : 319 : 317 : 323 : 329 :
UO\pi: 0.54 : 0.57 : 0.61 : 0.59 : 0.55 : 0.64 : 0.62 : 0.59 : 0.60 : 0.65 : 0.63 : 0.63 : 0.75 : 0.75 : 0.63 :
 Ви : 0.159: 0.143: 0.123: 0.134: 0.157: 0.110: 0.120: 0.144: 0.130: 0.108: 0.116: 0.117: 0.073: 0.073: 0.115:
Ки : 6002 : 600
Ви : 0.012: 0.011: 0.008: 0.009: 0.012: 0.009: 0.010: 0.011: 0.010: 0.009: 0.008: 0.008: 0.004: 0.004: 0.008:
Ки : 0002 : 000
Ви : 0.008: 0.007: 0.005: 0.005: 0.008: 0.005: 0.005: 0.006: 0.005: 0.005: 0.004: 0.004: 0.004: 0.003: 0.002: 0.004:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 37.3 м, Y= 77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1782740 доли ПДКмр | 0.0000018 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 207 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	
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	
1	000101 6002	П1	0.00000178	0.158649	89.0	89.0	89128.43	

#### ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

```
2 |000101 0002| T | 0.00000013|
 0.011834 | 6.6 | 95.6 |
 91034.22
 0.170483
 В сумме =
 95.6
 Суммарный вклад остальных =
 0.007791
9. Результаты расчета по границе санзоны.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 :013 город Семей.
 Город
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :1
 Примесь
 :0703 - Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)
 ПДКм.р для примеси 0703 = 0.00001 мг/м3 (=10ПДКс.с.)
 Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
 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 7.0(Ump) м/с
 _Расшифровка_обозначений_
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 -12: -12: -12: -11: -9: -7: -4:
 -0:
 4:
 8:
 13:
 19:
 36:
1:
 -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
Qc : 0.193: 0.192: 0.192: 0.192: 0.191: 0.191: 0.189: 0.188: 0.186: 0.185: 0.184: 0.183: 0.182: 0.181: 0.180:
Cc : 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000: 0.000:
\Phi \circ \pi: 359 : 7 : 16 : 24 : 32 : 40 : 47 : 54 : 61 : 68 : 74 : 81 : 87 : 93 : 99 :
Uoп: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 : 0.52 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.54 : 0.54 : 0.54 : 0.54 : 0.54
 :
 : : :
 : : :
Ви : 0.171: 0.171: 0.172: 0.172: 0.172: 0.172: 0.170: 0.169: 0.168: 0.166: 0.164: 0.163: 0.162: 0.161: 0.159:
Ки: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002:
Ви : 0.013: 0.013: 0.012: 0.012: 0.012: 0.011: 0.011: 0.011: 0.012: 0.012: 0.012: 0.012: 0.012: 0.013: 0.013: 0.013:
Ки : 0002 : 000
```

 $\mathtt{Bu}$  : 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007:  $\mathtt{Ku}$  : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 00

87:		88:		86:	84:	81:	77:			64:		53:	48:	42:	λ=
 14: 	8:	2:	-3:	-9:	-15:	-20:	-25:	-29:	-33:	-37:	-39:	-42:	-43:	-44: :	x=
0.176: 0.000: 182: 0.55: 0.155: 6002: 0.013: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 177: 0.55: 0.154: 6002: 0.013: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 172: 0.56: : 0.154: 6002: 0.013: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 166: 0.56: 0.153: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 160: 0.56: 0.153: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 155: 0.53: 0.153: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 150: 0.53: 0.153: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 144: 0.53: 0.153: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.175: 0.000: 139: 0.56: : 0.154: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.176: 0.000: 133: 0.56: 0.154: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.176: 0.000: 128: 0.56: 0.155: 6002: 0.014: 0002: 0.007:	0.176: 0.000: 121: 0.55: 0.155: 6002: 0.014: 0002: 0.008:	0.177: 0.000: 116: 0.55: 0.156: 6002: 0.014: 0002: 0.007:	0.178: 0.000: 111: 0.54: : 0.157: 6002: 0.014: 0002: 0.007:	0.179: 0.000: 105: 0.55:	Qc : Cc : Фоп: Uon: Ви : Ви : Ки : Ви :
20:	25:	31:	37:	43:	49:		60:	65:	70:	74:	78:	81:	84:	86:	y=
53:		56:	56:	56:	55:	53:	51:	48:	44:	40:	36:	31:	26:	20:	x=
0.192: 0.000: 280: 0.50: 0.172: 6002: 0.013: 0002: 0.007:	0.192: 0.000: 272: 0.51: 0.172: 6002: 0.013: 0002: 0.007:	0.191: 0.000: 264: 0.51: 0.171: 6002: 0.012: 0002: 0.007:	0.189: 0.000: 257: 0.53: 0.170: 6002: 0.012: 0002: 0.007:	0.188: 0.000: 250: 0.53: 0.169: 6002: 0.012: 0002: 0.007:	0.186: 0.000: 243: 0.53: 0.167: 6002: 0.011: 0002: 0.007:	0.184: 0.000: 237: 0.53: 0.165: 6002: 0.012: 0002: 0.007:	0.183: 0.000: 230: 0.53: 0.164: 6002: 0.011: 0002: 0.007:	0.182: 0.000: 224: 0.54: 0.163: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	0.181: 0.000: 218: 0.54: 0.161: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	0.180: 0.000: 212: 0.54: 0.160: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	0.179: 0.000: 206: 0.54: 0.159: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	0.178: 0.000: 200: 0.55: 0.158: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	0.177: 0.000: 194: 0.54: : 0.157: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	0.176: 0.000: 188: 0.55: : 0.156: 6002: 0.012: 0002: 0.008:	Qc : Сс : Фоп : Ви : Ки : Ви : Ки :

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  39.1 м, Y=  $\,$  0.5 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1931465 доли ПДКмр| 0.0000019 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 314 град. и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

### ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

```
1 |000101 6002| H1| 0.00000178|
 0.170569
 95825.55
 88.3
 88.3
 2 |000101 0002| T | 0.00000013|
 0.014443
 7.5
 95.8
 111099
 В сумме =
 0.185012
 95.8
 4.2
 Суммарный вклад остальных =
 0.008134
```

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0827 - Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)

ПДКм.р для примеси 0827 = 0.1 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код	Тип	H	D	Wo	V1	Т	X1	Y1	X2	Y2	Alf	F	KР	Ди	Выброс
<06~U>~ <nc></nc>	~~~	~~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~~	~~~F/C~~
000101 6017	П1	2.0				20.0	30	35	5	5	0	1.0	1.000	0 (	1.083333

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :0827 - Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)

ПДКм.р для примеси 0827 = 0.1 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

– Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по										
всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника,										
pac	сположенного	в центре сими	иетрии	и, с суммарны	M M					
~~~~	~~~~~~	~~~~~~~	~~~~	~~~~~~~~	~~~~~~~	-~~~~~~				
	Источ	иники	Их расчетные параметры							
Номер	Код	од   М		Cm	Um	Xm				
-n/n-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[м/с]	[M]				
1	000101 6017	1.083333	П1	0.891633	0.50	153.9				
~~~~	~~~~~~~	~~~~~~~~	~~~~	~~~~~~~~~	~~~~~~~	-~~~~~~				
С2	имарный <b>M</b> q =	1.083333	r/c							
С2	умма См по во	сем источникам	<b>4</b> =	0.891633 д	долей ПДК					

```
Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с
5. Управляющие параметры расчета
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 :013 город Семей.
 Город
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :1
 :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
 Сезон
 :0827 - Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)
 Примесь
 ПДКм.р для примеси 0827 = 0.1 мг/м3 (=10ПДКс.с.)
 Фоновая концентрация не задана
 Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144
 Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
 Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмр) м/с
 Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Объект
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :1
 Примесь
 :0827 - Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)
 ПДКм.р для примеси 0827 = 0.1 мг/м3 (=10ПДКс.с.)
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0 ({\rm Ump}) м/с
 __Расшифровка_обозначений__
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [
 M/C
 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 78:
 88:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 81:
 -62:
 -50:
 -93: -105:
 -62:
```

```
_____;
 50: 105:
 94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 62:
 79: 123: 111:
_____;
Oc: 0.280: 0.420: 0.594: 0.501: 0.287: 0.863: 0.815: 0.727: 0.810: 0.866: 0.789: 0.765: 0.887: 0.883: 0.794:
Cc: 0.028: 0.042: 0.059: 0.050: 0.029: 0.086: 0.081: 0.073: 0.081: 0.087: 0.079: 0.076: 0.089: 0.088: 0.079:
Фол: 190 : 200 : 267 : 280 : 194 : 112 : 117 : 70 : 73 : 112 : 342 : 330 : 324 : 330 : 340 :
UOn: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.53: 0.53: 0.50:
```

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X = 123.3 м, Y = -92.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8874730 доли ПДКмр 0.0887473 мг/м3 

Достигается при опасном направлении 324 град.

и скорости ветра 0.53 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
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
1	000101 6017	П1	1.0833	0.887473	100.0	100.0	0.819208324
			В сумме =	0.887473	100.0		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 :013 город Семей. Город

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Расч.год: 2022 (СП) Вар.расч. :1

Примесь :0827 - Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)

ПДКм.р для примеси 0827 = 0.1 мг/м3 (=10ПДКс.с.)

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0(Имр) м/с

```
___Расшифровка_обозначений_
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [
 M/C
~~~~~~
                                                   ~~~~~~~~
```

-Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются

λ=	-12:				-	-	=	-	_	8:					
x=	12:	7:	1:	-5:	-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:	-43:	-44:
Qc : Сc : Фоп:	0.346: 0.035: 21:	0.375: 0.037: 27:	0.402: 0.040: 32:	0.428: 0.043: 38:	0.452: 0.045: 43:	0.475: 0.047: 48:	0.496: 0.050: 53:	0.514: 0.051: 58:	0.531: 0.053: 63:	0.545: 0.054: 68: 0.50:	0.557: 0.056: 72:	0.568: 0.057: 77:	0.576: 0.058: 82:	0.582: 0.058: 86:	0.586: 0.059: 91:
y=	42:		53:		~ -								88:	88:	87:
x=	-44:	-43:	-42:	-39:	-37:	-33:	-29:	-25:	-20:	: -15:	-9:	-3:	2:	8:	14:
Qc : Cc : Фоп:	0.587: 0.059: 95:	0.587: 0.059: 100:	0.585: 0.058: 104:	0.581: 0.058: 109:	0.574: 0.057: 114:	0.566: 0.057: 118:	0.555: 0.056: 123:	0.542: 0.054: 128:	0.527: 0.053: 133:	0.510: 0.051: 137: 0.50:	0.491: 0.049: 142:	0.470: 0.047: 147:	0.447: 0.045: 153:	0.422: 0.042: 158:	0.396: 0.040: 163:
	86:		81:					60:							
x=	20:	26:	31:	36:	40:	44:	48:	51:	53:	: 55:	56:	56:	56:	54:	53:
Qc :	0.369: 0.037: 169:	0.340: 0.034: 175:	0.311: 0.031: 181:	0.282: 0.028: 188:	0.253: 0.025: 195:	0.226: 0.023: 203:	0.200: 0.020: 211:	0.176: 0.018: 220:	0.156: 0.016: 230:	0.139: 0.014: 241: 0.50:	0.127: 0.013: 253:	0.120: 0.012: 265:	0.118: 0.012: 279:	0.121: 0.012: 292:	0.129: 0.013: 304:

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X = -43.8 м, Y = 41.9 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.5873942 доли ПДКмр| 0.0587394 мг/м3

Достигается при опасном направлении 95 град.

и скорости ветра 0.50 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	
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	
1	000101 6017	П1	1.0833	0.587394	100.0	100.0	0.542211711	

B cymme = 0.587394 100.0

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :1042 - Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)

ПДКм.р для примеси 1042 = 0.1 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

									X2						
<06~U>~ <nc></nc>	>   ~~~   ~	~m~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~~	~~~F/C~~
000101 6014	1 П1	2.0				20.0	10	25	5	5	0	1.0	1.000	0 (	0.0538000

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) :1042 - Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102) Примесь

ПДКм.р для примеси 1042 = 0.1 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М Источники \_\_\_\_| \_\_\_Их расчетные параметры\_\_\_\_ Тип | Ст | Номер Код М Um -п/п-|<0б-п>-<иc>|-----[м]---1 |000101 6014| 0.053800| N1 | 0.359864 | 0.50 | Суммарный Мд = 0.053800 г/с Сумма См по всем источникам = 0.359864 долей ПДК Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с

5. Управляющие параметры расчета

```
ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 :013 город Семей.
 Город
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).
 Расч.гол: 2022 (СП)
 Вар.расч. :1
 Сезон
 :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
 :1042 - Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)
 Примесь
 ПДКм.р для примеси 1042 = 0.1 мг/м3
 Фоновая концентрация не задана
 Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144
 Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
 Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 ({\rm Ump}) м/с
 Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :1
 Примесь :1042 - Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)
 ПДКм.р для примеси 1042 = 0.1 мг/м3
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0 (\rm Ump) м/с
 Расшифровка обозначений
 Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
    ~~~~~~
    -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
   24:
                              78: 81:
                                          84:
                                                4: 4: 81: -62: -50:
37:
                        94:
                              40: -82: -66: -56: -72: -84:
            50: 105:
                                                                  62:
                                                                       79: 123: 111:
Oc: 0.359: 0.344: 0.314: 0.331: 0.359: 0.297: 0.314: 0.351: 0.350: 0.295: 0.306: 0.306: 0.224: 0.223: 0.304:
```

ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ» Cc: 0.036: 0.034: 0.031: 0.033: 0.036: 0.030: 0.031: 0.035: 0.033: 0.029: 0.031: 0.031: 0.022: 0.022: 0.030:  $\Phi \circ \pi$ : 207 : 212 : 261 : 271 : 210 : 121 : 128 : 72 : 76 : 121 : 329 : 317 : 316 : 322 : 328 : Uoп: 0.50 : 0.54 : 0.56 : 0.54 : 0.50 : 0.56 : 0.56 : 0.53 : 0.54 : 0.59 : 0.57 : 0.57 : 0.64 : 0.65 : 0.57 : Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : Х= 40.3 M, Y = 77.7 MCs= 0.3590153 доли ПДКмр Максимальная суммарная концентрация 0.0359015 мг/м3 Достигается при опасном направлении 210 град. и скорости ветра 0.50 м/с Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ Ном. Кол Тип Выброс Вклад Вклад в% Сум. % Коэф.влияния ----|<0б-П>-<Ис>|---|-М-(Мq)--|-С[доли ПДК]|------|-----b=C/M ---1 |000101 6014| П1| 0.0538 | 0.359015 | 100.0 | 100.0 | 6.6731462 B cymme = 0.359015 100.0

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :1042 - Бутан-1-ол (Бутиловый спирт) (102)

ПДКм.р для примеси 1042 = 0.1 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0 (Ump) м/с

13:

19:

24:

30:

36:

«СТРОИИНДУСТРИЯ»

-5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44: 12: 1: Oc: 0.287: 0.290: 0.295: 0.301: 0.308: 0.315: 0.322: 0.329: 0.335: 0.341: 0.346: 0.350: 0.353: 0.355: 0.356: Cc : 0.029: 0.029: 0.030: 0.030: 0.031: 0.032: 0.032: 0.033: 0.034: 0.034: 0.035: 0.035: 0.035: 0.035: 0.036: Фоп: 356: 5: 14: 23: 32: 40: 48: 55: 62: 69: 76: 83: 89: 95: 101: Uon: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.5 77: 53: 59: 64: 69: 73: 81: 84: 87: y= -44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15: -9: Qc : 0.357: 0.358: 0.359: 0.359: 0.359: 0.359: 0.359: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.358: 0.35 Cc : 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: 0.036: Фол: 107 : 113 : 119 : 125 : 130 : 136 : 141 : 146 : 152 : 157 : 162 : 168 : 173 : 179 : 184 :  $\mathtt{Uon}$ : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 0.51 : 86: 84: 81: 78: 74: 70: 65: 60: 55: 49: 43: 37: 31: 25: 20: y= 44: 53: 20: 31: 36: 40: 48: 51: 55: 56: 56: Oc: 0.359: 0.359: 0.359: 0.359: 0.358: 0.358: 0.357: 0.355: 0.353: 0.350: 0.346: 0.342: 0.336: 0.330: 0.323: Cc : 0.036: 0.036: 0.036: 0.036: 0.036: 0.036: 0.036: 0.035: 0.035: 0.035: 0.035: 0.034: 0.034: 0.033: 0.032:  $\Phi \circ \pi$ : 189 : 195 : 200 : 206 : 212 : 217 : 223 : 229 : 236 : 242 : 249 : 255 : 262 : 270 : 277 :  $\mathtt{Uon}$ : 0.51 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3590279 доли ПДКмр | 0.0359028 мг/м3

Достигается при опасном направлении 195 град.

и скорости ветра 0.50 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 | | ---- | <06-П>-<Ис> | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | | 1 | 000101 6014 | П1 | 0.0538 | 0.359028 | 100.0 | 100.0 | 6.6733809 | | В сумме = 0.359028 | 100.0

3. Исходные параметры источников. ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 1210 = 0.1 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код	Тип	H	D	Wo	V1	T	X1	Y1	X2	Y2	Alf	F	КР  Д	и Выброс
<06~U>~ <nc></nc>	~~~ ~	~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~ ~~ F/C~~
000101 6014	П1	2.0				20.0	10	25	5	5	0	1.0	1.000	0 0.1344000

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 1210 = 0.1 мг/м3

- Для	я линейных и	площадных ис	сточни	ков выброс явл	пяется сумы	марным по
BC	ей площади, а	a Ст - концен	нтраци	я одиночного и	источника,	
pac	сположенного	в центре сим	иметри	и, с суммарны	M M	
~~~~	~~~~~~~~	~~~~~~~	~~~~~	~~~~~~~~~	~~~~~~~	~~~~~~
	Источ	иники		Их расче	етные парам	метры
Номер	Код	M	Тип	Cm	Um	Xm
-п/п-	<об-п>-<ис>		-	-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]
1	000101 6014	0.134400) П1	0.898991	0.50	62.7
~~~~	~~~~~~~	~~~~~~~	~~~~	~~~~~~~	~~~~~~	~~~~~~
C3	уммарный Мq =	0.134400	) r/c			
C3	умма См по во	сем источника	ам =	0.898991 g	долей ПДК	
	Средневзве	ешенная опасн	ная ск	орость ветра =	= 0.50 м,	/c
İ						i

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

```
Сезон
                           :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
                           :1210 - Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)
         Примесь
                            ПДКм.р для примеси 1210 = 0.1 мг/м3
         Фоновая концентрация не задана
         Расчет по прямоугольнику 001 : 3600 \times 1440 с шагом 144
         Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
         Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
         Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
         Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 ( \text{Ump} ) м/с
         Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
     ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
         Город
                          :013 город Семей.
         Объект
                          :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
         Вар.расч. :1
                                  Расч.год: 2022 (СП)
         Примесь :1210 - Бутилацетат (Уксусной кислоты бутиловый эфир) (110)
                            ПДКм.р для примеси 1210 = 0.1 мг/м3
         Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
         Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
         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 7.0 ( \text{Ump} ) м/с
                                        Расшифровка обозначений
                         Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
                        Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                         Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                        Иоп- опасная скорость ветра [ м/с ]
          -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
                                                   24:
                                                                78:
                                                                            81:
                                                                                         84:
                                                                                                       4:
                                                                                                                    4:
                                                                                                                              81:
                                                                                                                                         -62:
              78:
                          88:
                                       39:
                                                                                                                                                   -50:
                                                                                                                                                                  -93: -105:
 y=
50: 105: 94:
                                                                40: -82: -66: -56: -72: -84:
                                                                                                                                           62: 79: 123: 111:
Oc: 0.896: 0.859: 0.785: 0.827: 0.897: 0.741: 0.785: 0.876: 0.826: 0.736: 0.766: 0.765: 0.560: 0.556: 0.760:
Cc: 0.090: 0.086: 0.078: 0.083: 0.090: 0.074: 0.079: 0.088: 0.083: 0.074: 0.077: 0.076: 0.056: 0.056: 0.076:
\Phi \circ \Pi: 207 : 212 : 261 : 271 : 210 : 121 : 128 : 72 : 76 : 121 : 329 : 317 : 316 : 322 : 328 :
\texttt{Uon:} \ \ 0.50 \ : \ 0.54 \ : \ 0.56 \ : \ 0.50 \ : \ 0.56 \ : \ 0.56 \ : \ 0.53 \ : \ 0.54 \ : \ 0.59 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.64 \ : \ 0.65 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ : \ 0.57 \ :
```

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X=40.3 м, Y=77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8968709 доли ПДКмр| 0.0896871 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 210 град. и скорости ветра  $0.50 \; \text{м/c}$ 

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ī	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
		<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	1	000101 6014	П1	0.1344	0.896871	100.0	100.0	6.6731467
				В сумме =	0.896871	100.0		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 1210 = 0.1 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0 (Ump) м/с

-Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются

ESIM B Pacacie Odmi Meloamik, 10 elo Brilad M kod ne negatablea

-															36:
x=	12:	7:	1:	-5:	-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:	-43:	-44: :
Qc :	0.717:	0.725:	0.737:	0.753:	0.769:	0.787:	0.805:	0.822:	0.838:	0.852:	0.864:	0.873:	0.881:	0.886:	0.890: 0.089:

«СТРОЙИНДУСТРИЯ»

5: 14: 23: 32: 40: 48: 55: 62: 69: 76: 83: 89: 95: 101: Фол: 356: Uon: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.5 73: 77: 42: 48: 53: 59: 64: 69: 81: 84: -44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15: -9: -3: Qc: 0.893: 0.895: 0.896: 0.896: 0.897: 0.896: 0.896: 0.895: 0.895: 0.894: 0.894: 0.894: 0.895: 0.895: 0.896: Cc : 0.089: 0.089: 0.090: 0.090: 0.090: 0.090: 0.090: 0.090: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.08 Фол: 107 : 113 : 119 : 125 : 130 : 136 : 141 : 146 : 152 : 157 : 162 : 168 : 173 : 179 : 184 :  $\texttt{Uon:} \ \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ : \ 0.51 \ :$ 86: 84: 81: 78: 74: 70: 65: 60: 55: 49: 43: 37: 25: 20: y= 31: 36: 40: 44: 48: 51: 53: 55: 56: 56: Oc: 0.896: 0.897: 0.896: 0.896: 0.895: 0.893: 0.891: 0.887: 0.881: 0.874: 0.865: 0.854: 0.840: 0.825: 0.808: Cc : 0.090: 0.090: 0.090: 0.090: 0.089: 0.089: 0.089: 0.089: 0.088: 0.087: 0.086: 0.085: 0.084: 0.082: 0.081:  $\Phi \circ \pi$ : 189 : 195 : 200 : 206 : 212 : 217 : 223 : 229 : 236 : 242 : 249 : 255 : 262 : 270 : 277 :  $\mathtt{Uon}$ : 0.51 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8969025 доли ПДКмр| 0.0896903 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град. и скорости ветра 0.50 м/c

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
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
1	000101 6014	П1	0.1344	0.896903	100.0	100.0	6.6733818
			В сумме =	0.896903	100.0		

3. Исходные параметры источников. ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :1401 - Пропан-2-он (Ацетон) (470)
ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код	Тип	Н	D	Wo	V1	Т	X1	Y1	X2	Y2	Alf	F	KP	Ди   1	Выброс
<06~U>~ <nc< td=""><td>&gt;   ~~~   ^</td><td>~~M~~</td><td>~~M~~</td><td>~M/C~</td><td>~M3/c~~</td><td>градС</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>гр.</td><td>~~~</td><td>~~~~</td><td>~~ ~</td><td>~~F/C~~</td></nc<>	>   ~~~   ^	~~M~~	~~M~~	~M/C~	~M3/c~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~~ ~	~~F/C~~
000101 6014	4 П1	2.0				20.0	10	25	5	5	0	1.0	1.00	0 0 0	.0761000

4. Расчетные параметры Cm,Um,Xm

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :1401 - Пропан-2-он (Ацетон) (470)

ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М

Суммарный Mq = 0.076100 г/с Сумма См по всем источникам = 0.145436 долей ПДК

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) Примесь :1401 - Пропан-2-он (Ацетон) (470) ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

```
Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
        Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
        Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
        Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (\rm Ump) м/с
        Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
     ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
        Город
                         :013 город Семей.
        Объект
                         :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
        Вар.расч. :1
                                    Расч.год: 2022 (СП)
        Примесь
                        :1401 - Пропан-2-он (Ацетон) (470)
                          ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м3
        Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
        Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
        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 7.0 ( \text{Ump} ) м/с
                                      Расшифровка_обозначений_
                       Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
                       Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
                       Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                      Uon- опасная скорость ветра [ м/с
        ~~~~~~
 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 39:
 81:
 84:
 81:
 -62:
 -50: -93: -105:
50: 105:
 94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 62:
 79: 123: 111:
Oc: 0.145: 0.139: 0.127: 0.134: 0.145: 0.120: 0.127: 0.142: 0.134: 0.119: 0.124: 0.124: 0.091: 0.090: 0.123:
Cc: 0.051: 0.049: 0.044: 0.047: 0.051: 0.042: 0.044: 0.050: 0.047: 0.042: 0.043: 0.043: 0.032: 0.031: 0.043:
Фол: 207 : 212 : 261 : 271 : 210 : 121 : 128 : 72 : 76 : 121 : 329 : 317 : 316 : 322 : 328 :
UOn: 0.50: 0.54: 0.56: 0.54: 0.50: 0.56: 0.56: 0.56: 0.53: 0.54: 0.59: 0.57: 0.57: 0.64: 0.65: 0.57:
Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Координаты точки : Х=
 40.3 м, Y=
 77.7 м
 Максимальная суммарная концентрация | Cs=
 0.1450933 доли ПДКмр
```

0.0507826 мг/м3

Достигается при опасном направлении 210 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклалы источников

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
1	000101 6014	П1	0.0761	0.145093	100.0	100.0	1.9066133
			В сумме =	0.145093	100.0		

.

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 1401 = 0.35 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0(Uмp) м/с

Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] | Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб] | Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] | Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]

-Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются

2			-12:		-	•	=	-	=	-				5 0	5 0
x=	12:	7:	1:	-5:	-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:	-43:	-44: :
Qc : Cc : Фоп:	0.116: 0.041: 356:	0.117: 0.041: 5:	0.119: 0.042: 14:	0.122: 0.043: 23:	0.124: 0.044: 32:	0.127: 0.045: 40:	0.130: 0.046: 48:	0.133: 0.047: 55:	0.136: 0.047: 62:	0.138: 0.048: 69:	0.140: 0.049: 76:	0.141: 0.049: 83:	0.142: 0.050: 89:	0.143: 0.050: 95:	0.144: 0.050: 101: 0.50:

«СТРОЙИНДУСТРИЯ»

λ=	42:									84:			• • •		
x=	-44:	-43:	-42:	-39:	-37:	-33:	-29:	-25:	-20:	-15: :	-9:	-3:	2:	8:	14:
Qc : Сc : Фоп:	0.144: 0.051: 107:	0.145: 0.051: 113:	0.145: 0.051: 119:	0.145: 0.051: 125:	0.145: 0.051: 130:	0.145: 0.051: 136:	0.145: 0.051: 141:	0.145: 0.051: 146:	0.145: 0.051: 152:	0.145: 0.051: 157: 0.51:	0.145: 0.051: 162:	0.145: 0.051: 168:	0.145: 0.051: 173:	0.145: 0.051: 179:	0.145: 0.051: 184:
	86:		81:	, ,			65:					٠,			20:
x=	20:	26:	31:	36:	40:	44:	48:	51:	53:		56:	56:	56:	54:	53:
Сс : Фол:	0.145: 0.051: 189:	0.145: 0.051: 195:	0.145: 0.051: 200:	0.145: 0.051: 206:	0.145: 0.051: 212:	0.144: 0.051: 217:	0.144: 0.050: 223:	0.143: 0.050: 229:	0.143: 0.050: 236:	0.141: 0.050: 242: 0.50:	0.140: 0.049: 249:	0.138: 0.048: 255:	0.136: 0.048: 262:	0.133: 0.047: 270:	0.131: 0.046: 277:

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= | 0.1450984 доли ПДКмр| 0.0507844 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град. и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

				.Ады_источник	JD		
Ном.							Коэф.влияния
	<06-∏>- <nc></nc>	-	M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
1	000101 6014	П1	0.0761	0.145098	100.0	100.0	1.9066803
			В сумме =	0.145098	100.0		

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Примесь :2732 - Керосин (654\*)

ПДКм.р для примеси 2732 = 1.2 мг/м3 (ОБУВ)

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников

Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

												Ди  Выброс
<06~U>~ <nc></nc>	~~~ ~~M~~	~~M~~ ~M/	C~   ~M3/C~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~~ ~~ F/C~~
000101 6001	П1 2.0			20.0	14	28	5	5	0	1.0	1.000	0 0.0079411
000101 6002	П1 2.0			20.0	12	26	5	5	0	1.0	1.000	0 0.1666667

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2732 - Керосин (654\*)

ПДКм.р для примеси 2732 = 1.2 мг/м3 (ОБУВ)

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М													
Номер   Код   M   Тип   Cm   Um   Xm													
номер  код   м   тип   сш   ош   хш     -п/п- <об-п>-<ис>													
1	000101 6001	0.007941	П1	0.005529	0.50	57.0							
2	000101 6002	0.166667	П1	0.045053	0.50	85.5							
Суммарный Mq = 0.174608 г/с   Сумма См по всем источникам = 0.050582 долей ПДК													
Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с													

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2732 - Керосин (654\*)

ПДКм.р для примеси 2732 = 1.2 мг/м3 (ОБУВ)

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

```
Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
 Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (\rm Ump) м/с
 Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Вар.расч. :1
 Расч.год: 2022 (СП)
 Примесь :2732 - Керосин (654*)
 ПДКм.р для примеси 2732 = 1.2 мг/м3 (ОБУВ)
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0(Имр) м/с
 ___Расшифровка_обозначений___
 Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 78:
 88:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 4:
 81: -62: -50: -93: -105:
40: -82: -66: -56: -72: -84:
 50: 105:
 94:
 62:
Qc: 0.046: 0.050: 0.049: 0.050: 0.046: 0.046: 0.048: 0.049: 0.050: 0.046: 0.048: 0.048: 0.038: 0.038: 0.047:
Cc: 0.055: 0.060: 0.059: 0.060: 0.056: 0.056: 0.058: 0.059: 0.060: 0.055: 0.057: 0.057: 0.046: 0.046: 0.057:
Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Координаты точки : X = 94.1 \text{ м}, Y = 24.0 \text{ м}
 Cs= 0.0499198 доли ПДКмр
Максимальная суммарная концентрация
 0.0599037 мг/м3
```

Достигается при опасном направлении 272 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклалы источников

_					11 1 <del>4 1</del> 1 0 1 0 1 1 1 1 1 1 1 1			
	Ном.	Код Тип		Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
		<0б-П>-<ИС>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	1	000101 6002	П1	0.1667	0.044962	90.1	90.1	0.269771576
	2	000101 6001	П1	0.007941	0.004958	9.9	100.0	0.624313772
				В сумме =	0.049920	100.0		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Примесь :2732 - Керосин (654\*)

ПДКм.р для примеси 2732 = 1.2 мг/м3 (ОБУВ)

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0(Uмр) м/с

\_\_\_Расшифровка\_обозначений\_\_

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] | Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб] | Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] | Uon- опасная скорость ветра [ м/с ] | Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] | Ки - код источника для верхней строки Ви

~~~~~~

| λ=   | -12:     |        | -12:   |        | _      | · ·    | -4:    | -      | 4:     | -      |        | 19:    |        | 5 0    | 5 0    |
|------|----------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| x=   | :<br>12: |        |        |        | -11:   |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |
|      | :        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |
| ~    | 0.031:   |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |
| CC : | 0.038:   | 0.039; | 0.040; | 0.041; | 0.043; | 0.044; | 0.045; | 0.04/; | 0.048; | 0.049; | 0.051; | 0.052; | 0.053; | 0.054; | 0.054: |
|      |          |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |
| y=   | 42:      | 48:    | 53:    | 59:    | 64:    | 69:    | 73:    | 77:    | 81:    | 84:    | 86:    | 87:    | 88:    | 88:    | 87:    |
|      | :        | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      | :      |

## ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15: -9: -3: 2: \_\_\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_;\_\_\_; OC : 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: 0.047: 0.047: Cc: 0.055: 0.056: 0.056: 0.056: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 0.057: 86: 84: 81: 78: 74: 70: 65: 60: 55: 49: y= 31: 36: 48: 55: 20: 26: 40: 44: 51: 53: 56: 56: 56: 54: Oc: 0.047: 0.047: 0.046: 0.046: 0.045: 0.044: 0.043: 0.043: 0.042: 0.040: 0.039: 0.038: 0.037: 0.036: 0.034: Cc : 0.056: 0.056: 0.055: 0.055: 0.054: 0.053: 0.052: 0.051: 0.050: 0.049: 0.047: 0.046: 0.044: 0.043: 0.041:

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки :  $\,$  X=  $\,$  -14.7  $\,$  M,  $\,$  Y=  $\,$  83.5  $\,$  M

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.0477951 доли ПДКмр| 0.0573541 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 155 град. и скорости ветра 0.50 м/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код         | Тип | Выброс    | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|------|-------------|-----|-----------|--------------|----------|--------|--------------|
|      | <0б-П>-<ИС> |     | M-(Mq)    | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |
| 1    | 000101 6002 | П1  | 0.1667    | 0.042445     | 88.8     | 88.8   | 0.254667193  |
| 2    | 000101 6001 | П1  | 0.007941  | 0.005350     | 11.2     | 100.0  | 0.673764467  |
|      |             |     | В сумме = | 0.047795     | 100.0    |        |              |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Примесь :2750 - Сольвент нафта (1149\*)

ПДКм.р для примеси 2750 = 0.2 мг/м3 (ОБУВ)

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип         | Н    | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | KP J  |             |
|-------------------|-------------|------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|-------------|
| <06~U>~ <nc></nc> | .   ~~~   ~ | ~m~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~M3/c~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~  | ~~ ~~~F/C~~ |
| 000101 6014       | Н1          | 2.0  |       |       |         | 20.0  | 10       | 25       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 0 0.1042000 |

4. Расчетные параметры См, Uм, Xм
ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
Город :013 город Семей.
Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)
Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :2750 - Сольвент нафта (1149\*)
ПДКм.р для примеси 2750 = 0.2 мг/м3 (ОБУВ)

| - Для линейных и площадных источников выброс является сумы | марным по |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|------------------------------------------------------------|-----------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника,    |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| расположенного в центре симметрии, с суммарным М           |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                            |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| ИсточникиИх расчетные парам                                | метры     |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Номер  Код   М  Тип   Cm   Um                              | Xm        |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| -п/п- <об-п>-<ис>                                          | [м]       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 1   000101 6014   0.104200   H1   0.348493   0.50          | 62.7      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| _~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~                    | ~~~~~~    |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Суммарный Mq = 0.104200 г/с                                |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Сумма См по всем источникам = 0.348493 долей ПДК           |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                            |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с         |           |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|                                                            | i         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2750 - Сольвент нафта (1149\*)

ПДКм.р для примеси 2750 = 0.2 мг/м3 (ОБУВ)

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с

```
8. Результаты расчета по жилой застройке.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 :013 город Семей.
 Город
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).
 Объект
 Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП)
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 Примесь :2750 - Сольвент нафта (1149*)
 ПДКм.р для примеси 2750 = 0.2 мг/м3 (ОБУВ)
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0 (\text{Ump}) м/с
 ___Расшифровка_обозначений__
 Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с
 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 78:
 88:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 4:
 81: -62: -50: -93: -105: -62:
y=
94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 62:
Qc: 0.347: 0.333: 0.304: 0.320: 0.348: 0.287: 0.304: 0.340: 0.320: 0.285: 0.297: 0.296: 0.217: 0.216: 0.295:
Cc : 0.069: 0.067: 0.061: 0.064: 0.070: 0.057: 0.061: 0.068: 0.064: 0.057: 0.059: 0.059: 0.043: 0.043: 0.059:
Фол: 207 : 212 : 261 : 271 : 210 : 121 : 128 : 72 : 76 : 121 : 329 : 317 : 316 : 322 : 328 :
Uoп: 0.50 : 0.54 : 0.56 : 0.54 : 0.50 : 0.56 : 0.56 : 0.53 : 0.54 : 0.59 : 0.57 : 0.57 : 0.64 : 0.65 : 0.57 :
Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Координаты точки : Х=
 40.3 \text{ M}, \text{ Y} = 77.7 \text{ M}
Максимальная суммарная концентрация
 Cs= 0.3476710 доли ПДКмр
 0.0695342 мг/м3
 Достигается при опасном направлении 210 град.
 и скорости ветра 0.50 м/с
Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ
 Вклад Вклад в% Сум. % Коэф.влияния
Ном.
 Кол
 Тип
 Выброс
1 |000101 6014| H1|
 0.1042 | 0.347671 | 100.0 | 100.0 | 3.3365736
```

```
B \text{ cvmme} = 0.347671 100.0
9. Результаты расчета по границе санзоны.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Объект
 Расч.год: 2022 (СП)
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 Вар.расч. :1
 :2750 - Сольвент нафта (1149*)
 Примесь
 ПДКм.р для примеси 2750 = 0.2 \text{ мг/м3} (ОБУВ)
 Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
 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 7.0(Uмp) м/с
 __Расшифровка_обозначений_
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [
 M/C

 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 -12: -12: -12: -11:
 -9:
 -7: -4:
 -0:
 4:
 8:
 13:
 19:
-5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
 12:
 1:
Oc: 0.278: 0.281: 0.286: 0.292: 0.298: 0.305: 0.312: 0.319: 0.325: 0.330: 0.335: 0.338: 0.341: 0.343: 0.345:
Cc : 0.056: 0.056: 0.057: 0.058: 0.060: 0.061: 0.062: 0.064: 0.065: 0.066: 0.067: 0.068: 0.068: 0.069: 0.069:
 5: 14: 23: 32: 40: 48: 55: 62: 69: 76: 83: 89: 95: 101:
Uon: 0.50 : 0.5
77:
 42:
 48:
 53:
 59:
 64:
 69:
 73:
 81:
 84:
 86:
 87:
 88:
 88:
 87:
 y=
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
 -9:
Oc: 0.346: 0.347: 0.347: 0.347: 0.348: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347: 0.347:
Cc : 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.070: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069:
Фол: 107 : 113 : 119 : 125 : 130 : 136 : 141 : 146 : 152 : 157 : 162 : 168 : 173 : 179 : 184 :
\mathtt{Uon}: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 :
```

```
70:
 65:
 55:
 86:
 84:
 81:
 78:
 74:
 60:
 49:
 43:
 37:
 31:
 20:
36:
 40:
 44:
 48:
 51:
 53:
 55:
 56:
 56:
_____;___;___;___;___;___;___;___;___;___;___;___;
Qc: 0.348: 0.348: 0.347: 0.347: 0.347: 0.346: 0.345: 0.344: 0.342: 0.339: 0.335: 0.331: 0.326: 0.320: 0.313:
Cc: 0.070: 0.070: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.068: 0.068: 0.068: 0.067: 0.066: 0.065: 0.064: 0.063:
Фол: 189 : 195 : 200 : 206 : 212 : 217 : 223 : 229 : 236 : 242 : 249 : 255 : 262 : 270 : 277 :
Uon: 0.51 : 0.50 : 0.5
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3476832 доли ПДКмр | 0.0695366 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град. и скорости ветра 0.50 м/c

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

| _ |      |                   |     |           |              | JD       |        |              | _ |
|---|------|-------------------|-----|-----------|--------------|----------|--------|--------------|---|
|   | Ном. | Код               | Тип | Выброс    | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |   |
|   |      | <06-U>- <nc></nc> |     | M-(Mq)    | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |   |
|   | 1    | 000101 6014       | П1  | 0.1042    | 0.347683     | 100.0    | 100.0  | 3.3366909    |   |
|   |      |                   |     | В сумме = | 0.347683     | 100.0    |        |              |   |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Примесь :2752 - Уайт-спирит (1294\*)

ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОБУВ)

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

|                                                                                                                                                                                                                                                              |             |      |       |       |         |       |          |          | X2       |          |     |     |      |     |           |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------|------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|------|-----|-----------|
| <06~U>~ <nc< td=""><td>&gt;   ~~~   ~</td><td>~M~~</td><td>~~M~~</td><td>~M/C~</td><td>~м3/с~~</td><td>градС</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>~~~M~~~~</td><td>гр.</td><td>~~~</td><td>~~~~</td><td>~~</td><td>~~~F/C~~</td></nc<> | >   ~~~   ~ | ~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~~ | ~~  | ~~~F/C~~  |
| 000101 601                                                                                                                                                                                                                                                   | 4 П1        | 2.0  |       |       |         | 20.0  | 10       | 25       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.00 | 0 0 | 0.2780000 |

4. Расчетные параметры См, Uм, Xм ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2752 - Уайт-спирит (1294\*)

ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОБУВ)

Сумма См по всем источникам = 0.185952 долей ПДК

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2752 - Уайт-спирит (1294\*)

ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОБУВ)

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 ( Uмр) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

```
Вар.расч. :1
 Расч.год: 2022 (СП)
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 Примесь
 :2752 - Уайт-спирит (1294*)
 ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОБУВ)
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0(\text{Ump}) м/с
 _Расшифровка_обозначений_
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [м/с
 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 78:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 4:
 81: -62:
 -50:
 88:
 -93: -105:
 y=
62:
 50: 105:
 94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 79: 123: 111:
Oc: 0.185: 0.178: 0.162: 0.171: 0.186: 0.153: 0.162: 0.181: 0.171: 0.152: 0.158: 0.158: 0.116: 0.115: 0.157:
Cc: 0.185: 0.178: 0.162: 0.171: 0.186: 0.153: 0.162: 0.181: 0.171: 0.152: 0.158: 0.158: 0.116: 0.115: 0.157:
Фол: 207 : 212 : 261 : 271 : 210 : 121 : 128 : 72 : 76 : 121 : 329 : 317 : 316 : 322 : 328 :
UOn: 0.50: 0.54: 0.56: 0.54: 0.50: 0.56: 0.56: 0.56: 0.53: 0.54: 0.59: 0.57: 0.57: 0.64: 0.65: 0.57:
Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Координаты точки : Х=
 40.3 м, Y=
 77.7 м
 Максимальная суммарная концентрация
 Cs= 0.1855135 доли ПДКмр
 0.1855135 мг/м3
 Достигается при опасном направлении 210 град.
 и скорости ветра 0.50 м/с
Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
 ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ
 Ном.
 Кол
 Тип |
 Вклад
 Вклад в% Сум. % Коэф.влияния
 Выброс
 1 |000101 6014| N1|
 0.185513 | 100.0 | 100.0 | 0.667314708
 0.2780|
 B cymme = 0.185513 100.0
```

```
9. Результаты расчета по границе санзоны.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 ДодоЛ
 :013 город Семей.
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :1
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 :2752 - Уайт-спирит (1294*)
 Примесь
 ПДКм.р для примеси 2752 = 1.0 мг/м3 (ОБУВ)
 Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
 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 7.0(Uмр) м/с
 _Расшифровка_обозначений_
 Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [м/с
 -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
 -9:
 -7:
 36:
 -12: -12:
 -12:
 -11:
 -4:
 -0:
 4:
 8:
 13:
 19:
 24:
 30:
 y=
-5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
Qc: 0.148: 0.150: 0.153: 0.156: 0.159: 0.163: 0.167: 0.170: 0.173: 0.176: 0.179: 0.181: 0.182: 0.183: 0.184:
Cc : 0.148: 0.150: 0.153: 0.156: 0.159: 0.163: 0.167: 0.170: 0.173: 0.176: 0.179: 0.181: 0.182: 0.183: 0.184:
\Phi \circ \Pi: 356: 5: 14: 23: 32: 40: 48: 55: 62: 69: 76: 83: 89: 95: 101:
Uon: 0.50 : 0.5
 48:
 59:
 64:
 69:
 73:
 77:
 81:
 84:
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
 -9:
 -3:
Qc : 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.186: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185:
Cc : 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.186: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185:
\Phi \circ \pi: 107 : 113 : 119 : 125 : 130 : 136 : 141 : 146 : 152 : 157 : 162 : 168 : 173 : 179 : 184 :
\mathtt{Uon}: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 :
 60:
 86:
 84:
 81:
 78:
 74:
 70:
 65:
 43:
 20:
_____;__;__;___;___;___;___;___;___;___;___;
 ___:
 20:
 36:
 40:
 48:
 51:
 53:
 55:
 56:
 56:
 53:
 26:
 31:
 44:
 56:
 54:
```

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

Qc: 0.185: 0.186: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.184: 0.183: 0.182: 0.181: 0.179: 0.177: 0.174: 0.171: 0.167: Cc: 0.185: 0.186: 0.185: 0.185: 0.185: 0.185: 0.184: 0.183: 0.182: 0.181: 0.179: 0.177: 0.174: 0.171: 0.167: Φοπ: 189: 195: 200: 206: 212: 217: 223: 229: 236: 242: 249: 255: 262: 270: 277: Uoπ: 0.51: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.50: 0.

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 25.6 м, Y= 84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1855200 доли ПДКмр| 0.1855200 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град.

и скорости ветра 0.50 м/c Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклад ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код Тип     |    | Выброс    | Вклад        | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |  |
|------|-------------|----|-----------|--------------|----------|--------|--------------|--|
|      | <0б-П>-<ИС> |    | M-(Mq)    | -С[доли ПДК] |          |        | b=C/M        |  |
| 1    | 000101 6014 | П1 | 0.2780    | 0.185520     | 100.0    | 100.0  | 0.667338192  |  |
|      |             |    | В сумме = | 0.185520     | 100.0    |        |              |  |

3. Исходные параметры источников. ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

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

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

|                   | Гип   Н     |       |       |         |       |          |          | X2       |          |     |     |       |    |           |
|-------------------|-------------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|-------|----|-----------|
| <06~U>~ <nc></nc> | ~~~   ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ | ~~~   | ~~ | ~~~F/C~~  |
| 000101 0001 7     | 2.0         | 0.15  | 0.510 | 0.0090  | 450.0 | 10       | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.0197000 |
| 000101 0002 7     | 0.8         | 0.17  | 1.34  | 0.0297  | 450.0 | 5        | 35       |          |          |     | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.0350000 |
| 000101 6015 I     | 11 2.0      |       |       |         | 20.0  | 35       | 40       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 0  | 0.0000168 |
| 000101 6016 I     | 11 2.0      |       |       |         | 20.0  | 33       | 44       | 5        | 5        | 0   | 1.0 | 1.000 | 0  | 1.252051  |

4. Расчетные параметры См, Uм, Xм ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

:013 город Семей. Город

:0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто). Объект

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

:ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) Сезон

:2754 - Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в Примесь

пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)

ПДКм.р для примеси 2754 = 1.0 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М 

| ı |       | ИСТО        | чники    |     | Их расче     | етные парам | иетры |  |
|---|-------|-------------|----------|-----|--------------|-------------|-------|--|
|   | Номер | Код         | M        | Тип | Cm           | Um          | Xm    |  |
|   | -п/п- | <об-п>-<ис> |          |     | -[доли ПДК]- | [M/C]       | [M]   |  |
|   | 1     | 000101 0001 | 0.019700 | Т   | 0.009024     | 0.50        | 62.6  |  |
| I | 2     | 000101 0002 | 0.035000 | Т   | 0.014785     | 0.52        | 65.7  |  |
| I | 3     | 000101 6015 | 0.000017 | П1  | 0.000005     | 0.50        | 85.5  |  |
|   | 4     | 000101 6016 | 1.252051 | П1  | 0.406146     | 0.50        | 85.5  |  |
|   |       |             |          |     |              |             |       |  |

Суммарный Мд = 1.306768 г/с

Сумма См по всем источникам = 0.429960 долей ПДК \_\_\_\_\_\_

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

:ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) Сезон

:2754 - Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в Примесь

пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)

ПДКм.р для примеси 2754 = 1.0 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с

```
8. Результаты расчета по жилой застройке.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 :013 город Семей.
 подоП
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 Вар.расч. :1
 Примесь
 :2754 - Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в
 пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)
 ПДКм.р для примеси 2754 = 1.0 мг/м3
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0 (\text{Ump}) м/с
 ___Расшифровка_обозначений__
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 78:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 81:
 -62:
 -50:
 -93: -105:
94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 62:
 79: 123: 111:
 50: 105:
Qc: 0.216: 0.324: 0.419: 0.403: 0.222: 0.384: 0.401: 0.416: 0.399: 0.382: 0.394: 0.400: 0.328: 0.323: 0.393:
Cc : 0.216: 0.324: 0.419: 0.403: 0.222: 0.384: 0.401: 0.416: 0.399: 0.382: 0.394: 0.400: 0.328: 0.323: 0.393:
Фол: 188 : 201 : 273 : 288 : 193 : 108 : 113 : 66 : 69 : 108 : 344 : 333 : 326 : 332 : 343 :
Uoп: 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.55 : 0.55 : 0.54 : 0.55 : 0.55 : 0.54 : 0.54 : 0.59 : 0.59 : 0.54 :
 :
 :
 :
 :
 : :
 :
 : :
 :
Ви : 0.210: 0.309: 0.399: 0.385: 0.214: 0.366: 0.383: 0.393: 0.377: 0.364: 0.379: 0.385: 0.316: 0.311: 0.378:
Ки : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 : 6016 :
Ви : 0.003: 0.008: 0.012: 0.011: 0.004: 0.011: 0.011: 0.014: 0.014: 0.011: 0.009: 0.009: 0.008: 0.008: 0.008:
Ки : 0001 : 0002 : 000
Ви : 0.003: 0.006: 0.007: 0.007: 0.004: 0.007: 0.007: 0.009: 0.008: 0.007: 0.006: 0.006: 0.005: 0.005: 0.006:
Ки: 0002: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001:
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 54.2 м, Y= 123.8 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4213668 доли ПДКмр| 0.4213668 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 195 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклады источников

|      |                   |       |             | 11 124DI_\$10 1 0 111311() |          |        |              |
|------|-------------------|-------|-------------|----------------------------|----------|--------|--------------|
| Ном. | Код               | Тип   | Выброс      | Вклад                      | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
|      | <06-U>- <nc></nc> |       | M-(Mq)      | -С[доли ПДК]               |          |        | b=C/M        |
| 1    | 000101 6016       | П1    | 1.2521      | 0.405567                   | 96.3     | 96.3   | 0.323922455  |
|      |                   |       | В сумме =   | 0.405567                   | 96.3     |        |              |
|      | Суммарный в       | зклад | остальных = | 0.015800                   | 3.7      |        |              |
|      |                   |       |             |                            |          |        |              |

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Примесь :2754 - Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в

пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)

ПДКм.р для примеси 2754 = 1.0 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0 (Ump) м/с

Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] | Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб] | Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] | Uon- опасная скорость ветра [ м/с ] | Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] | Ки - код источника для верхней строки Ви

\_~~~~~

|      |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        |        | 36:              |
|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------------------|
| x=   | 12:    | 7:     | 1:     | -5:    | -11:   | -16:   | -21:   | -26:   | -31:   | -34:   | -38:   | -40:   | -42:   | -43:   | -44:             |
| Qc : | 0.375: | 0.386: | 0.395: | 0.402: | 0.409: | 0.413: | 0.418: | 0.421: | 0.423: | 0.425: | 0.426: | 0.427: | 0.427: | 0.426: | 0.425:<br>0.425: |

| TOO «        | СТРОЙИН        | ДУСТРИЯ | <b>»</b> |        |           |        |        |           |           |        |        |        |          |        |          |
|--------------|----------------|---------|----------|--------|-----------|--------|--------|-----------|-----------|--------|--------|--------|----------|--------|----------|
| Фоп:<br>Uoп: | 20 :<br>0.50 : |         |          |        | 0.50 :    |        | 0.50 : | 0.50 :    | 0.50 :    | 0.50 : | 0.50 : |        | 0.50 :   |        |          |
| :<br>Ви :    | 0.369:         |         |          |        |           |        |        |           | 0.403:    |        |        |        |          |        | 0.404    |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | 6016 :    |        |        |        |          |        |          |
| ви:          | 0.003:         | 0.004:  | 0.005:   | 0.006: | 0.007:    | 0.008: | 0.010: | 0.011:    | 0.012:    | 0.013: | 0.014: | 0.014: | 0.014:   | 0.014: | 0.013:   |
| Ки :         | 0001 :         | 0001 :  | 0001 :   | 0002:  | 0002:     | 0002:  | 0002:  | 0002:     | 0002:     | 0002:  | 0002:  | 0002:  | 0002:    | 0002:  | 0002 :   |
| Ви :         | 0.003:         | 0.004:  | 0.005:   | 0.006: | 0.006:    | 0.007: | 0.008: | 0.008:    | 0.009:    | 0.009: | 0.009: | 0.009: | 0.009:   | 0.009: | 0.008:   |
| Ки :         | 0002 :         | 0002:   | 0002:    | 0001 : | 0001 :    | 0001 : | 0001 : | 0001:     | 0001 :    | 0001 : | 0001 : | 0001 : | 0001 :   | 0001 : | 0001 :   |
|              | 42:            | 48:     | 53:      | 59:    | 64:       | 69:    | 73:    | 77:       | 81:       | 84:    | 86:    | 87:    | 88:      | 88:    | 87:      |
|              | :<br>-44:      |         |          |        | :<br>-37: |        |        | :<br>-25: | :<br>-20: |        |        |        |          |        | :<br>14: |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | :         |        |        |        |          |        |          |
| Qc :         | 0.424:         | 0.422:  | 0.420:   | 0.417: | 0.414:    | 0.410: | 0.406: | 0.400:    | 0.393:    | 0.385: | 0.375: | 0.362: | 0.348:   | 0.331: | 0.311:   |
| Cc :         | 0.424:         | 0.422:  | 0.420:   | 0.417: | 0.414:    | 0.410: | 0.406: | 0.400:    | 0.393:    | 0.385: | 0.375: | 0.362: | 0.348:   | 0.331: | 0.311:   |
| Фоп:         | 89:            | 93 :    | 98 :     | 102:   | 107 :     | 111 :  | 116 :  | 121 :     | 125 :     | 130 :  | 135 :  | 140 :  | 146 :    | 151 :  | 157 :    |
| Uon:         | 0.50 :         |         |          |        | 0.50:     |        | 0.50:  |           | 0.50:     | 0.50:  |        |        |          |        |          |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | 0.385:    |        |        |        |          |        |          |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | 6016 :    |        |        |        |          |        |          |
| Ви :         | 0.012:         | 0.011:  | 0.010:   | 0.009: | 0.008:    | 0.007: | 0.006: | 0.005:    | 0.004:    | 0.004: | 0.003: | 0.003: | 0.003:   | 0.002: | 0.002:   |
| Ки :         | 0002:          | 0002:   | 0002:    | 0002:  | 0002:     | 0002:  | 0002:  | 0002:     | 0002:     | 0001:  | 0001:  | 0001:  | 0001:    | 0001:  | 0001:    |
| Ви :         | 0.008:         | 0.008:  | 0.007:   | 0.007: | 0.006:    | 0.005: | 0.005: | 0.005:    | 0.004:    | 0.003: | 0.003: | 0.002: | 0.002:   | 0.002: | 0.002:   |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | 0001 :    |        |        |        |          |        | 0002:    |
|              | 86:            | 84:     | 81:      | 78:    | 74:       | 70:    | 65:    | 60:       | 55:       | 49:    | 43:    | 37:    | 31:      | 25:    | 20:      |
|              | :<br>20:       |         |          |        |           |        |        |           | :<br>53:  |        |        |        | :<br>56: |        |          |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | :         |        |        |        |          |        |          |
| ~            |                |         |          |        |           |        |        |           | 0.138:    |        |        |        |          |        |          |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | 0.138:    |        |        |        |          |        |          |
|              |                |         |          |        |           |        |        |           | 243 :     |        |        |        |          |        |          |
| UON:         | 0.50 :         |         |          |        |           |        |        | 0.50 :    | 0.50:     | 0.50 : |        |        |          |        | 0.50 :   |
| Ви:          | 0.286:         | 0.262:  | 0.237:   | 0.211: | 0.186:    | 0.162: |        |           | 0.116:    |        |        | 0.125: | 0.141:   | 0.162: | 0.186:   |
| Ки :         | 6016 :         | 6016 :  | 6016 :   | 6016 : | 6016 :    | 6016 : | 6016 : | 6016 :    | 6016 :    | 6016 : | 6016 : | 6016 : | 6016 :   | 6016 : | 6016 :   |
| ви :         | 0.002:         | 0.002:  | 0.002:   | 0.003: | 0.004:    | 0.005: | 0.008: | 0.012:    | 0.014:    | 0.014: | 0.012: | 0.009: | 0.005:   | 0.003: | 0.002:   |
| Ки :         | 0001 :         | 0001 :  | 0001 :   | 0001 : | 0002 :    | 0002 : | 0002 : | 0002:     | 0002 :    | 0002 : | 0002:  | 0002 : | 0002:    | 0002 : | 0002:    |
| ви :         | 0.001:         | 0.002:  | 0.002:   | 0.003: | 0.004:    | 0.005: | 0.006: | 0.008:    | 0.009:    | 0.008: | 0.007: | 0.005: | 0.003:   | 0.002: | 0.001:   |
| ки:          | 0002 :         | 0002 :  | 0002 :   | 0002 : | 0001 :    | 0001 : | 0001 : | 0001 :    | 0001 :    | 0001 : | 0001 : | 0001 : | 0001 :   | 0001 : | 0001 :   |
| ~~~~         | ~~~~~          | ~~~~~   | ~~~~~    | ~~~~~  | ~~~~~     | ~~~~~  | ~~~~~  | ~~~~~     | ~~~~~     | ~~~~~  | ~~~~~  | ~~~~~  | ~~~~~    | ~~~~~  | ~~~~~    |

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Координаты точки : X = -40.1 м, Y = 18.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4269346 доли ПДКмр| 0.4269346 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 71 град.

и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 4. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вкладимиков

|      |                   |       |               |              | <sup>,</sup> |      |              |
|------|-------------------|-------|---------------|--------------|--------------|------|--------------|
| Ном. | 1 ' '             |       |               |              |              |      | Коэф.влияния |
|      | <06-U>- <nc></nc> |       | M-(Mq)        | -С[доли ПДК] |              |      | b=C/M        |
| 1    | 000101 6016       | П1    | 1.2521        | 0.404233     | 94.7         | 94.7 | 0.322856575  |
| 2    | 000101 0002       | T     | 0.0350        | 0.013813     | 3.2          | 97.9 | 0.394649714  |
| ĺ    |                   |       | В сумме =     | 0.418045     | 97.9         |      | j            |
| j    | Суммарный і       | зклад | ц остальных = | 0.008889     | 2.1          |      | j            |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116) ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип Н         | [ D   | Wo   V1      | T       | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F   | кр Д    | и Выброс    |
|-------------------|---------------|-------|--------------|---------|----------|----------|----------|----------|-----|-----|---------|-------------|
| <06~U>~ <nc></nc> | -   ~~~   ~~M | -~M~~ | ~m/c~ ~m3/c~ | - градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | rp. | ~~~ | ~~~   ~ | ~ ~~~ r/c~~ |
| 000101 6009       | 9 П1 2        | .0    |              | 20.0    | 4        | 34       | 5        | 5        | 0 : | 3.0 | 1.000   | 1 0.0406000 |
| 000101 6014       | I П1 2        | .0    |              | 20.0    | 10       | 25       | 5        | 5        | 0 : | 3.0 | 1.000   | 1 0.0688000 |
| 000101 6043       | 3 П1 2        | .0    |              | 20.0    | 23       | 33       | 5        | 5        | 0 3 | 3.0 | 1.000   | 1 0.0056000 |

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116)

ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

| - Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по |                     |               |            |              |             |         |  |  |  |  |  |
|--------------------------------------------------------------------|---------------------|---------------|------------|--------------|-------------|---------|--|--|--|--|--|
| всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника,            |                     |               |            |              |             |         |  |  |  |  |  |
| расположенного в центре симметрии, с суммарным М                   |                     |               |            |              |             |         |  |  |  |  |  |
| ~~~~                                                               | .~~~~~~             | ~~~~~~~~      | ~~~~       |              | ~~~~~~      | ~~~~~~~ |  |  |  |  |  |
|                                                                    | Источ               | ники          |            | Их расче     | етные парам | иетры   |  |  |  |  |  |
| Номер                                                              | Код                 | M             | Тип        | Cm           | Um          | Xm      |  |  |  |  |  |
| -n/n-                                                              | <об-п>-<ис>         |               |            | -[доли ПДК]- | [м/с]       | [м]     |  |  |  |  |  |
| 1                                                                  | 000101 6009         | 0.040600      | П1         | 0.670291     | 0.50        | 17.1    |  |  |  |  |  |
| 2                                                                  | 000101 6014         | 0.068800      | П1         | 0.276119     | 0.50        | 31.3    |  |  |  |  |  |
| 3                                                                  | 000101 6043         | 0.005600      | П1         | 1.200075     | 0.50        | 5.7     |  |  |  |  |  |
| ~~~~                                                               | .~~~~~~~            | ~~~~~~~~      | ~~~~       | ~~~~~~~~     | ~~~~~~~     | ~~~~~~~ |  |  |  |  |  |
| C2                                                                 | имарный <b>Mq</b> - | 0.115000      | r/c        |              |             |         |  |  |  |  |  |
| C2                                                                 | има См по во        | сем источника | <b>4</b> = | 2.146485 ;   | долей ПДК   |         |  |  |  |  |  |
|                                                                    |                     |               |            |              |             |         |  |  |  |  |  |
| Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с                 |                     |               |            |              |             |         |  |  |  |  |  |
|                                                                    |                     |               |            |              |             |         |  |  |  |  |  |

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116)

ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| Код загр             | Штиль                                | Северное    | Восточное   | Южное       | Западное    |
|----------------------|--------------------------------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
| вещества             | U<=2м/с                              | направление | направление | направление | направление |
| Пост N 001<br>  2902 | : X=0, Y=0<br>0.0591000<br>0.1182000 |             | 1           |             | 1           |

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/c

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.
Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37
Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116)
ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмр) м/с

Расшифровка\_обозначений

Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]

Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб]

Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]

Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК]

Сди- вклад действующих (для Сf`) [доли ПДК]

Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]

Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]

Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]

Ки - код источника для верхней строки Ви

~~~~~~

78: 88: 39: 24: 78: 81: 84: 81: -62: -50: -93: -105: y= 105: 94: 40: -82: -66: -56: -72: -84: 62: 79: 123: 111: Oc: 0.664: 0.510: 0.360: 0.418: 0.651: 0.334: 0.391: 0.505: 0.418: 0.329: 0.317: 0.318: 0.210: 0.209: 0.311: Cc : 0.332: 0.255: 0.180: 0.209: 0.326: 0.167: 0.196: 0.252: 0.209: 0.165: 0.158: 0.159: 0.105: 0.104: 0.156: Сф: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: 0.118: Coh: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.024: 0.057: 0.058: 0.024: Сди: 0.641: 0.486: 0.337: 0.394: 0.628: 0.311: 0.368: 0.481: 0.394: 0.305: 0.293: 0.294: 0.153: 0.151: 0.288: Фол: 210 : 215 : 264 : 274 : 213 : 119 : 126 : 68 : 72 : 119 : 330 : 318 : 317 : 323 : 328 :  $\texttt{Uon:} \ \ 0.61 \ : \ 0.72 \ : \ 0.79 \ : \ 0.77 \ : \ 0.62 \ : \ 0.80 \ : \ 0.76 \ : \ 0.67 \ : \ 0.71 \ : \ 0.80 \ : \ 0.79 \ : \ 0.79 \ : \ 0.99 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ : \ 0.80 \ :$ : : : : : : : Ви : 0.310: 0.243: 0.154: 0.182: 0.302: 0.163: 0.199: 0.261: 0.207: 0.160: 0.139: 0.138: 0.077: 0.076: 0.136: ки : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : Ви : 0.213: 0.179: 0.144: 0.161: 0.209: 0.129: 0.146: 0.186: 0.162: 0.127: 0.133: 0.133: 0.065: 0.064: 0.130: Ки : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6014 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : 6009 : Ви : 0.118: 0.065: 0.039: 0.052: 0.116: 0.019: 0.023: 0.034: 0.025: 0.018: 0.022: 0.023: 0.011: 0.010: 0.021: Ки : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 6043 : 604

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Координаты точки : X= 37.3 м, Y= 77.7 м

Максимальная суммарная концентрация  $| \text{Cs=} \ \ \, 0.6644297 \ \text{доли ПДКмр} | \ \ \, 0.3322149 \ \text{мг/м3} |$ 

Достигается при опасном направлении 210 град.

и скорости ветра 0.61 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	·   <0б−П>-•	<nc>    </nc>	M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	Фоновая і	концентра	ция Cf`	0.023640	3.6 (Вкла	ад источ	ников 96.4%)
1	000101	6009  П1	0.0406	0.309632	48.3	48.3	7.6263947
2	000101	6014  П1	0.0688	0.212879	33.2	81.5	3.0941663
3	000101	6043  П1	0.005600	0.118279	18.5	100.0	21.1213360
			В сумме =	0.664430	100.0		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Примесь :2902 - Взвешенные частицы (116) ПДКм.р для примеси 2902 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с

exoposit beign ablomativiscism novick onaction exopositi of 0.5

~~~~~~

| TOO «  | СТРОЙИН, | ДУСТРИЯ) | »        |          |          |          |          |          |          |                |          |          |          |          |           |
|--------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------------|----------|----------|----------|----------|-----------|
| y=     | -12:     | -12:     | -12:     | -11:     | -9:      |          | -4:      |          | 4:       |                |          |          |          |          |           |
| x=     | 12:      | 7:<br>   | 1:       | -5:      | -11:     | -16:     | -21:     | -26:     | -31:     | :<br>-34:<br>: | -38:     | -40:     | -42:     | -43:     | :<br>-44: |
| ~      |          | 0.750:   | 0.741:   | 0.730:   | 0.718:   | 0.708:   | 0.700:   | 0.694:   | 0.689:   | 0.685:         | 0.682:   | 0.679:   |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.342:         |          |          |          |          |           |
| _      |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.118:         |          |          |          |          |           |
| _      |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.024:         |          |          |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.661:         |          |          |          |          |           |
|        | 355 :    | 3:       | 10:      | 18:      | 25:      |          | 40:      | 47:      | 55 :     |                |          |          | 82:      | 89:      | 95 :      |
|        | 0.57:    |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.60:          |          |          | 0.62:    | 0.63:    | 0.63:     |
| - :    | :        | :        | :        | :        | :        |          | :        |          |          |                |          |          | :        | :        | :         |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.380:         |          |          |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 6009:          |          |          |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.218:         |          |          |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 6014:          |          |          |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.063:         |          |          |          |          |           |
| Ки:    | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :         | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :    |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          |                | ~~~~~    |          |          |          |           |
| <br>A= | 42:      | 48:<br>: | 53:<br>: | 59:<br>  | 64:      |          | 73:<br>: |          |          | 84:            |          |          | 88:<br>  | 88:      | 87:<br>:  |
| x=     | -44:     | -43:     | -42:     | -39:     | -37:     |          | -29:     |          |          | -15:<br>:      |          |          | 2:<br>:  | 8:       | 14:       |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.629:         |          |          |          | 0 626:   | 0 629:    |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.315:         |          |          |          |          |           |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.118:         |          |          |          |          |           |
| _      |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.024:         |          |          |          |          |           |
| _      |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.605:         |          |          |          |          |           |
|        |          | 108 :    |          |          |          |          |          |          |          | 157 :          |          |          |          |          | 186 :     |
| Uon:   | 0.64 :   | 0.64 :   | 0.65 :   |          |          |          |          |          |          | 0.65 :         |          |          |          | 0.66:    | 0.66:     |
| :      | :        | :        |          |          | :        |          |          |          |          |                |          |          |          | :        | :         |
| Ви :   | 0.381:   | 0.380:   | 0.376:   | 0.373:   | 0.370:   | 0.367:   | 0.363:   | 0.359:   | 0.355:   | 0.351:         | 0.347:   | 0.344:   | 0.341:   | 0.338:   | 0.330:    |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 6009 :         |          |          |          |          | 6009 :    |
| ви:    | 0.209:   | 0.207:   | 0.209:   | 0.208:   | 0.207:   | 0.207:   | 0.207:   | 0.206:   | 0.206:   | 0.206:         | 0.206:   | 0.205:   | 0.205:   | 0.204:   | 0.206:    |
| ки :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :         | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :   | 6014 :    |
| Ви :   | 0.054:   | 0.052:   | 0.051:   | 0.050:   | 0.049:   | 0.048:   | 0.048:   | 0.048:   | 0.048:   | 0.049:         | 0.050:   | 0.052:   | 0.055:   | 0.060:   | 0.069:    |
| ки :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :         | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :   | 6043 :    |
| ~~~~   | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~          | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~    | ~~~~~     |
|        | 0.6.     | 0.4.     | 01.      | 70.      | 74.      | 70.      |          | <u> </u> |          | 40.            | 42.      | 27.      | 21.      | 25.      | 20.       |
| <br>}= | 86:<br>: | 84:<br>: | 81:<br>: | 78:<br>: | 74:<br>: | 70:<br>: | 65:<br>  | 60:<br>: | 55:<br>  | 49:<br>:       | 43:<br>: | 37:<br>: | 31:      | 25:<br>: | 20:<br>:  |
| x=     | 20:      | 26:<br>: | 31:      | 36:<br>: | 40:      | 44:      | 48:      | 51:<br>: | 53:<br>: | 55:<br>:       | 56:<br>: | 56:<br>: | 56:<br>: | 54:<br>: | 53:<br>:  |
| Oc :   | 0.637:   | 0.644:   | 0.655:   | 0.667:   | 0.682:   | 0.701:   | 0.724:   | 0.752:   | 0.782:   | 0.813:         | 0.841:   | 0.863:   | 0.874:   | 0.873:   | 0.861:    |
|        |          |          |          |          |          |          |          |          |          | 0.406:         |          |          |          |          |           |

## ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

```
\begin{array}{c} \textbf{C} \boldsymbol{\varphi} : \ 0.118: \
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 55.5 м, Y= 31.2 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8737447 доли ПДКмр| 0.4368723 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 270 град. и скорости ветра 0.65 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклалы источников

| _ |      |         |             |       |           | ·11 12421_3 1 O 1 O 1113 11 ( | OD        |          |              |
|---|------|---------|-------------|-------|-----------|-------------------------------|-----------|----------|--------------|
|   | Ном. | Код     | ι           | Тип   | Выброс    | Вклад                         | Вклад в%  | Сум. %   | Коэф.влияния |
|   |      | <0б-∏>- | - <nc></nc> |       | M-(Mq)    | -С[доли ПДК]                  |           |          | b=C/M        |
|   | (    | Фоновая | конце       | ентра | ация Cf`  | 0.023640                      | 2.7 (Вкла | ад источ | ников 97.3%) |
|   | 1    | 000101  | 6009        | П1    | 0.0406    | 0.356827                      | 42.0      | 42.0     | 8.7888479    |
|   | 2    | 000101  | 6043        | П1    | 0.005600  | 0.278674                      | 32.8      | 74.8     | 49.7631531   |
|   | 3    | 000101  | 6014        | П1    | 0.0688    | 0.214604                      | 25.2      | 100.0    | 3.1192410    |
|   |      |         |             |       | В сумме : | 0.873745                      | 100.0     |          | İ            |

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

| Код               | Тип   | H     | D     | Wo    | V1      | Т     | X1       | Y1       | X2       | Y2       | Alf | F     | КР Д    | и Выброс    |
|-------------------|-------|-------|-------|-------|---------|-------|----------|----------|----------|----------|-----|-------|---------|-------------|
| <06~U>~ <nc></nc> | ~~~ ~ | ~~M~~ | ~~M~~ | ~M/C~ | ~м3/с~~ | градС | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | ~~~M~~~~ | гр. | ~~~ ~ | ~~~   ~ | ~ ~~ F/C~~  |
| 000101 0029       | T     | 45.0  | 1.5   | 12.20 | 21.56   |       | 6        | 38       |          |          |     | 3.0 1 | .000    | 1 55.3700   |
| 000101 6003       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 14       | 19       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.3809126 |
| 000101 6004       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 21       | 20       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.100000  |
| 000101 6005       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 28       | 28       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.2500000 |
| 000101 6006       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 28       | 32       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.1412056 |
| 000101 6007       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 14       | 38       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.0224000 |
| 000101 6008       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 7        | 37       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 2.550000  |
| 000101 6010       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | -5       | 34       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.0005830 |
| 000101 6013       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 26       | 42       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.0000444 |
| 000101 6019       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | -1       | 25       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.0720000 |
| 000101 6042       | П1    | 2.0   |       |       |         | 20.0  | 15       | 32       | 5        | 5        | 0   | 3.0 1 | .000    | 1 0.0114500 |

4. Расчетные параметры Cm,Um,Xm

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

| - Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по

| всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника, |             |        |           |                        |              |       |       |  |  |  |
|---------------------------------------------------------|-------------|--------|-----------|------------------------|--------------|-------|-------|--|--|--|
| расположенного в центре симметрии, с суммарным М        |             |        |           |                        |              |       |       |  |  |  |
|                                                         |             |        |           |                        |              |       |       |  |  |  |
|                                                         |             | _Источ | иники     | Их расчетные параметры |              |       |       |  |  |  |
| Номер                                                   | Код         | Ι      | M         | Тип                    | Cm           | Um    | Xm    |  |  |  |
| -п/п-                                                   | <об-п>-<ис> |        |           |                        | -[доли ПДК]- | [M/C] | [M]   |  |  |  |
| 1                                                       | 000101      | 0029   | 55.369999 | Т                      | 1.276963     | 1.96  | 479.4 |  |  |  |
| 2                                                       | 000101      | 6003   | 0.380913  | П1                     | 0.033952     | 0.50  | 199.5 |  |  |  |
| 3                                                       | 000101      | 6004   | 0.100000  | П1                     | 0.032895     | 0.50  | 114.0 |  |  |  |
| 4                                                       | 000101      | 6005   | 0.250000  | П1                     | 0.082238     | 0.50  | 114.0 |  |  |  |
| 5                                                       | 000101      | 6006   | 0.141206  | П1                     | 0.046450     | 0.50  | 114.0 |  |  |  |
| 6                                                       | 000101      | 6007   | 0.022400  | П1                     | 0.007369     | 0.50  | 114.0 |  |  |  |
| 7                                                       | 000101      | 6008   | 2.550000  | П1                     | 0.227292     | 0.50  | 199.5 |  |  |  |
| 8                                                       | 000101      | 6010   | 0.000583  | П1                     | 0.041318     | 0.50  | 11.4  |  |  |  |
| 9                                                       | 000101      | 6013   | 0.000044  | П1                     | 0.003147     | 0.50  | 11.4  |  |  |  |
| 10                                                      | 000101      | 6019   | 0.072000  | П1                     | 0.119363     | 0.50  | 57.0  |  |  |  |
| 11                                                      | 000101      | 6042   | 0.011450  | П1                     | 0.482112     | 0.50  | 14.3  |  |  |  |

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

```
Суммарный Mq = 58.898594 г/с
Сумма См по всем источникам = 2.353097 долей ПДК

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 1.29 м/с
```

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| Код загр             | Штиль                                 | Северное    | Восточное   | Южное       | Западное    |
|----------------------|---------------------------------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
| вещества             | U<=2м/с                               | направление | направление | направление | направление |
| Пост N 001<br>  2908 | 1: X=0, Y=0<br>0.0591000<br>0.1970000 | 1           |             | 1           | 1           |

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 1.29 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

```
Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников
Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с
```

Расшифровка\_обозначений\_

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
| Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб]
| Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
| Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК]
| Сди- вклад действующих (для Сf`) [доли ПДК]
| Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
| Uоп- опасная скорость ветра [ м/с ]
| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
| Ки - код источника для верхней строки Ви

~~~~~~

```
24:
 78:
 4:
 81:
 78:
 88:
 39:
 81:
 84:
 4:
 -62:
 -50:
 -93: -105:
 y=
 40:
 62:
 -82:
 -66: -56: -72: -84:
 105:
 94:
 79: 123: 111:
 OC: 0.489: 0.500: 0.549: 0.537: 0.490: 0.553: 0.544: 0.546: 0.553: 0.553: 0.559: 0.561: 0.846: 0.854: 0.561:
Cc: 0.147: 0.150: 0.165: 0.161: 0.147: 0.166: 0.163: 0.164: 0.166: 0.166: 0.168: 0.168: 0.254: 0.256: 0.168:
СФ : 0.197: 0.1
C\dagger: 0.039: 0.03
Сди: 0.450: 0.460: 0.510: 0.497: 0.451: 0.514: 0.505: 0.507: 0.514: 0.514: 0.520: 0.521: 0.807: 0.815: 0.521:
Фол: 208: 212: 265: 275: 210: 118: 124: 69: 73: 118: 332: 321: 318: 324: 331:
\texttt{Uon:} \ \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.51 \ : \ 0.52 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 0.50 \ : \ 1.74 \ : \ 1.74 \ : \ 0.51 \ :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.204: 0.143: 0.149: 0.132: 0.197: 0.153: 0.132: 0.118: 0.122: 0.154: 0.177: 0.176: 0.579: 0.587: 0.178:
Ки : 6042 : 6042 : 6008 : 6008 : 6042 : 6008 : 6008 : 6019 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 0029 : 0029 : 6008 :
Ви : 0.105: 0.100: 0.092: 0.108: 0.103: 0.092: 0.093: 0.114: 0.111: 0.092: 0.084: 0.083: 0.070: 0.070: 0.083:
\text{KM} : 6019 : 6019 : 6019 : 6042 : 6019 : 6019 : 6019 : 6042 : 6019 : 6019 : 6019 : 6019 : 6008 : 6008 : 6019 :
Ви : 0.053: 0.084: 0.088: 0.096: 0.055: 0.080: 0.081: 0.095: 0.087: 0.080: 0.074: 0.076: 0.041: 0.040: 0.075:
ки : 6008 : 6008 : 6042 : 6019 : 6008 : 6005 : 6005 : 6008 : 6042 : 6005 : 6005 : 6005 : 6019 : 6019 : 6005 :
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки :  $\,$  X=  $\,$  -183.8  $\,$  M,  $\,$  Y=  $\,$  -45.1  $\,$  M

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.9894215 доли ПДКмр| 0.2968265 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 67 град.

и скорости ветра 1.85 м/с

Всего источников: 11. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада BKUZUM NCTONHNKOB

			DNJ.	ІАДЫ_ИСТОЧПИК	JD		
Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	Фоновая конце	ентра	ция Cf`	0.039400	4.0 (Вкла	ад источн	ников 96.0%)
1	000101 0029	T	55.3700	0.733356	77.2	77.2	0.013244650
2	000101 6008	П1	2.5500	0.075558	8.0	85.1	0.029630518
3	000101 6019	П1	0.0720	0.039512	4.2	89.3	0.548774481
4	000101 6005	П1	0.2500	0.032125	3.4	92.7	0.128498018
5	000101 6042	П1	0.0115	0.024286	2.6	95.2	2.1210263
			В сумме =	0.944236	95.2		
	Суммарный і	зклад	ц остальных =	0.045185	4.8		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. +СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до  $7.0 (\rm Ump)$  м/с

Расшифровка обозначений Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб] Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ] Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК ] Сди- вклад действующих (для Cf`) [доли ПДК] Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] Иоп- опасная скорость ветра [ м/с Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] Ки - код источника для верхней строки Ви

-12: -12: -12: -11: -9: -7: -4: -0: 4: 8: 13: 19: 24: 30: 36:

«СТРОЙИНДУСТРИЯ»

				:											
x=	12:	7:	1:		-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:	-43:	-44:
				0.452;											
Cc :	0.132:	0.132:	0.134:	0.136:	0.139:	0.142:	0.146:	0.149:	0.153:	0.155:	0.158:	0.159:	0.160:	0.160:	0.160:
Сф :	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:
-				0.039:											
				0.413:											
	359:	7:	14:											90:	97:
:	0.50 :	0.50 :	0.50 :	0.50:	0.50 :		0.50 :				0.50 :	0.50 :	0.50 :	0.50 :	0.50 :
ви:	0.238:	0.233:	0.225:	0.220:	0.214:	0.209:	0.203:	0.197:	0.192:	0.187:	0.182:	0.177:	0.173:	0.170:	0.166:
Ки :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :	6042 :
ви :	0.057:	0.058:	0.064:	0.068:	0.076:	0.081:	0.088:	0.095:	0.100:	0.104:	0.106:	0.107:	0.106:	0.105:	0.105:
				6019 :											
				0.052:											
				6008 : ~~~~~~											
λ=	42:	48:	53:	59: 	64:	69:	73:	77:			86:			88:	87: :
x=	-44:	-43:	-42:		-37:	-33:	-29:	-25:	-20:	-15:	-9:	-3:	2:	8:	14:
				0.522:											
				0.157:											
_				0.197:											
-				0.039:											
				0.483:											
				120 : 0.50 :											182:
:	0.50 :	0.50 :	0.50 :		0.50 :								0.50 :	0.50 :	0.50 :
	0.165:			0.159:											0.182:
				6042 :											
ви :	0.100:	0.099:	0.097:	0.096:	0.092:	0.092:	0.088:	0.089:	0.086:	0.087:	0.089:	0.087:	0.089:	0.091:	0.094:
ки :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :	6019 :
ви :	0.071:	0.071:	0.070:	0.069:	0.068:	0.066:	0.065:	0.062:	0.062:	0.062:	0.061:	0.060:	0.059:	0.058:	0.057:
				6005 :											
y=	86:	84:	81:	78:	74:	70:	65:	60:	55:	49:	43:	37:	31:	25:	20:
x=	20:	26:	31:	36: 	40:	44:	48:	51:	53:	55:	56:	56:	56:	54: 	53: 
Qc :	0.485:			0.488:										0.524:	0.518:
Cc :	0.146:	0.146:	0.146:	0.147:	0.147:	0.149:	0.150:	0.152:	0.154:	0.155:	0.157:	0.158:	0.158:	0.157:	0.155:
Сф :	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:	0.197:

```
\begin{array}{l} C \varphi : 0.039 : 0.049 : 0.479 : 0.478 : 0.472 : 0.478 : 0.483 : 0.486 : 0.487 : 0.485 : 0.479 : 0.001 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 : 0.51 : 0.52 : 0.53 : 0.472 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.52 : 0.52 : 0.52 : 0.53 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.50 : 0.51 : 0.51 : 0.52 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.52 : 0.52 : 0.52 : 0.52 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.53 : 0.52
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки :  $\,$  X=  $\,$  -43.4 м,  $\,$  Y=  $\,$  30.1 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.5343043 доли ПДКмр| 0.1602913 мг/м3

Достигается при опасном направлении 90 град. и скорости ветра 0.50 м/c

Всего источников: 11. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	<0б-П>-<ИС>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	Фоновая конце	ентра	ция Cf`	0.039400	7.4 (Вкла	ад источн	ников 92.6%)
1	000101 6042	П1	0.0115	0.170023	34.4	34.4	14.8491478
2	000101 6019	П1	0.0720	0.104539	21.1	55.5	1.4519317
3	000101 6005	П1	0.2500	0.069442	14.0	69.5	0.277769655
4	000101 6008	П1	2.5500	0.054852	11.1	80.6	0.021510674
5	000101 6006	П1	0.1412	0.039244	7.9	88.5	0.277921170
6	000101 6004	П1	0.1000	0.022595	4.6	93.1	0.225954041
7	000101 6010	П1	0.00058300	0.017841	3.6	96.7	30.6027775
			В сумме =	0.517937	96.7		j
	Суммарный в	зклад	, остальных =	0.016367	3.3		İ

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Примесь :2909 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль вращающихся печей, боксит) (495\*)

ПДКм.р для примеси 2909 = 0.5 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

													Ди  Выброс
<06~U>~ <nc></nc>		~~M~~	~M/C~  ~M	13/c~~ I	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	-~~-	~~ ~~ F/C~~
000101 6007	П1 2.0				20.0	14	38	5	5	0	3.0	1.000	0 0.5376000
000101 6041	П1 2.0				20.0	9	30	5	5	0	3.0	1.000	0 0.0082500

4. Расчетные параметры  ${\tt Cm}, {\tt Um}, {\tt Xm}$ 

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2909 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль

цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль

вращающихся печей, боксит) (495\*)

ПДКм.р для примеси 2909 = 0.5 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Ст - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М Источники\_\_\_\_ Их расчетные параметры Тип Cm Um Номер Код M -п/п-|<0б-п>-<иc>|-----[м]---1 |000101 6007|  $0.537600 \mid \Pi1 \mid 0.106107 \mid 0.50$ 114.0 2 |000101 6041| 0.008250| Π1 | 1.767968 | 0.50 5.7 Суммарный Мq = 0.545850 г/с Сумма См по всем источникам = 1.874075 долей ПДК -----Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Примесь :2909 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль

```
цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль
 вращающихся печей, боксит) (495*)
 ПДКм.р для примеси 2909 = 0.5 мг/м3
 Фоновая концентрация не задана
 Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144
 Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
 Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (\text{Ump}) м/с
 Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Вар.расч. :1
 Расч.год: 2022 (СП)
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 :2909 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль
 Примесь
 цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль
 вращающихся печей, боксит) (495*)
 ПДКм.р для примеси 2909 = 0.5 мг/м3
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 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 7.0 (\text{Ump}) м/с
 Расшифровка_обозначений_
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 24:
 84:
 81:
 -62:
 78:
 88:
 78:
 81:
 -50:
 -93: -105:
40: -82: -66: -56: -72: -84:
 50: 105:
 62:
 79: 123: 111:
Oc: 0.216: 0.147: 0.136: 0.139: 0.207: 0.134: 0.139: 0.160: 0.147: 0.134: 0.134: 0.134: 0.107: 0.106: 0.134:
Cc: 0.108: 0.074: 0.068: 0.070: 0.103: 0.067: 0.070: 0.080: 0.073: 0.067: 0.067: 0.067: 0.053: 0.053: 0.067:
```

## ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  37.3 м, Y=  $\,$  77.7 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.2157072 доли ПДКмр| 0.1078536 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 211 град. и скорости ветра 0.90 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклалы источников

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
1	000101 6041	П1	0.008250	0.182830	84.8	84.8	22.1612206
2	000101 6007	П1	0.5376	0.032877	15.2	100.0	0.061155368
			В сумме =	0.215707	100.0		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Примесь :2909 - Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: менее 20 (доломит, пыль

цементного производства – известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль вращающихся печей, боксит) (495\*)

ПДКм.р для примеси 2909 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

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 7.0 (Ump) м/с

	ı	Uоп− Ви −	опасна вклад	е напра я скоро ИСТОЧНИ точника	сть вет КА в	ра [ Qc [дол	м/с и ПДК]	]		I					
	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~  ~~~					
	-12:														
x=	12:	7:	1:	: -5: :	-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:	-43:	-44:
Qc : Cc : Фоп:	0.331: 0.166: 356:	0.330: 0.165: 4:	0.327: 0.164: 12:	0.323: 0.161: 20:	0.317: 0.158: 27:	0.310: 0.155: 35:	0.302: 0.151: 42:	0.294: 0.147: 49:	0.286: 0.143: 56:	0.277: 0.139: 62:	0.269: 0.134: 69:	0.261: 0.130: 75:	0.253: 0.126: 82:	0.245: 0.122: 88:	0.237: 0.119:
: Ви : Ки : Ви :	: 0.291: 6041 : 0.041:	: 0.286: 6041 : 0.044:	: 0.281: 6041 : 0.046:	: 0.274: 6041 : 0.048:	: 0.267: 6041 : 0.050:	: 0.259: 6041 : 0.051:	: 0.250: 6041 : 0.053:	: 0.240: 6041 : 0.054:	: 0.232: 6041 : 0.054:	: 0.222: 6041 : 0.055:	: 0.213: 6041 : 0.055:	: 0.206: 6041 : 0.055:	0.201: 6041: 0.051:	: 0.196: 6041 : 0.049:	: 0.190:
y= 	42:	:	:	:	:	:	:	:	:	:			:	:	:
Qc : Cc : Фоп: Uoп: : Ви : Ки :	0.230: 0.115: 101: 0.85: 0.188: 6041: 0.042:	0.224: 0.112: 107: 0.88: 0.184: 6041: 0.040:	0.218: 0.109: 113: 0.91: 0.180: 6041: 0.038:	0.213: 0.106: 119: 0.93: 0.177: 6041: 0.036:	0.208: 0.104: 125: 0.95: 0.174: 6041: 0.035:	0.205: 0.102: 131: 0.97: 0.172: 6041: 0.033:	0.202: 0.101: 137: 0.99: 0.170: 6041: 0.032:	0.200: 0.100: 143: 1.00: 0.169: 6041: 0.031:	0.199: 0.099: 149: 1.00: 0.168: 6041: 0.030:	0.198: 0.099: 155: 1.00: 0.168: 6041: 0.030:	0.198: 0.099: 161: 1.00: 0.168: 6041: 0.030:	0.198: 0.099: 166: 1.00: 0.167: 6041: 0.031:	0.200: 0.100: 172: 0.99: 0.169: 6041: 0.031:	0.202: 0.101: 178: 0.97: 0.170: 6041: 0.032:	0.204: 0.102: 184: 0.96:
y=	86:	84:	81:	78:							43:				
x=	20:	26: :	31:	36:	40:	44:	48:	51:	53:	55:	56:	56:	56:	54:	53:
Сс : Фоп:	0.207: 0.103: 190:	0.210: 0.105: 197: 0.93:	0.214: 0.107: 203: 0.91:	0.218: 0.109: 209: 0.89:	0.222: 0.111: 216: 0.86:	0.227: 0.114: 222: 0.83:	0.232: 0.116: 229: 0.80:	0.237: 0.119: 235: 0.78:	0.243: 0.121: 242: 0.78:	0.248: 0.124: 249: 0.77:	0.255: 0.127: 256: 0.81:	0.262: 0.131: 263: 0.81:	0.269: 0.135: 270: 0.81:	0.277: 0.138: 277: 0.81:	0.284: 0.142:

## ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

 $\begin{array}{l} \mathtt{B} \mbox{$_{1}$} : 0.174 \colon 0.178 \colon 0.181 \colon 0.185 \colon 0.188 \colon 0.193 \colon 0.197 \colon 0.203 \colon 0.210 \colon 0.216 \colon 0.226 \colon 0.234 \colon 0.243 \colon 0.243 \colon 0.252 \colon 0.259 \colon \\ \mathtt{K} \mbox{$_{1}$} : 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon 6041 \colon \\ \mathtt{B} \mbox{$_{1}$} : 0.032 \colon 0.032 \colon 0.033 \colon 0.033 \colon 0.034 \colon 0.034 \colon 0.035 \colon 0.034 \colon 0.033 \colon 0.032 \colon 0.029 \colon 0.027 \colon 0.026 \colon 0.025 \colon \\ \mathtt{K} \mbox{$_{1}$} : 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \colon 6007 \end{split}$ 

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  12.5 м, Y=  $\,$  -11.6 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3314774 доли ПДКмр| 0.1657387 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 356 град. и скорости ветра 0.77~m/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Код  Тип		Вклад	Вклад в%	Сум. %	коэф.влияния
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
1	000101 6041	П1	0.008250	0.290655	87.7	87.7	35.2309608
2	000101 6007	П1	0.5376	0.040822	12.3	100.0	0.075933784
			В сумме =	0.331477	100.0		

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код Тип		D   Wo	V1   T	X1	Y1	X2		Alf  F	КР Ди Выброс
<06~U>~ <nc>   ~~~  </nc>	~~M~~	~~M~~   ~M/C~	~м3/с~~ градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~   ~~	~~M~~~~   I	p.   ~~~	
	Прі	имесь 0301							
000101 0001 T	2.0	0.15 0.510	0.0090 450.0	10	35			1.0	1.000 1 0.0450911
000101 0002 T	0.8	0.17 1.34	0.0297 450.0	5	35			1.0	1.000 1 0.0801111
000101 0029 T	45.0	1.5 12.20	21.56 135.0	6	38			1.0	1.000 1 11.4910
000101 6001 П1	2.0		20.0	14	28	5	5	0 1.0	1.000 1 0.0189333
000101 6002 П1	2.0		20.0	12	26	5	5	0 1.0	1.000 1 0.055556
000101 6010 П1	2.0		20.0	-5	34	5	5	0 1.0	1.000 1 0.0009000
000101 6011 П1	2.0		20.0	11	49	5	5	0 1.0	1.000 1 0.0020000

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

# ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ»

000101 6012 П1	2.0	20.0	22	45	5	5	0 1.0 1.000 1 0.1370000
	Примесь 0330						
000101 0001 T	2.0 0.15 0.510	0.0090 450.0	10	35			1.0 1.000 1 0.0060194
000101 0002 T	0.8 0.17 1.34	0.0297 450.0	5	35			1.0 1.000 1 0.0106944
000101 0029 T	45.0 1.5 12.20	21.56 135.0	6	38			1.0 1.000 1 22.8000
000101 6001 П1	2.0	20.0	14	28	5	5	0 1.0 1.000 1 0.0031499
000101 6002 П1	2.0	20.0	12	26	5	5	0 1.0 1.000 1 0.1111111

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

- Для групп суммации выброс  $Mq = M1/\Pi Д K1 + ... + Mn/\Pi Д Kn$ , а суммарная концентрация  $Cm = Cm1/\Pi Д K1 + ... + Cmn/\Pi Д Kn$
- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным M

		Источ	иники		Их расче	етные парам	иетры							
Номер	Код		Mq	Тип	Cm	Um	Xm							
-п/п-	<0б-п>-<ис>				-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]							
1	000101	0001	0.237494	Т	0.108793	0.50	62.6							
2	000101	0002	0.421944	Т	0.178243	0.52	65.7							
3	000101	0029	103.055000	Т	0.237669	1.96	958.8							
4	000101	6001	0.100966	П1	0.084356	0.50	57.0							
5	000101	6002	0.500000	П1	0.162192	0.50	85.5							
6	000101	6010 İ	0.004500	П1	0.031892	0.50	22.8							
7	000101	6011	0.010000	П1	0.357165	0.50	11.4							
8	000101	6012	0.685000	П1	0.113560	0.50	114.0							
~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~														
C-	20122	M~ -	105 014006	1 017	May / TTV TO	DOOM EDIAM	i i							

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Молель: MPK-2014

:013 город Семей. Город

:0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Объект

Вар.расч. :1 Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37

:ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С) Сезон

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

(516)

# Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

Код загр   вещества	Штиль U<=2м/с	Северное  направление	Восточное направление	Южное  направление	Западное    направление
Пост N 001	: X=0, Y=0				 
0301	0.0668000	0.0523000	0.0553000	0.0453000	0.0560000
	0.3340000	0.2615000	0.2765000	0.2265000	0.2800000
0330	0.0658000	0.0410000	0.0555000	0.0523000	0.0508000
l İ	0.1316000	0.0820000	0.1110000	0.1046000	0.1016000

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.78 м/с

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 :013 город Семей. Город

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ. + СМР с авто).

Расч.год: 2022 (СП) Расчет проводился 13.05.2022 13:37 Вар.расч. :1

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

(516)

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмр) м/с

Расшифровка обозначений

Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]

Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ]

84: 81: -62: -50: -93: -105: 105: 94: 40: -82: -66: -56: -72: -84: 62: 79: 123: Oc: 0.874: 0.874: 0.836: 0.843: 0.873: 0.833: 0.851: 0.871: 0.858: 0.831: 0.822: 0.822: 0.743: 0.741: 0.820: Cd : 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: Cb`: 0.193: 0.193: 0.219: 0.214: 0.194: 0.221: 0.209: 0.195: 0.204: 0.222: 0.228: 0.228: 0.280: 0.282: 0.230: Сди: 0.681: 0.681: 0.617: 0.629: 0.679: 0.612: 0.643: 0.676: 0.654: 0.609: 0.594: 0.594: 0.463: 0.460: 0.590: Фол: 213 : 216 : 267 : 277 : 216 : 116 : 123 : 66 : 70 : 116 : 332 : 321 : 319 : 325 : 331 :  $UO\pi$ : 0.50 : 0.51 : 0.54 : 0.52 : 0.50 : 0.55 : 0.54 : 0.51 : 0.53 : 0.56 : 0.53 : 0.56 : 0.63 : 0.63 : 0.59 : : : : : : : : : : : : Ви : 0.170: 0.172: 0.156: 0.162: 0.172: 0.156: 0.165: 0.174: 0.166: 0.156: 0.155: 0.154: 0.125: 0.125: 0.153: Ки : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : Ви : 0.141: 0.154: 0.152: 0.154: 0.135: 0.148: 0.154: 0.150: 0.154: 0.148: 0.145: 0.146: 0.109: 0.108: 0.145: Ки : 6011 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : Ви : 0.134: 0.107: 0.096: 0.100: 0.132: 0.103: 0.098: 0.107: 0.110: 0.102: 0.103: 0.100: 0.095: 0.095: 0.102: Ки : 6002 : 0001 : 6012 : 0001 : 6011 : 6012 : 0001 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 : 6012 

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  26.5 м, Y=  $\,$  96.1 м

Максимальная суммарная концентрация  $\overline{\mid \text{Cs=} \quad \text{0.8868885}}$  доли ПДКмр $\mid$ 

Достигается при опасном направлении 195 град. и скорости ветра 0.51 м/c

Всего источников: 8. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

				11 124DI_91C 1 O 111911C	~P		
Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	<06-∏>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	Фоновая конце	ентра	ция Cf`	0.184741	20.8 (Вкла	ад источн	ников 79.2%)
1	000101 0002	T	0.4219	0.172924	24.6	24.6	0.409827292
2	000101 6002	П1	0.5000	0.156441	22.3	46.9	0.312882602
3	000101 6011	П1	0.010000	0.115646	16.5	63.4	11.5645914
4	000101 0001	Т	0.2375	0.108647	15.5	78.9	0.457470655
5	000101 6001	П1	0.1010	0.077472	11.0	89.9	0.767305493

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

```
6 |000101 6012| N1|
 0.6850|
 0.057482
 8.2 | 98.1 | 0.083915278
 0.873353
 В сумме =
 98.1
 Суммарный вклад остальных =
 0.013536
9. Результаты расчета по границе санзоны.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто).
 Объект
 Расч.год: 2022 (СП)
 Расчет проводился 13.05.2022 13:37
 Вар.расч. :1
 Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)
 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид)
 Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для действующих источников
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (\text{Ump}) м/с
 _Расшифровка_обозначений_
 Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Сф`- фон без реконструируемых [доли ПДК]
 Сди- вклад действующих (для Cf`) [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [м/с
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 -При расчете по группе суммации концентр. в мг/м3 не печатается
 -12: -12: -11:
 -9:
 -7:
 -4:
 -0:
 13:
 19:
1: -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: -43: -44:
Oc: 0.817: 0.821: 0.825: 0.828: 0.832: 0.835: 0.839: 0.842: 0.846: 0.849: 0.852: 0.855: 0.857: 0.859: 0.860:
CD : 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466:
Coh: 0.231: 0.229: 0.226: 0.224: 0.222: 0.219: 0.217: 0.215: 0.212: 0.210: 0.208: 0.206: 0.205: 0.203: 0.202:
Сди: 0.586: 0.592: 0.598: 0.604: 0.610: 0.616: 0.622: 0.628: 0.634: 0.639: 0.644: 0.649: 0.652: 0.655: 0.658:
\Phi \circ \Pi: 358: 5: 12: 19: 26: 33: 40: 46: 53: 59: 66: 72: 79: 85: 91:
:
 :
 :
 :
 : :
 :
 :
Ви: 0.152: 0.153: 0.153: 0.154: 0.155: 0.156: 0.156: 0.160: 0.161: 0.163: 0.164: 0.166: 0.166: 0.168: 0.168:
Ки : 0002 : 000
Ви : 0.103: 0.103: 0.104: 0.104: 0.105: 0.105: 0.106: 0.106: 0.107: 0.108: 0.113: 0.115: 0.120: 0.123: 0.125:
```

```
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002: 6002:
Ви : 0.095: 0.096: 0.097: 0.098: 0.099: 0.101: 0.104: 0.104: 0.106: 0.107: 0.107: 0.107: 0.107: 0.108: 0.108:
Ки : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 :
 59:
 73:
 77:
 42: 48:
 53:
 64:
 69:
 81:
 84:
 86:
 y=
-44: -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
 -9:
 -3:
Oc: 0.861: 0.862: 0.863: 0.864: 0.866: 0.868: 0.870: 0.873: 0.877: 0.881: 0.885: 0.889: 0.893: 0.895: 0.895:
Cd : 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466:
C\dagger: 0.202: 0.201: 0.201: 0.200: 0.199: 0.198: 0.196: 0.194: 0.191: 0.189: 0.186: 0.183: 0.181: 0.180: 0.179:
Сди: 0.659: 0.661: 0.662: 0.664: 0.667: 0.670: 0.674: 0.680: 0.686: 0.693: 0.700: 0.706: 0.712: 0.715: 0.716:
Фол: 97: 104: 110: 116: 122: 128: 134: 140: 146: 152: 158: 165: 171: 178: 184:
Ви : 0.169: 0.169: 0.169: 0.169: 0.168: 0.168: 0.167: 0.166: 0.165: 0.163: 0.162: 0.164: 0.163: 0.165: 0.164:
Ки : 0002 : 000
Ви : 0.128: 0.134: 0.137: 0.139: 0.142: 0.144: 0.146: 0.148: 0.149: 0.150: 0.151: 0.152: 0.153: 0.159: 0.162:
Ки : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6002 : 6011 : 6011 : 6011 :
Ви : 0.108: 0.108: 0.108: 0.108: 0.108: 0.108: 0.108: 0.108: 0.109: 0.118: 0.128: 0.138: 0.145: 0.152: 0.151: 0.149:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6002 : 6002 : 6002 :
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  14.3 м, Y=  $\,$  87.3 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8950626 доли ПДКмр|

Достигается при опасном направлении 184 град.

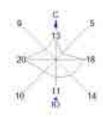
и скорости ветра 0.50 м/с

Всего источников: 8. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния					
	<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M					
	Фоновая конце	ентра	ция Cf`	0.179292   3	20.0 (Вкла	ад источн	ников 80.0%)					
1	000101 0002	T	0.4219	0.163753	22.9	22.9	0.388091862					
2	000101 6011	П1	0.010000	0.161901	22.6	45.5	16.1900673					
3	000101 6002	П1	0.5000	0.149471	20.9	66.4	0.298941255					
4	000101 0001	T	0.2375	0.107083	15.0	81.3	0.450886160					
5	000101 6001	П1	0.1010	0.081684	11.4	92.8	0.809029043					
6	000101 6012	П1	0.6850	0.038021	5.3	98.1	0.055504583					
			В сумме =	0.881204	98.1							
	Суммарный в	зклад	ц остальных =	0.013859	1.9							
~~~~	~~~~~~~~~~	~~~~	.~~~~~~~~~~	.~~~~~~~~~~~	~~~~~~~~	~~~~~~	~~~~~~~~~~~~~					

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто) Вар.№ 1 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)





Изклинии в догни ПДК 0.458 Условные обозначения: Жилью эсны, группа N 81 0.519 Сантарно-защитные зоны, группа N 01 -0.570 Расч. примоусольник N-01 -0.615



Макс концентрация 0.6/3946/22 ПДК достичантся в точьо х=-8 ус 147. При опесном направление 170° и опесной скорости вытра 0.55 м/с. Расчетный прямоутильник № 1, ширине 3600 м, насота 1440 м, щог расчетных точек 26°11. Расчет на период строительно-монтажных работ.

14

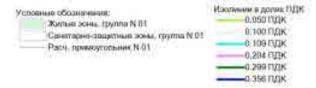
Город: 013 город Семей

Объект : 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто) Вар.№ 1

ПК ЭРА v3.0, Модель: MPK-2014 2754 Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель

PRK-265F) (10)





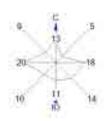


20:

Макс концентрация 0.3941642 ПДК достигантся в телье x= 196 y= 3 При опасном направления 2011 и опасной скорости ветра 0.55 м/с Расчетный примоутельных № 1, шириче 3000 м, высота 1440 м, шег расчетных телех 2411 Расчет из период строительно-монтажных работ

Объект: 0001. Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Вар.№ 1. ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

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









Макс концентрация 0.69.Ж888 ГЦІХ достичантся в точко х=-8 ус 147 макс концентрация в облужен туду, достиганся в повос к.— 5 уст. При отвежном направление 172° и отвежной скорости витра 0.59 м/с. Расчитный примоутильник № 1, ширине 3900 м, высота 1440 м, шаг расчитный примоутильных по

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Вар.№ 1

ПК ЭРА v3.0, Модель: MPK-2014

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



14



Усповные обозначения:

Житые эсны, группа N 81
Санитарис-пащитные зоны, группа N 01
Раси, примоугольник N 01

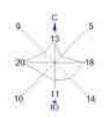
Иживнем и долик ПДК 0.703 ПДК 0.866 ПДК



Макс концентроция 1.4916366 ПДК достигантся в тогьое х= 424 у= -141 При отвежем направлении 293° и отвежем корости витра 1.92 м/с Расчитный примоутильных № 1, шерене 3900 м. высота 1.440 м. шаг расчитной сигка 1444 к. питра расчитных точек 28°11 Расчит на период строительно-монтажных работ

Объект: 0001. Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Вар.№ 1. ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

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





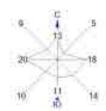
Ижимини в долик ПДК 0.168 ПДК Условные обозначения: Жилые жинь, группа N 81 ±0.170 ПДК Сантарно-защитные зоны, группа N 01 -0.189 ПДК Расч. примоугольник № 01 -0.106 DДK



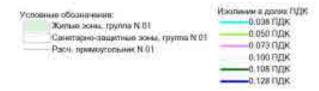
Макс концентрация 0.1996963 ГЦЦК достичантся и точке x= 424 y= -717 макс концентрация и тэрээсэ гүд достигилсэ в тэрэс х 424 у-При отвежем направлении 331° и отвежнай скорости витра 1 96 м/с Расчитный примоутитычик № 1, ширина 3900 м, высота 1440 м. шаг расчитной ситки 144 м, количество расчитных тачек 26°11 Расчит на период строительно-монтажных работ

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто) Вар.№ 1 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

2752 Уайт-спирит (1294\*)







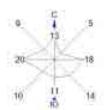


Макс концентрация 0.142225 ПДК достигается в точке х= 8 у= 147 При отвежны направление 172° и отвежный скорости ветра 0.59 м/с Расчетный премоутильных № 1, ширкев 3600 м, высота 1440 м, шег расчетных точек 26°11 Расчет на период строительно-ментажных работ

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто) Вар.№ 1

ПК ЭРА v3.0, Модель: MPK-2014

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





Условные ободначения: Изоливне и долях ГДК
Житые эсны, группа N 81
Санитарио-пациятные зоны, группа N 81
Расч. примоусовыник N.01
О.434 ГДК
О.439 ГДК



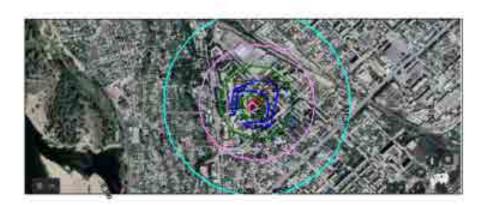
Макс концентрация 0.4432621 ПДК достичается в точкое х=-8 у= 147 При опасном направлении 166° и опасной скорости ветра 0.5 м/с Расчетный премоутельных № 1. ширяне 3800 м. высота 1440 м. шег расчетной сетки 144 м. количество расчетных точки 26°11 Расчет на период строительно-монтажных работ

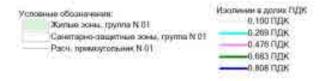
Объект : 0001. Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с авто). Вар.№ 1

ПК ЭРА v3.0, Модель: MPK-2014

0827 Хлорэтилен (Винилхлорид, Этиленхлорид) (646)









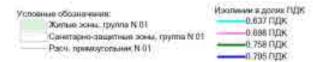
Макс концентрация 0.8904896 ПДК достигантся в точее х= 196 у= 147 При опасном направлении 223° и опасной сморости ветра 0.51 м/с Расчетный премоутильных № 1, ширжев 3800 м, высота 1440 м, щег расчетных точех 28°11 Расчет на период строительно-ментажных работ

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (сущ.+СМР с аето) Вар.№ 1 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

6007 0301+0330









Макс концентрация 6.8193634 ЛДК достичантся в точке х=-8 ус 147 При опесном направлении 170° и опесной скорости ветра 0.55 м/с Расчетный премоутельных № 1, ширяне 3800 м, высота 1440 м, шег расчетной сетки 144 м, количество расчетных точек 26°11 Расчет на период строительно-монтажных работ

# Расчет рассеивания приземных концентраций загрязняющих веществ после реализации проектных решений (период эксплуатации)

1. Общие сведения.

Расчет проведен на ПК "ЭРА" v3.0 фирмы НПП "Логос-Плюс", Новосибирск Расчет выполнен ТОО "СТРОЙИНЛУСТРИЯ"

\_\_\_\_\_\_

Заключение экспертизы Министерства природных ресурсов и Росгидромета на программу: письмо № 140-09213/20и от 30.11.2020

\_\_\_\_\_\_

2. Параметры города

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Название: город Семей Коэффициент A = 200

Скорость ветра Ump = 7.0 м/c

Средняя скорость ветра = 4.0 м/с

Температура летняя = 28.9 град.С

Температура зимняя = -20.5 град.С

Коэффициент рельефа = 1.00

Площадь города = 0.0 кв.км

Угол между направлением на СЕВЕР и осью X = 90.0 угловых градусов

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

									X2						
<06~U>~ <nc></nc>	.   ~~~   ~	~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~	~~	~~~r/c~~
000101 0029	) T	45.0	1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.000	0 (	11.4910
000101 0030	) T	25.0	0.62	67.90	20.50	205.0	5	35				1.0	1.000	0 (	4.506410

4. Расчетные параметры См, Uм, Xм ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

```
Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация). Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)
Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)
ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3
```

Ī	Источ	ники		Их расче	етные парам	иетры
Номер	Код	M	Тип	Cm	Um	Xm
-п/п-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[м/с]	[M]
1	000101 0029	11.491000	T	0.385800	2.70	627.4
2	000101 0030	4.506410	T	0.214965	5.50	591.1
!	умма См по во	= 15.997410 сем источника: ешенная опасн	M =	0.600765 д		/c

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

Код загр	Штиль	Северное	Восточное	Южное	Западное
вещества	U<=2м/с	направление	направление	направление	направление
Пост N 001   0301	: X=0, Y=0 0.0668000 0.3340000	!	!	!	!

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucb = 3.7 м/с

6. Результаты расчета в виде таблицы. ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей. Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация). Расч.год: 2022 (СП) Вар.расч. :3 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 = -80, Y = 3размеры: длина(по X)= 3600, ширина(по Y)= 1440, шаг сетки= 144 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с \_Расшифровка\_обозначений\_ Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб] Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ] Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] Uon- опасная скорость ветра [ M/C Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК] Ки - код источника для верхней строки Ви

у= 723 : У-строка 1 Cmax= 0.755 долей ПДК (x= -8.0; напр.ветра=179)

-Если в строке Cmax=< 0.05 ПДК, то Фоп, Uоп, Ви, Ки не печатаются

```
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.164: 0.177: 0.220: 0.234: 0.249: 0.265: 0.281: 0.298: 0.313: 0.326: 0.338: 0.347: 0.361: 0.364: 0.363: 0.349:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
Ви : 0.068: 0.071: 0.108: 0.116: 0.124: 0.132: 0.141: 0.148: 0.156: 0.162: 0.168: 0.172: 0.166: 0.164: 0.164: 0.172:
Ки : 0030 : 003
 у= 579 : У-строка 2 Стах= 0.793 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=226)
 ----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
 280:
 Qc : 0.572: 0.590: 0.612: 0.636: 0.660: 0.687: 0.713: 0.739: 0.762: 0.785: 0.753: 0.757: 0.751: 0.745: 0.748: 0.757:
Cc : 0.114: 0.118: 0.122: 0.127: 0.132: 0.137: 0.143: 0.148: 0.152: 0.157: 0.151: 0.151: 0.150: 0.149: 0.150: 0.151:
Cb: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.227: 0.227: 0.227: 0.227: 0.227: 0.227:
Фол: 106: 107: 109: 110: 112: 115: 118: 122: 126: 133: 141: 151: 164: 179: 194: 207:
Uon: 2.00 : 4.65 : 4.56 : 4.48 : 4.39 : 4.32 : 4.23 : 4.14 : 4.07 : 4.00 : 3.71 : 3.56 : 3.56 : 3.52 : 3.52 : 3.65 :
 \mathtt{B}\mathtt{M} : 0.168: 0.210: 0.225: 0.240: 0.257: 0.274: 0.291: 0.308: 0.325: 0.340: 0.360: 0.365: 0.359: 0.356: 0.359: 0.361:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
 \mathtt{B}\mathtt{M} : 0.069: 0.103: 0.111: 0.119: 0.127: 0.137: 0.145: 0.154: 0.161: 0.168: 0.166: 0.165: 0.165: 0.162: 0.163: 0.170:
 \kappa_{\mathrm{M}} : 0030 : 00
 у= 435 : У-строка 3 Стах= 0.808 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=235)
 ----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
 Oc : 0.576: 0.596: 0.620: 0.644: 0.671: 0.698: 0.725: 0.752: 0.778: 0.803: 0.805: 0.730: 0.686: 0.661: 0.679: 0.722:
Cc : 0.115: 0.119: 0.124: 0.129: 0.134: 0.140: 0.145: 0.150: 0.156: 0.161: 0.161: 0.146: 0.137: 0.132: 0.136: 0.144:
Cb: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.227
\Phi \circ \pi: 102: 103: 104: 105: 107: 109: 111: 114: 118: 124: 132: 143: 158: 178: 198: 215:
:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.172: 0.214: 0.229: 0.246: 0.263: 0.281: 0.300: 0.318: 0.336: 0.357: 0.361: 0.347: 0.317: 0.299: 0.312: 0.341:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.070: 0.106: 0.114: 0.122: 0.131: 0.141: 0.149: 0.158: 0.165: 0.170: 0.168: 0.157: 0.143: 0.136: 0.141: 0.154:
Ки : 0030 : 003
 291: У-строка 4 Стах= 0.810 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=246)
```

```
x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Oc: 0.578: 0.600: 0.625: 0.651: 0.678: 0.706: 0.735: 0.763: 0.790: 0.807: 0.785: 0.708: 0.574: 0.529: 0.561: 0.691:
Cc : 0.116: 0.120: 0.125: 0.130: 0.136: 0.141: 0.147: 0.153: 0.158: 0.161: 0.157: 0.142: 0.115: 0.106: 0.112: 0.138:
Cb: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.380:
\Phi \circ \pi: 98: 98: 99: 100: 101: 102: 104: 106: 109: 113: 120: 130: 148: 177: 207: 227:
UOn: 2.00 : 4.59 : 4.53 : 4.44 : 4.35 : 4.23 : 4.16 : 4.09 : 4.00 : 3.61 : 3.50 : 3.40 : 2.00 : 2.00 : 2.00 : 3.40 :
 :
 :
 :
 : :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.174: 0.217: 0.233: 0.250: 0.268: 0.287: 0.306: 0.325: 0.344: 0.364: 0.349: 0.297: 0.215: 0.176: 0.203: 0.282:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.070: 0.106: 0.115: 0.124: 0.134: 0.142: 0.152: 0.162: 0.170: 0.166: 0.160: 0.134: 0.026: 0.020: 0.024: 0.129:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
 y= 147 : Y-строка 5 Cmax= 0.806 долей ПДК (x=
 568.0; напр.ветра=259)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Qc : 0.580: 0.602: 0.628: 0.653: 0.681: 0.710: 0.740: 0.769: 0.796: 0.805: 0.759: 0.628: 0.463: 0.385: 0.442: 0.599:
Cc: 0.116: 0.120: 0.126: 0.131: 0.136: 0.142: 0.148: 0.154: 0.159: 0.161: 0.152: 0.126: 0.093: 0.077: 0.088: 0.120:
Cb: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.380:
\Phi \circ \pi: 93 : 94 : 94 : 95 : 95 : 96 : 97 : 99 : 101 : 104 : 110 : 125 : 173 : 230 : 248 :
\texttt{Uon:} \ \ 2.00 \ : \ 4.57 \ : \ 4.53 \ : \ 4.42 \ : \ 4.34 \ : \ 4.23 \ : \ 4.14 \ : \ 4.07 \ : \ 3.97 \ : \ 3.63 \ : \ 3.43 \ : \ 3.37 \ : \ 1.98 \ : \ 1.98 \ : \ 2.00 \ : \ 3.38 \ : \ 3.43 \ : \ 3.43 \ : \ 3.43 \ : \ 3.43 \ : \ 3.43 \ : \ 3.43 \ : \ 3.44 \ :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.175: 0.219: 0.235: 0.252: 0.270: 0.289: 0.309: 0.329: 0.347: 0.360: 0.332: 0.242: 0.117: 0.047: 0.098: 0.218:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.071: 0.107: 0.117: 0.125: 0.135: 0.144: 0.154: 0.164: 0.172: 0.169: 0.150: 0.109: 0.012: 0.004: 0.010: 0.101:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
3: Y-строка 6 Cmax= 0.806 долей ПДК (x= 712.0; напр.ветра=273)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
 280:
Oc: 0.580: 0.603: 0.628: 0.654: 0.681: 0.711: 0.741: 0.770: 0.798: 0.805: 0.750: 0.605: 0.433: 0.341: 0.406: 0.573:
Cc : 0.116: 0.121: 0.126: 0.131: 0.136: 0.142: 0.148: 0.154: 0.160: 0.161: 0.150: 0.121: 0.087: 0.068: 0.081: 0.115:
CD : 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.280:
 89: 89: 89: 88: 88: 88: 87: 87: 86: 84: 78:
UOn: 2.00 : 4.58 : 4.52 : 4.42 : 4.33 : 4.23 : 4.14 : 4.07 : 3.97 : 3.61 : 3.45 : 3.37 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 3.37 :
 :
 :
 :
```

```
Ви : 0.176: 0.219: 0.235: 0.252: 0.270: 0.290: 0.310: 0.329: 0.349: 0.360: 0.325: 0.226: 0.091: 0.006: 0.066: 0.201:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.071: 0.108: 0.117: 0.126: 0.135: 0.144: 0.154: 0.165: 0.172: 0.168: 0.149: 0.102: 0.009: 0.000: 0.006: 0.092:
Ки : 0030 : 003
у= -141: У-строка 7 Стах= 0.807 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=288)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
 Qc: 0.579: 0.602: 0.626: 0.653: 0.680: 0.708: 0.738: 0.766: 0.794: 0.807: 0.771: 0.662: 0.511: 0.451: 0.495: 0.638:
Cc : 0.116: 0.120: 0.125: 0.131: 0.136: 0.142: 0.148: 0.153: 0.159: 0.161: 0.154: 0.132: 0.102: 0.090: 0.099: 0.128:
Cb: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.380:
\Phi \circ \pi: 85 : 84 : 84 : 83 : 82 : 81 : 80 : 79 : 76 : 73 : 68 : 59 : 41 :
\texttt{Uom} \colon 2.00 \ \colon 4.58 \ \colon 4.52 \ \colon 4.44 \ \colon 4.34 \ \colon 4.23 \ \colon 4.15 \ \colon 4.07 \ \colon 3.98 \ \colon 3.61 \ \colon 3.45 \ \colon 3.38 \ \colon 1.98 \ \colon 2.00 \ \colon 2.00 \ \colon 3.37 \ \colon 3.37 \ \colon 3.38 \ \colon 3
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.175: 0.218: 0.234: 0.251: 0.269: 0.288: 0.308: 0.326: 0.346: 0.363: 0.341: 0.266: 0.160: 0.107: 0.146: 0.247:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
Ви : 0.071: 0.107: 0.116: 0.125: 0.134: 0.143: 0.154: 0.163: 0.171: 0.168: 0.153: 0.119: 0.017: 0.010: 0.015: 0.111:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
 у= -285 : У-строка 8 Стах= 0.810 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=300)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
 280:
 -8:
Qc: 0.577: 0.598: 0.622: 0.647: 0.675: 0.702: 0.730: 0.759: 0.785: 0.805: 0.798: 0.732: 0.657: 0.614: 0.644: 0.717:
Cc : 0.115: 0.120: 0.124: 0.129: 0.135: 0.140: 0.146: 0.152: 0.157: 0.161: 0.160: 0.146: 0.131: 0.123: 0.129: 0.143:
CD : 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.262: 0.26
Фол: 80: 80: 79: 78: 76: 75: 73: 70: 66: 61: 54: 43: 26:
 2: 338: 320:
:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.173: 0.215: 0.231: 0.247: 0.266: 0.284: 0.302: 0.321: 0.340: 0.363: 0.358: 0.325: 0.272: 0.243: 0.264: 0.315:
Ки : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.070: 0.106: 0.114: 0.123: 0.133: 0.141: 0.151: 0.161: 0.169: 0.165: 0.163: 0.146: 0.123: 0.109: 0.118: 0.141:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
 у= -429 : У-строка 9 Стах= 0.802 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=310)
 x= -1880 : -1736: -1592: -1448: -1304: -1160: -1016: -872: -728: -584: -440: -296: -152:
 -8:
 136:
 280:
```

```
Oc: 0.574: 0.593: 0.616: 0.641: 0.666: 0.693: 0.719: 0.747: 0.771: 0.795: 0.798: 0.784: 0.762: 0.748: 0.757: 0.779:
Cc : 0.115: 0.119: 0.123: 0.128: 0.133: 0.139: 0.144: 0.149: 0.154: 0.159: 0.160: 0.157: 0.152: 0.150: 0.151: 0.156:
Cb: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.262
\Phi \circ \pi: 76: 75: 74: 72: 70: 68: 65: 62: 58: 52: 45: 33: 19:
 2: 344: 330:
UOn: 2.00: 4.65: 4.55: 4.47: 4.38: 4.30: 4.19: 4.13: 4.06: 4.01: 3.56: 3.56: 3.48: 3.46: 3.45: 3.52:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.170: 0.212: 0.227: 0.243: 0.260: 0.278: 0.296: 0.314: 0.330: 0.345: 0.360: 0.358: 0.344: 0.334: 0.342: 0.356:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.070: 0.105: 0.112: 0.121: 0.130: 0.139: 0.147: 0.157: 0.165: 0.173: 0.162: 0.165: 0.156: 0.152: 0.154: 0.162:
Ки : 0030 : 003
 у= -573 : У-строка 10 Стах= 0.793 долей ПДК (х= 136.0; напр.ветра=348)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
 Oc: 0.569: 0.586: 0.609: 0.632: 0.656: 0.681: 0.707: 0.731: 0.755: 0.771: 0.780: 0.790: 0.791: 0.792: 0.793: 0.791:
Cc : 0.114: 0.117: 0.122: 0.126: 0.131: 0.136: 0.141: 0.146: 0.151: 0.154: 0.156: 0.158: 0.158: 0.158: 0.159: 0.158:
CD : 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.262: 0.26
\Phi \circ \pi: 72 : 71 : 69 : 67 : 65 : 62 : 59 : 55 : 50 : 45 : 36 : 26 : 14 : 1 : 348 : 336 :
UOR: 2.00: 4.65: 4.56: 4.56: 4.51: 4.43: 4.33: 4.24: 4.17: 4.10: 3.98: 3.99: 3.63: 3.56: 3.65: 3.56: 3.65:
 :
 :
Ви : 0.166: 0.208: 0.223: 0.237: 0.253: 0.270: 0.287: 0.303: 0.319: 0.332: 0.346: 0.364: 0.365: 0.361: 0.366: 0.364:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.069: 0.102: 0.110: 0.118: 0.127: 0.134: 0.143: 0.151: 0.159: 0.163: 0.172: 0.164: 0.165: 0.170: 0.165: 0.166:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
 y= -717 : Y-строка 11 Cmax= 0.780 долей ПДК (x=
 -8.0; напр.ветра= 1)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 280:
 -8: 136:
Oc: 0.564: 0.579: 0.599: 0.620: 0.644: 0.667: 0.690: 0.713: 0.731: 0.739: 0.755: 0.768: 0.777: 0.780: 0.778: 0.771:
Cc : 0.113: 0.116: 0.120: 0.124: 0.129: 0.133: 0.138: 0.143: 0.146: 0.148: 0.151: 0.154: 0.155: 0.156: 0.156: 0.154:
CD : 0.334: 0.334: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.276: 0.262: 0.26
Фол: 68: 67: 65: 63: 60: 57: 54: 49: 45:
 38 : 31 :
 22: 12:
\texttt{Uon:} \ \ 2.00 \ : \ \ 2.00 \ : \ \ 4.65 \ : \ \ 4.53 \ : \ \ 4.47 \ : \ \ 4.39 \ : \ \ 4.23 \ : \ \ 4.12 \ : \ \ 4.11 \ : \ \ 4.03 \ : \ \ 4.02 \ : \ \ 4.01 \ : \ \ 3.99 \ : \ \ 4.02
 : :
Ви : 0.162: 0.174: 0.216: 0.230: 0.245: 0.260: 0.275: 0.291: 0.304: 0.319: 0.330: 0.338: 0.344: 0.346: 0.344: 0.340:
\mathtt{K}\mathtt{M} : 0029
```

 $\mathtt{Bu} : 0.068 : 0.070 : 0.107 : 0.114 : 0.122 : 0.130 : 0.138 : 0.145 : 0.151 : 0.159 : 0.163 : 0.168 : 0.171 : 0.172 : 0.172 : 0.169 : \\ \mathtt{Ku} : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0$ 

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X= 568.0 м, Y= 291.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.8103824 доли ПДКмр | 0.1620765 мг/м3

Достигается при опасном направлении 246 град.

и скорости ветра 3.56 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклалы источников

				<u> прим_вто т о тпвтте</u>	OD		
Ном	.  Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	-   <0б-П>-<Ис>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	Фоновая конц	ентраци	ия Cf	0.280000	34.6 (Вкла	ад источн	ников 65.4%)
1	000101 0029	T	11.4910	0.365137	68.8	68.8	0.031775936
2	000101 0030	T	4.5064	0.165245	31.2	100.0	0.036668885
			В сумме =	0.810382	100.0		

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]

Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]

Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ]

```
| Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.] |
| Иоп- опасная скорость ветра [м/с] |
| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] |
| Ки - код источника для верхней строки Ви |
|~~~~~~~
```

4: 78: 39: 24: 78: 81: 84: 81: -62: -50: -93: -105: -62: 50: 105: 94: 40: -82: -66: -56: -72: -84: 62: Qc : 0.346: 0.355: 0.376: 0.369: 0.347: 0.376: 0.366: 0.357: 0.366: 0.377: 0.389: 0.388: 0.447: 0.449: 0.390: Cc : 0.069: 0.071: 0.075: 0.074: 0.069: 0.075: 0.073: 0.071: 0.073: 0.075: 0.078: 0.078: 0.078: 0.089: 0.090: 0.078: Cb: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334: 0.334 Фол: 218: 221: 269: 279: 221: 116: 123: 62: 67: 116: 331: 320: 318: 324: 329: Uon: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 2.00 : 2.00 : 1.98 : : : : : : :  $\mathtt{B}_{\mathtt{M}}$  : 0.011: 0.019: 0.039: 0.032: 0.012: 0.038: 0.030: 0.021: 0.030: 0.039: 0.050: 0.050: 0.103: 0.105: 0.051:  $\kappa_{\text{M}}$  : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 00 Ви : 0.001: 0.002: 0.004: 0.003: 0.001: 0.003: 0.003: 0.002: 0.002: 0.004: 0.004: 0.004: 0.010: 0.010: 0.005: ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  -183.8 м, Y=  $\,$  -45.1 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4781642 доли ПДКмр| 0.0956328 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 66 град. и скорости ветра 1.98~м/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ī	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	коэф.влияния
		<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	4	Фоновая конце	ентраци	ия Cf	0.334000	69.9 (Вкла	ад источн	иков 30.1%)
	1	000101 0029	T	11.4910	0.131133	91.0	91.0	0.011411824
	2	000101 0030	T	4.5064	0.013031	9.0	100.0	0.002891643
ĺ				В сумме =	0.478164	100.0		ĺ

```
9. Результаты расчета по границе санзоны.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 пород
 :013 город Семей.
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :3
 Примесь
 :0301 - Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)
 ПДКм.р для примеси 0301 = 0.2 мг/м3
 Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53
 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (\text{Ump}) \, \text{м/c}
 _Расшифровка_обозначений__
 Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [м/с
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 -4:
 -12:
 -11:
 -9:
 -7:
 -0:
 4:
 8:
 13:
 19:
 24:
 30:
 36:
 V=
 -12:
 -12:
-11: -16: -21: -26: -31: -34: -38:
 -5:
 -40:
 -42:
Oc: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346: 0.346:
Cc : 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069: 0.069:
Cp : 0.334: 0.33
\Phi \circ \Pi: 352: 359: 6: 13: 20: 27: 33: 40: 47: 54: 61: 67: 74: 81:
Uoπ: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 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: 0.011:
```

 $\mbox{KM}$  : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029

y=	42:	48:	53:	59: :	64:	69: 	, 0	77: :		· -	86: :	0,	88:	 .:	87: 
x=	-44:	-43:	-42:	-39:	-37:	-33:	-29:	-25:	-20:		-9:	-3:	2:	8:	: 14: :
 Qc :	0.346:	0.346:	0.346:												-
Cc :	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:
Сф :	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:	0.334:
Фоп:	95 :	102 :	108 :	115 :	122 :	129 :	135 :	142 :	149 :	156 :	163 :	169 :	176 :	183 :	190 :
Uon:	1.98 :	1.98:	1.98:	1.98:	1.98:	1.98 :	1.98:	1.98:	1.98:	1.98:	1.98:	1.98:	1.98:	1.98 :	1.98 :
:	:	:	:		:					:					:
	0.011:														
	0029 :														
Ви :	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:	0.001:
Ки:	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :
	86:	84:	81:	78: :	74:	70:	65:	60:	55 <b>:</b>		43:	37:	31:	25:	20:
x=	20:	26:	31:	36:	40:	44:	48:	51:	53: :	55: :	56: :	56: :	56: 	54: :	53: :
Qc :	0.346:	0.346:	0.346:	0.346:	0.346:	0.346:	0.346:	0.346:	-	-	-	-			-
Cc :	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:	0.069:
Сф :	0.334:														
Фоп:					_		_			_			_	_	
Uon:	1.98 :	1.98 :	1.98:	1.98:	1.98 :	1.98 :	1.98:	1.98:	1.98 :	1.98:	1.98:	1.98 :	1.98 :	1.98 :	1.98 :
:	:	:	:							:			:	:	:
Ви :	0.011:														
	0029 :														
		0 001.	0 001.	0 001.	0 001.	0 001.	0 001 •	0 001 •	0 001:	0 001:	0 001:	0 001 •	0 001 •	0 001 •	0 001:
ви:	0.001:														

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X= 25.6 м, Y= 84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3461710 доли ПДКмр | 0.0692342 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 203 град.

и скорости ветра 1.98 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ī	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
i		<0б-П>-<Ис	:>     -	- 1				b=C/M
j		•		·	0.334000	•		
j	1	000101 002	29   T	11.4910	0.011103	91.2	91.2	0.000966243
j	2	000101 003	30 T	4.5064	0.001068	8.8	100.0	0.000236979
j		•	, ,	В сумме =	0.346171	100.0		j

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код	Тип	H	D	Wo	V1	Т	X1	Y1	X2	Y2	Alf	F	KP	Ди	Выброс
<06~U>~ <nc></nc>	~~~	~~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~~	~~~F/C~~
000101 0029	T	45.0	1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.00	0 0	1.867000
000101 0030	T	25.0	0.62	67.90	20.50	205.0	5	35				1.0	1.00	0 0	0.7322900

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)
ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

	Источ	чники		Их расчетные параметры					
Номер	Код	M	Cm Um Xm						
-п/п-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]			

```
1 |000101 0029|
 1.867000| T |
 0.031341
 2.70
 627.4
 2 |000101 0030 | 0.732290 | T |
 0.017466
 5.50
 591.1
 Суммарный Ма =
 2.599290 r/c
 0.048807 долей ПДК
 Сумма См по всем источникам =
 Средневзвешенная опасная скорость ветра = 3.70 м/с

 Дальнейший расчет нецелесообразен: Сумма См < 0.05 долей ПДК
```

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)
Примесь :0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)
ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Фоновая концентрация не задана

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 c шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 3.7 м/с

6. Результаты расчета в виде таблицы.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Расчет не проводился: См < 0.05 долей ПДК

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 :013 город Семей. Город

:0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация). Объект

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

:0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) Примесь ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Расчет не проводился: См < 0.05 долей ПДК

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

:0304 - Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) Примесь ПДКм.р для примеси 0304 = 0.4 мг/м3

Расчет не проводился: См < 0.05 долей ПДК

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект

:0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0330 - Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код	Тип	н	D	Wo	V1	Т	X1	Y1	X2	Y2	Alf	F	КР Ди	Выброс
<06~U>~ <nc></nc>		~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~ ~~	~~~F/C~~
000101 0029	T 4	45.0	1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.000 0	22.8000
000101 0030	Т 2	25.0	0.62	67.90	20.50	205.0	5	35				1.0	1.000 0	3.152740

4. Расчетные параметры См, Им, Хм ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

	Источ	ники		_ Их расчетные параметры						
Номер	Код	M	Тип	Cm	Um	Xm				
-n/n-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]				
1	000101 0029	22.799999	T	0.306196	2.70	627.4				
2	000101 0030	3.152740	Т	0.060157	5.50	591.1				
~~~~	~~~~~~	~~~~~~~	~~~~	~~~~~~~	~~~~~~	-~~~~~				
C2	имарный <b>Mq</b> =	25.952739	r/c							
C2	имма См по во	сем источникам	4 =	0.366353 z	долей ПДК					
	Средневзвешенная опасная скорость ветра = 3.16 м/с									
İ						j				

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| Код загр | Штиль | Северное | Восточное | Южное | Западное | вещества | U<=2м/с | направление | направление | направление | направление | направление | 1000 N 001: X=0, Y=0 | 0330 | 0.0658000 | 0.0410000 | 0.0555000 | 0.0523000 | 0.0508000 | 0.1316000 | 0.0820000 | 0.1110000 | 0.1046000 | 0.1016000 |

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

```
Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucb = 3.16 м/с
```

6. Результаты расчета в виде таблицы.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился на прямоугольнике 1

с параметрами: координаты центра X = -80, Y = 3

размеры: длина(по X)= 3600, ширина(по Y)= 1440, шаг сетки= 144

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК] | Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб] | Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ] | Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] | Uon- опасная скорость ветра [ м/с ] | Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] | Ки - код источника для верхней строки Ви

| -ECJN B CTPORE CMax=< 0.05 Hdk, TO ΨOH, OOH, BN, KN HE HEGATADTCS

```
UOn: 4.09: 3.95: 3.87: 3.74: 3.64: 3.52: 3.45: 3.39: 3.32: 3.27: 3.23: 3.18: 3.17: 3.17: 3.16: 3.18:
 :
 : :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.156: 0.167: 0.180: 0.193: 0.206: 0.220: 0.234: 0.248: 0.261: 0.273: 0.283: 0.292: 0.297: 0.299: 0.297: 0.293:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.024: 0.025: 0.027: 0.029: 0.030: 0.032: 0.034: 0.036: 0.037: 0.038: 0.039: 0.040: 0.041: 0.041: 0.040: 0.040:
Ки : 0030 : 003
 y= 579 : Y-строка 2 Cmax= 0.447 долей ПДК (x= -296.0; напр.ветра=151)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
 Qc : 0.296: 0.309: 0.323: 0.338: 0.354: 0.372: 0.389: 0.405: 0.421: 0.435: 0.441: 0.447: 0.444: 0.441: 0.443: 0.447:
Cc : 0.148: 0.154: 0.162: 0.169: 0.177: 0.186: 0.194: 0.202: 0.210: 0.218: 0.221: 0.224: 0.222: 0.220: 0.221: 0.223:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.105: 0.10
\Phi \circ \pi: 106 : 107 : 109 : 110 : 112 : 115 : 118 : 122 : 126 : 133 : 141 : 151 : 164 : 179 : 194 : 207 :
Uon: 4.05 : 3.92 : 3.80 : 3.69 : 3.60 : 3.48 : 3.42 : 3.33 : 3.27 : 3.21 : 3.16 : 3.03 : 2.95 : 2.92 : 2.93 : 3.02 :
 :
 :
 : : : :
 :
 :
 :
Ви : 0.160: 0.172: 0.185: 0.198: 0.212: 0.228: 0.243: 0.257: 0.272: 0.285: 0.296: 0.303: 0.302: 0.300: 0.301: 0.303:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
B_{\text{M}}: 0.024: 0.026: 0.028: 0.029: 0.031: 0.033: 0.035: 0.037: 0.038: 0.039: 0.040: 0.039: 0.037: 0.036: 0.037: 0.039:
Ки : 0030 : 003
 у= 435 : У-строка 3 Стах= 0.453 долей ПЛК (х= -440.0; напр.ветра=132)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
 Oc: 0.299: 0.313: 0.328: 0.344: 0.361: 0.379: 0.396: 0.414: 0.431: 0.447: 0.453: 0.433: 0.407: 0.392: 0.403: 0.428:
Cc : 0.149: 0.156: 0.164: 0.172: 0.180: 0.189: 0.198: 0.207: 0.215: 0.224: 0.226: 0.216: 0.204: 0.196: 0.201: 0.214:
CΦ : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.105: 0.105: 0.105: 0.105:
\Phi \circ \pi: 102 : 103 : 104 : 105 : 107 : 109 : 111 : 114 : 118 : 124 : 132 : 143 : 158 : 178 : 198 : 215 :
UOn: 4.02: 3.89: 3.77: 3.66: 3.56: 3.45: 3.37: 3.31: 3.24: 3.17: 2.98: 2.85: 2.73: 2.71: 2.72: 2.82:
 : : : :
 :
 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.163: 0.175: 0.189: 0.203: 0.218: 0.234: 0.250: 0.266: 0.281: 0.296: 0.303: 0.295: 0.275: 0.262: 0.272: 0.291:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
Ви : 0.025: 0.026: 0.028: 0.030: 0.032: 0.034: 0.036: 0.038: 0.039: 0.040: 0.038: 0.033: 0.027: 0.025: 0.027: 0.032:
 	ext{KM} : 0030
 291: У-строка 4 Стах= 0.454 долей ПДК (х= -584.0; напр.ветра=113)
```

```
x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
 Oc : 0.301: 0.315: 0.331: 0.348: 0.365: 0.384: 0.402: 0.421: 0.439: 0.454: 0.442: 0.396: 0.321: 0.282: 0.309: 0.374:
Cc : 0.150: 0.158: 0.166: 0.174: 0.183: 0.192: 0.201: 0.211: 0.220: 0.227: 0.221: 0.198: 0.161: 0.141: 0.155: 0.187:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.105: 0.105: 0.105: 0.102:
\Phi \circ \pi: 98: 98: 99: 100: 101: 102: 104: 106: 109: 113: 120: 130: 148: 177: 207: 227:
UOn: 3.99: 3.86: 3.75: 3.64: 3.52: 3.45: 3.34: 3.28: 3.20: 3.05: 2.87: 2.71: 2.70:
 :
 :
 :
 : :
 : :
 :
 :
 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.165: 0.178: 0.192: 0.206: 0.222: 0.238: 0.255: 0.272: 0.288: 0.303: 0.297: 0.261: 0.199: 0.163: 0.188: 0.249:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.025: 0.027: 0.029: 0.031: 0.032: 0.034: 0.036: 0.038: 0.040: 0.039: 0.034: 0.025: 0.018: 0.014: 0.017: 0.023:
Ки : 0030 : 003
 у= 147 : Y-строка 5 Cmax= 0.452 долей ПДК (x= -584.0; напр.ветра=101)
 ----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Qc : 0.302: 0.317: 0.333: 0.350: 0.368: 0.386: 0.406: 0.425: 0.443: 0.452: 0.427: 0.346: 0.230: 0.170: 0.211: 0.315:
Cc : 0.151: 0.158: 0.167: 0.175: 0.184: 0.193: 0.203: 0.212: 0.221: 0.226: 0.213: 0.173: 0.115: 0.085: 0.106: 0.158:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.112: 0.102:
\Phi \circ \pi: 93 : 94 : 94 : 95 : 95 : 96 : 97 : 98 : 101 : 104 : 110 : 125 : 173 : 231 : 248 :
Uon: 3.97 : 3.87 : 3.75 : 3.63 : 3.52 : 3.41 : 3.33 : 3.26 : 3.17 : 2.98 : 2.78 : 2.70 : 2.71 : 2.00 : 2.00 : 2.71 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.166: 0.179: 0.193: 0.208: 0.224: 0.241: 0.258: 0.275: 0.292: 0.303: 0.286: 0.216: 0.110: 0.038: 0.077: 0.196:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.025: 0.027: 0.029: 0.031: 0.033: 0.035: 0.037: 0.039: 0.040: 0.038: 0.030: 0.019: 0.009: 0.001: 0.003: 0.018:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
3 : Y-строка 6 Cmax= 0.452 долей ПДК (x= -584.0; напр.ветра= 87)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
 280:
Oc: 0.303: 0.318: 0.333: 0.350: 0.368: 0.387: 0.407: 0.426: 0.444: 0.452: 0.422: 0.332: 0.205: 0.137: 0.187: 0.299:
Cc : 0.151: 0.159: 0.167: 0.175: 0.184: 0.194: 0.203: 0.213: 0.222: 0.226: 0.211: 0.166: 0.103: 0.068: 0.093: 0.149:
CD : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.112: 0.102:
 89: 89: 89: 88: 88: 88: 87: 87: 86: 83: 78:
UOn: 3.98: 3.85: 3.73: 3.62: 3.52: 3.41: 3.32: 3.25: 3.18: 2.98: 2.76: 2.71: 1.98: 1.98: 2.00: 2.71:
 :
 :
```

```
Ви : 0.167: 0.180: 0.193: 0.208: 0.224: 0.241: 0.259: 0.276: 0.293: 0.303: 0.282: 0.203: 0.071: 0.005: 0.053: 0.181:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
B_{\mathcal{U}}: 0.025: 0.027: 0.029: 0.031: 0.033: 0.035: 0.037: 0.039: 0.040: 0.038: 0.029: 0.018: 0.002:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :
у= -141 : Y-строка 7 Cmax= 0.453 долей ПДК (x= -584.0; напр.ветра= 73)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
Qc : 0.302: 0.317: 0.332: 0.349: 0.367: 0.385: 0.405: 0.423: 0.441: 0.453: 0.434: 0.368: 0.265: 0.218: 0.252: 0.342:
Cc : 0.151: 0.158: 0.166: 0.175: 0.183: 0.193: 0.202: 0.211: 0.221: 0.227: 0.217: 0.184: 0.132: 0.109: 0.126: 0.171:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.112: 0.11
\Phi \circ \Pi: 85: 84: 84: 83: 82: 81: 80: 78: 76: 73: 68: 59: 41: 4: 324: 303:
Uon: 3.98 : 3.86 : 3.73 : 3.64 : 3.52 : 3.44 : 3.33 : 3.25 : 3.18 : 3.01 : 2.82 : 2.72 : 2.00 : 1.98 : 2.00 : 2.70 :
 :
 : : : : :
 :
Ви : 0.166: 0.179: 0.192: 0.207: 0.223: 0.240: 0.257: 0.274: 0.291: 0.304: 0.291: 0.235: 0.128: 0.084: 0.116: 0.220:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.025: 0.027: 0.029: 0.031: 0.033: 0.035: 0.036: 0.038: 0.040: 0.039: 0.032: 0.022: 0.005: 0.003: 0.004: 0.020:
\kappa_{\mathrm{M}} : 0030 : 00
у= -285 : У-строка 8 Стах= 0.452 долей ПДК (х= -584.0; напр.ветра= 61)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
Oc: 0.300: 0.314: 0.329: 0.346: 0.363: 0.381: 0.399: 0.418: 0.436: 0.452: 0.449: 0.411: 0.348: 0.326: 0.342: 0.382:
Cc : 0.150: 0.157: 0.165: 0.173: 0.182: 0.190: 0.200: 0.209: 0.218: 0.226: 0.224: 0.205: 0.174: 0.163: 0.171: 0.191:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.112: 0.112: 0.112: 0.112: 0.1132: 0.132: 0.132: 0.082:
\Phi \circ \pi: 80 : 80 : 79 : 77 : 76 : 75 : 72 : 70 : 66 : 61 : 54 : 45 : 26 : 2 : 338 : 320 :
\texttt{Uon:}\ \ 4.00\ :\ 3.86\ :\ 3.75\ :\ 3.64\ :\ 3.56\ :\ 3.46\ :\ 3.35\ :\ 3.30\ :\ 3.22\ :\ 3.16\ :\ 2.93\ :\ 2.71\ :\ 2.00\ :\ 2.00\ :\ 2.00\ :\ 2.73\ :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.164: 0.176: 0.190: 0.204: 0.220: 0.236: 0.252: 0.269: 0.285: 0.300: 0.302: 0.273: 0.208: 0.186: 0.201: 0.274:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}_{\mathtt{M}} : 0.025: 0.027: 0.028: 0.030: 0.032: 0.034: 0.036: 0.038: 0.040: 0.041: 0.036: 0.027: 0.009: 0.008: 0.009: 0.027:
Ки : 0030 : 003
 у= -429 : Y-строка 9 Стах= 0.448 долей ПДК (х= -440.0; напр.ветра= 45)
```

```
x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Oc : 0.297: 0.311: 0.326: 0.342: 0.358: 0.375: 0.392: 0.410: 0.426: 0.442: 0.448: 0.421: 0.408: 0.400: 0.406: 0.418:
Cc : 0.149: 0.156: 0.163: 0.171: 0.179: 0.188: 0.196: 0.205: 0.213: 0.221: 0.224: 0.210: 0.204: 0.200: 0.203: 0.209:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.082: 0.082: 0.082: 0.082: 0.082:
\Phi \circ \pi: 76: 75: 74: 72: 70: 68: 65: 62: 58: 52: 45: 33: 19: 2: 344: 330:
UOn: 4.03: 3.90: 3.78: 3.68: 3.56: 3.47: 3.39: 3.33: 3.24: 3.18: 2.96: 2.95: 2.84: 2.80: 2.82: 2.93:
 :
 :
 :
 :
 :
 : :
 :
 :
 :
Ви : 0.162: 0.174: 0.187: 0.201: 0.215: 0.231: 0.246: 0.262: 0.277: 0.291: 0.300: 0.302: 0.294: 0.288: 0.292: 0.300:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.025: 0.026: 0.028: 0.030: 0.032: 0.034: 0.035: 0.037: 0.039: 0.040: 0.038: 0.037: 0.033: 0.031: 0.032: 0.036:
Ки : 0030 : 003
 у= -573 : Y-строка 10 Cmax= 0.427 долей ПДК (x= -584.0; напр.ветра= 45)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Qc : 0.294: 0.307: 0.321: 0.336: 0.352: 0.367: 0.384: 0.400: 0.415: 0.427: 0.413: 0.422: 0.424: 0.424: 0.425: 0.423:
Cc: 0.147: 0.153: 0.160: 0.168: 0.176: 0.184: 0.192: 0.200: 0.208: 0.213: 0.206: 0.211: 0.212: 0.212: 0.212: 0.212:
Cb : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.082: 0.082: 0.082: 0.082: 0.082: 0.082:
\Phi \circ \pi: 72 : 71 : 69 : 67 : 65 : 62 : 59 : 55 : 50 : 45 : 36 :
 26: 14:
 1: 348: 336:
\texttt{Uom: 4.06: 3.94: 3.83: 3.73: 3.62: 3.52: 3.45: 3.35: 3.28: 3.21: 3.19: 3.17: 3.03: 3.02: 3.03: 3.16: 3.1
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.158: 0.170: 0.182: 0.196: 0.210: 0.224: 0.238: 0.253: 0.267: 0.277: 0.291: 0.299: 0.303: 0.303: 0.303: 0.300:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.024: 0.026: 0.027: 0.029: 0.031: 0.033: 0.035: 0.036: 0.038: 0.038: 0.040: 0.041: 0.039: 0.039: 0.039: 0.041:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
у= -717 : У-строка 11 Стах= 0.413 долей ПДК (х= -8.0; напр.ветра= 1)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
 280:
Oc: 0.289: 0.301: 0.315: 0.328: 0.344: 0.359: 0.373: 0.388: 0.401: 0.387: 0.396: 0.405: 0.411: 0.413: 0.411: 0.407:
Cc : 0.145: 0.151: 0.157: 0.164: 0.172: 0.179: 0.187: 0.194: 0.200: 0.193: 0.198: 0.203: 0.205: 0.206: 0.206: 0.203:
CD : 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.111: 0.112: 0.08
 67: 65: 63: 60: 57: 54: 49: 45: 38: 31:
 22: 12:
 1: 350: 340:
UOn: 4.10: 3.98: 3.87: 3.76: 3.67: 3.56: 3.47: 3.42: 3.33: 2.00: 3.24: 3.23: 3.20: 3.19: 3.19: 3.22:
 :
```

```
Ви : 0.154: 0.165: 0.177: 0.189: 0.202: 0.216: 0.229: 0.242: 0.254: 0.231: 0.276: 0.284: 0.289: 0.291: 0.289: 0.285:

Ки : 0029 : 002
```

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X=-584.0 м, Y=291.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4535128 доли ПДКмр| 0.2267564 мг/м3

Достигается при опасном направлении 113 град. и скорости ветра 3.05 м/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
		<0б-П>-<ИС>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	Ç	Фоновая конце	ентра	ция Cf	0.111000	24.5 (Вкла	ад источн	ников 75.5%)
	1	000101 0029	T	22.8000	0.303094	88.5	88.5	0.013293617
	2	000101 0030	T	3.1527	0.039418	11.5	100.0	0.012502884
ĺ				В сумме =	0.453513	100.0		

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Примесь :0330 - Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

		Расши	ровка_обознач	ений		
Qс	-	суммарная	концентрация	[доли	пдк]	

```
Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 y=
 78:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 81:
 -62:
 -50:
 -93: -105:
40:
 50: 105:
 94:
 -82: -66: -56: -72: -84:
 62:
 79:
 123: 111:
Oc : 0.141: 0.147: 0.164: 0.158: 0.142: 0.163: 0.156: 0.149: 0.156: 0.164: 0.173: 0.172: 0.215: 0.217: 0.174:
Cc: 0.070: 0.074: 0.082: 0.079: 0.071: 0.082: 0.078: 0.075: 0.078: 0.082: 0.086: 0.086: 0.108: 0.108: 0.087:
CΦ : 0.132: 0.1
\Phi \circ \pi: 218 : 221 : 269 : 279 : 221 : 116 : 123 : 61 : 66 : 115 : 331 : 320 : 318 : 324 : 329 :
UOR: 1.98: 1.98: 2.00: 1.98:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.009: 0.015: 0.031: 0.026: 0.010: 0.031: 0.024: 0.017: 0.023: 0.031: 0.040: 0.040: 0.081: 0.082: 0.041:
\kappa_{\mathrm{M}} : 0029
 : 0.000: 0.001: 0.001: : 0.001: 0.001: 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.003: 0.003: 0.001:
Ви :
 : 0030 : 0030 : 0030 :
 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :
 133:
 124:
 96: -27: -21: -34: -45: -28:
 110:
----::---::---::---::
 54:
 27: -185: -61: -61: -184: -187:
----:
Oc: 0.150: 0.165: 0.163: 0.145: 0.239: 0.158: 0.163: 0.244: 0.241:
Cc: 0.075: 0.083: 0.082: 0.073: 0.120: 0.079: 0.082: 0.122: 0.121:
C\Phi : 0.132 : 0.132 : 0.132 : 0.132 : 0.111 : 0.132 : 0.132 : 0.111 :
Φοπ: 188 : 200 : 209 : 199 : 71 : 49 : 43 : 66 : 71 :
Uon: 1.98 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 2.70 : 2.00 : 1.98 : 2.71 : 2.71 :
 :
 :
 :
B_{\text{M}}: 0.018: 0.032: 0.031: 0.013: 0.118: 0.026: 0.031: 0.123: 0.120:
Ки: 0029: 0029: 0029: 0029: 0029: 0029: 0029: 0029: 0029:
Ви : 0.001: 0.001: 0.001:
 : 0.010: 0.001: 0.001: 0.010: 0.010:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 :
 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :
```

Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X= -183.8 м, Y= -45.1 м

Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.2439879 доли ПДКмр | 0.1219940 мг/м3

Достигается при опасном направлении 66 град.

и скорости ветра 2.71 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада вклады источников

_				DIG		JD			_
	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния	
		<oб-п>-&lt;ИС&gt;</oб-п>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	
		Фоновая конце	ентра	ция Cf	0.111000	<b>45.5</b> (Вкла	ад источн	ников 54.5%)	
	1	000101 0029	T	22.8000	0.122790	92.3	92.3	0.005385538	
	2	000101 0030	T	3.1527	0.010198	7.7	100.0	0.003234547	
				В сумме =	0.243988	100.0			

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА **v3.0.** Модель: МРК-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0330 = 0.5 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с

\_\_Расшифровка\_обозначений\_

```
| Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
| Cc - суммарная концентрация [мг/м.куб]
| Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
| Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
| Uon- опасная скорость ветра [м/с]
| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
```

	~~~~~	~~ ~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~		~~~~~	~~					
	-12:							-0:			13:				
x=	12:	7:	1:	-5:	-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:	: -43: :	-44:
Qc : Cc : Сф : Фоп: Uoп:	0.141: 0.070: 0.132: 353: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 359: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 6: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 13: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 20: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 27: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 33: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 40: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 47: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 54: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 61: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 67: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 74: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 81: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 88: 1.98:
Ви : Ки :	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009: 0029:	0.009:	0.009: 0029:
	42:	48:	53:	59:	64:	69:	73:	77:	81:	84:	86:	87:	88:	88:	87:
x=	-44:	-43:	-42:	-39:	-37:	-33:	-29:	-25:	-20:	-15:	-9:	-3:	2:	: 8: :	14:
Qc : Cc : Сф : Фоп: Uoп: : Ви :	0.141: 0.070: 0.132: 95: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 101: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 108: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 115: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 122: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 129: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 135: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 142: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 149: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 156: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 162: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 169: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 176: 1.98: :	0.141: 0.070: 0.132: 183: 1.98: : 0.009:	0.141: 0.070: 0.132: 190: 1.98: :
	86:	84:	81:	78:	74:	70:	65:	60:	55:	49:	43:	37:	31:	25:	20:
x=	20:	26:	31:	36:	40:	44:	48:	51:	53:	55:	56:	56:	56:		53:
Qc : Cc : Сф : Фоп:	0.141: 0.070: 0.132: 196:	0.141: 0.070: 0.132: 203:	0.141: 0.070: 0.132: 210:	0.141: 0.070: 0.132: 217:	0.141: 0.070: 0.132: 223:	0.141: 0.070: 0.132: 230:	0.141: 0.070: 0.132: 237:	0.141: 0.070: 0.132: 244:	0.141: 0.070: 0.132: 251:	0.141: 0.070: 0.132: 257:	0.141: 0.070: 0.132: 264:	0.141: 0.070: 0.132: 271:	0.141: 0.070: 0.132: 278:	0.141: 0.070: 0.132: 285: 1.98:	0.141: 0.070: 0.132: 291:

Ки - код источника для верхней строки Ви

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X= 25.6 м, Y= 84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.1407110 доли ПДКмр| 0.0703555 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 203 град. и скорости ветра 1.98 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код | Тип | Выброс | Вклад | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния | | ---- | <0б-П>-<Ис> | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |

Суммарный вклад остальных = 0.000299 3.3

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

	Тип  Н													
<06~U>~ <nc></nc>	·   ~~~   ~~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~ ~	~   ~~~ r/c~	~~
000101 0029	T 45.0	1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.000	0 49.98	300
000101 0030	Т 25.0	0.62	67.90	20.50	205.0	5	35				1.0	1.000	0 26.01	L92

4. Расчетные параметры  ${\tt Cm}, {\tt Um}, {\tt Xm}$ 

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Ī	Источ	ники		_ Их расчетные параметры					
Номер	Код	M	Тип	Cm	Um	Xm			
-п/п-	<0б-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]			
1	000101 0029	49.980000	T	0.067121	2.70	627.4			
2	000101 0030	26.019171	T	0.049647	5.50	591.1			
!	умма См по во	75.999170 сем источникам	м = 	0.116768 д		 /'C			

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

## Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

Код загр	Штиль	Северное	Восточное	Южное	Западное
вещества	U<=2м/с	направление	направление	направление	направление
Пост N 001   0337	: X=0, Y=0 1.9643000 0.3928600	!	!	!	!

280:

```
Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 c шагом 144
 Расчет по границе санзоны. Вся зона 001
 Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с
 Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 3.89 м/с
6. Результаты расчета в виде таблицы.
 ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 Город
 :013 город Семей.
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).
 Вар.расч. :3
 Расч.год: 2022 (СП)
 :0337 - Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)
 ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3
 Расчет проводился на прямоугольнике 1
 с параметрами: координаты центра X = -80, Y = 3
 размеры: длина(по X)= 3600, ширина(по Y)= 1440, шаг сетки= 144
 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с
 _Расшифровка_обозначений___
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 -Если в строке Cmax = < 0.05 ПДК, то \Phiоп, Uоп, Bи, Kи не печатаются
 у= 723 : Y-строка 1 Cmax= 0.466 долей ПДК (x= -8.0; напр.ветра=179)
x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 136:
 -8:
Oc : 0.437: 0.440: 0.443: 0.446: 0.449: 0.452: 0.456: 0.459: 0.462: 0.464: 0.465: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466:
Cc : 2.185: 2.199: 2.214: 2.230: 2.246: 2.262: 2.279: 2.295: 2.308: 2.318: 2.325: 2.328: 2.329: 2.329: 2.329: 2.328:
```

```
CD : 0.393: 0.39
\Phi \circ \pi: 110 : 112 : 113 : 115 : 118 : 120 : 124 : 128 : 133 : 139 : 147 : 156 : 167 : 179 : 191 : 202 :
UOR: 1.98:
 :
 :
 : : : :
 :
 :
Ви : 0.028: 0.031: 0.033: 0.036: 0.038: 0.041: 0.044: 0.047: 0.049: 0.052: 0.054: 0.055: 0.056: 0.057: 0.056: 0.055:
Ки : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 :
Ви : 0.016: 0.016: 0.017: 0.018: 0.018: 0.019: 0.019: 0.020: 0.020: 0.019: 0.018: 0.017: 0.017: 0.016: 0.017: 0.017: 0.017:
Ки : 0030 : 003
 у= 579 : У-строка 2 Стах= 0.466 долей ПДК (х= 424.0; напр.ветра=218)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Qc: 0.438: 0.441: 0.444: 0.447: 0.451: 0.454: 0.458: 0.461: 0.463: 0.465: 0.466: 0.466: 0.466: 0.463: 0.463: 0.465:
Cc : 2.189: 2.204: 2.220: 2.237: 2.254: 2.272: 2.290: 2.305: 2.317: 2.325: 2.329: 2.328: 2.319: 2.314: 2.318: 2.326:
Сф : 0.393: 0.3
\Phi \circ \Pi: 106 : 107 : 109 : 110 : 112 : 115 : 118 : 122 : 126 : 133 : 141 : 151 : 164 : 179 : 194 : 207 :
Uon: 1.98 : 1.9
 \mathsf{B}_{\mathsf{M}}: 0.029 \colon 0.031 \colon 0.034 \colon 0.037 \colon 0.040 \colon 0.043 \colon 0.046 \colon 0.049 \colon 0.051 \colon 0.054 \colon 0.056 \colon 0.058 \colon 0.057 \colon 0.057 \colon 0.057 \colon 0.058 \colon
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.016: 0.017: 0.017: 0.018: 0.018: 0.019: 0.020: 0.020: 0.019: 0.018: 0.017: 0.015: 0.014: 0.013: 0.013: 0.015:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
 у= 435 : У-строка 3 Стах= 0.466 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=235)
 ----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
Oc: 0.439: 0.442: 0.445: 0.448: 0.452: 0.456: 0.459: 0.462: 0.465: 0.466: 0.466: 0.466: 0.460: 0.454: 0.451: 0.453: 0.459:
Cc : 2.193: 2.209: 2.225: 2.242: 2.261: 2.279: 2.297: 2.312: 2.323: 2.329: 2.329: 2.302: 2.271: 2.253: 2.266: 2.296:
Cb: 0.393
\Phi \circ \pi: 102 : 103 : 104 : 105 : 107 : 109 : 111 : 114 : 118 : 124 : 132 : 143 : 158 : 178 : 198 : 215 :
UOR: 1.98:
 :
 :
 : : : : : :
 :
 :
Ви : 0.030: 0.032: 0.035: 0.038: 0.041: 0.044: 0.047: 0.050: 0.053: 0.056: 0.058: 0.056: 0.052: 0.049: 0.051: 0.055:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
Ви : 0.016: 0.017: 0.017: 0.018: 0.019: 0.019: 0.020: 0.019: 0.019: 0.017: 0.015: 0.012: 0.010: 0.009: 0.009: 0.011:
Ки : 0030 : 003
```

y= 291	-	ка 4	Cmax=	0.467 д	олей ПД	K (x=	-584.0;	напр.в	етра=11	3)					
x= -1880	-1736:														
Qc: 0.439 Cc: 2.195 Cф: 0.393 Фол: 98 Uол: 1.98 :	0.442: 2.211: 0.393: 98: 1.98:	0.446: 2.229: 0.393: 99: 1.98:	0.449: 2.247: 0.393: 100: 1.98:	0.453: 2.265: 0.393: 101: 1.98:	0.457: 2.284: 0.393: 102: 1.98:	0.461: 2.303: 0.393: 104: 1.98:	0.463: 2.317: 0.393: 106: 1.98:	0.465: 2.327: 0.393: 109: 1.98:	0.467: 2.333: 0.393: 113: 2.00:	0.462: 2.311: 0.393: 120: 2.00:	0.450: 2.251: 0.393: 130: 1.98:	0.436: 2.178: 0.393: 148: 1.98:	0.428: 2.138: 0.393: 177: 1.98:	0.433: 2.166: 0.393: 207: 1.98:	0.447: 2.237: 0.393: 227: 1.98:
Ки : 0029 Ви : 0.016	: 0029 :	0029 :	0029 :	0029 :	0029 :	0029:	0029 :	0029:	0029:	0029:	0029 :	0029:	0029:	0029 :	0029 :
Ки : 0030	: 0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :	0030 :
y= 147  x= -1880	: : -1736:	-1592:	-1448:	-1304:	-1160:	-1016:	-872:	-728:	-584:	-440:					
Qc: 0.439 Cc: 2.197 Cф: 0.393 Фол: 93 Uoл: 1.98	0.443: 2.213: 0.393: 94: 1.98:	0.446: 2.231: 0.393: 94: 1.98:	0.450: 2.249: 0.393: 94: 1.98:	0.454: 2.268: 0.393: 95: 1.98:	0.457: 2.287: 0.393: 95:	0.461: 2.306: 0.393: 96: 1.98:	0.464: 2.320: 0.393: 97: 1.98:	0.465: 2.327: 0.393: 99: 1.98:	0.466: 2.329: 0.393: 101: 2.00:	0.458: 2.290: 0.393: 104: 2.00:	0.439: 2.197: 0.393: 110: 1.98:	0.416: 2.080: 0.393: 125: 1.98:	0.402: 2.010: 0.393: 173: 1.98:	0.412: 2.060: 0.393: 230: 1.98:	0.435: 2.175: 0.393: 248: 1.98:
Ви : 0.030 Ки : 0029 Ви : 0.016 Ки : 0030	: 0.033: : 0029 : : 0.017: : 0030 :	0.036: 0029: 0.018: 0030:	0.039: 0029: 0.018: 0030:	0.042: 0029 : 0.019: 0030 :	0.045: 0029: 0.019: 0030:	0.049: 0029: 0.020: 0030:	0.052: 0029: 0.019: 0030:	0.055: 0029: 0.017: 0030:	0.058: 0029: 0.015: 0030:	0.054: 0029: 0.011: 0030:	0.040: 0029: 0.006: 0030:	0.020: 0029: 0.003: 0030:	0.008: 0029: 0.001: 0030:	0.017: 0029: 0.002: 0030:	0.037: 0029: 0.006: 0030:
y= 3	_		Cmax=	0.466 д	олей ПД	K (x=	712.0;	напр.в	етра=27	3)					
x= -1880	-1736:	-1592:												136:	
Qc : 0.439 Сc : 2.197 Сф : 0.393	0.443: 2.214:	0.446: 2.231:	0.450: 2.249:	0.454: 2.268:	0.458: 2.288:	0.461: 2.306:	0.464: 2.320:	0.466: 2.328:	0.466: 2.328:	0.456: 2.281:	0.436: 2.182:	0.410: 2.052:	0.394: 1.970:	0.406: 2.029:	0.432: 2.158:

```
89: 89: 89: 89: 88: 88: 88: 87: 87: 86: 83: 78: 22: 285: 277:
Uon: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98
 : : : :
 :
Ви : 0.030: 0.033: 0.036: 0.039: 0.042: 0.045: 0.049: 0.052: 0.056: 0.058: 0.053: 0.038: 0.016: 0.001: 0.012: 0.034:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
Ви : 0.016: 0.017: 0.018: 0.018: 0.019: 0.019: 0.020: 0.019: 0.017: 0.015: 0.010: 0.006: 0.002:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
 y= -141 : Y-строка 7 Cmax= 0.466 долей ПДК (x= -584.0; напр.ветра= 73)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
 Oc: 0.439: 0.443: 0.446: 0.450: 0.453: 0.457: 0.461: 0.464: 0.465: 0.466: 0.460: 0.444: 0.425: 0.414: 0.421: 0.440:
Cc : 2.196: 2.213: 2.230: 2.248: 2.267: 2.286: 2.304: 2.318: 2.327: 2.331: 2.299: 2.220: 2.123: 2.068: 2.107: 2.202:
Сф : 0.393: 0.3
\Phi \circ \pi: 85 : 84 : 84 : 83 : 82 : 81 : 80 : 79 : 76 : 73 : 68 : 59 : 41 : 4 : 324 : 303 :
UOR: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 2.00: 2.00: 1.98:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.030: 0.033: 0.036: 0.039: 0.042: 0.045: 0.048: 0.052: 0.055: 0.058: 0.056: 0.044: 0.028: 0.018: 0.025: 0.041:
\kappa_{\mathrm{M}} : 0029
Ви : 0.016: 0.017: 0.018: 0.018: 0.019: 0.019: 0.020: 0.019: 0.017: 0.015: 0.011: 0.007: 0.004: 0.002: 0.003: 0.006:
Ки : 0030 : 003
 у= -285 : У-строка 8 Стах= 0.466 долей ПДК (х=
 568.0; напр.ветра=300)
 ----:
 x= -1880 : -1736: -1592: -1448: -1304: -1160: -1016: -872: -728: -584: -440: -296: -152:
 -8:
 136:
 280:
 Oc: 0.439: 0.442: 0.445: 0.449: 0.453: 0.456: 0.460: 0.463: 0.465: 0.466: 0.464: 0.456: 0.456: 0.445: 0.440: 0.444: 0.454:
Cc : 2.194: 2.210: 2.227: 2.244: 2.263: 2.282: 2.300: 2.315: 2.325: 2.329: 2.320: 2.278: 2.227: 2.198: 2.218: 2.268:
Cb: 0.393
\Phi \circ \pi: 80 : 80 : 79 : 78 : 76 : 75 : 73 : 70 : 66 : 61 : 54 : 43 : 26 :
 2: 338: 320:
Uoп: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
\mathtt{B}_{\mathtt{M}} : 0.030: 0.032: 0.035: 0.038: 0.041: 0.044: 0.048: 0.051: 0.054: 0.057: 0.058: 0.053: 0.045: 0.040: 0.044: 0.051:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.016: 0.017: 0.017: 0.018: 0.019: 0.019: 0.020: 0.019: 0.018: 0.016: 0.013: 0.010: 0.007: 0.006: 0.007: 0.009:
Ки : 0030 : 003
```

```
у= -429 : У-строка 9 Стах= 0.466 долей ПДК (х= -440.0; напр.ветра= 44)
----:
 x= -1880 : -1736: -1592: -1448: -1304: -1160: -1016: -872: -728: -584: -440: -296: -152:
 280:
 136:
Oc: 0.438: 0.441: 0.445: 0.448: 0.451: 0.455: 0.459: 0.462: 0.464: 0.465: 0.466: 0.463: 0.460: 0.458: 0.459: 0.463:
Cc : 2.191: 2.207: 2.223: 2.240: 2.257: 2.276: 2.294: 2.309: 2.320: 2.327: 2.329: 2.317: 2.300: 2.290: 2.296: 2.314:
Cb: 0.393
\Phi \circ \pi: 76: 75: 74: 72: 70: 68: 65: 62: 58: 52: 44: 33: 19:
 2: 344: 330:
Uon: 1.98 : 1.9
 : :
 :
 :
Ви : 0.029: 0.032: 0.034: 0.037: 0.040: 0.043: 0.046: 0.049: 0.052: 0.055: 0.057: 0.057: 0.056: 0.054: 0.055: 0.057:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.016: 0.017: 0.017: 0.018: 0.018: 0.019: 0.020: 0.020: 0.019: 0.017: 0.015: 0.013: 0.011: 0.011: 0.011: 0.013:
Ки : 0030 : 003
у= -573 : Y-строка 10 Стах= 0.466 долей ПДК (х= 280.0; напр.ветра=336)
 ----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
Oc : 0.437: 0.440: 0.443: 0.447: 0.450: 0.454: 0.457: 0.460: 0.463: 0.464: 0.465: 0.466: 0.466: 0.465: 0.466: 0.466:
Cc : 2.187: 2.202: 2.217: 2.234: 2.251: 2.268: 2.285: 2.301: 2.313: 2.322: 2.327: 2.329: 2.328: 2.326: 2.328: 2.329:
Сф : 0.393: 0.3
\Phi \circ \pi: 72 : 71 : 69 : 67 : 65 : 62 : 59 : 55 : 50 : 44 : 36 : 26 : 14 : 1 : 348 : 336 :
Uon: 1.98 : 1.9
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
\mathtt{B}_{\mathtt{M}} : 0.029: 0.031: 0.034: 0.036: 0.039: 0.042: 0.045: 0.048: 0.050: 0.053: 0.055: 0.057: 0.058: 0.058: 0.058: 0.058: 0.057:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.016: 0.016: 0.017: 0.018: 0.018: 0.019: 0.019: 0.020: 0.019: 0.019: 0.019: 0.017: 0.016: 0.015: 0.015: 0.015: 0.016:
\kappa_{\mathcal{H}} : 0030 : 00
 у= -717 : Y-строка 11 Cmax= 0.465 долей ПДК (x=
 -8.0; напр.ветра= 1)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 280:
Qc: 0.436: 0.439: 0.442: 0.445: 0.448: 0.452: 0.455: 0.458: 0.461: 0.463: 0.464: 0.465: 0.465: 0.465: 0.465: 0.465:
Cc : 2.182: 2.196: 2.211: 2.226: 2.242: 2.258: 2.274: 2.289: 2.303: 2.313: 2.320: 2.324: 2.327: 2.327: 2.327: 2.325:
Cb: 0.393
 68: 67: 65: 63: 60: 57: 54: 49: 44: 38: 31: 22: 12: 1: 350: 340:
Uoп: 1.98 : 1.9
```

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X = -584.0 м, Y = 291.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4666779 доли ПДКмр| 2.3333895 мг/м3

Достигается при опасном направлении 113 град. и скорости ветра  $2.00 \; \text{м/c}$ 

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип  Выбро	с Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	<0б-П>-<ИС>	M-(Mq	) -С[доли ПД]	(]		b=C/M
	Фоновая конце	ентрация Cf	0.392860	84.2 (Вкла	ад источн	ников 15.8%)
1	000101 0029	T   49.9	800   0.05803	5   78.6	78.6	0.001161159
2	000101 0030	T   26.0	192   0.015783	3   21.4	100.0	0.000606597
		В сум	Me = 0.466678	3 100.0		

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА  ${\bf v}3.0$ . Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

\_Расшифровка\_обозначений\_\_\_\_

```
Ос - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]
 Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [м/с
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 78:
 88:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 4:
 81:
 -62:
 -50: -93: -105:
 -62:
50: 105:
 94:
 40: -82: -66: -56: -72: -84:
 62:
 79: 123: 111:
Oc: 0.395: 0.397: 0.400: 0.399: 0.395: 0.400: 0.399: 0.397: 0.399: 0.401: 0.403: 0.403: 0.403: 0.413: 0.403:
Cc : 1.975: 1.983: 2.002: 1.996: 1.976: 2.002: 1.993: 1.985: 1.993: 2.003: 2.013: 2.013: 2.064: 2.066: 2.014:
Сф : 0.393: 0.3
\Phi \circ \Pi: 218 : 221 : 269 : 279 : 221 : 116 : 123 : 62 : 67 : 116 : 331 : 320 : 318 : 324 : 329 :
Uon: 1.98 : 1.9
 :
 : : :
 :
 :
 :
Ви : 0.002: 0.003: 0.007: 0.006: 0.002: 0.007: 0.005: 0.004: 0.005: 0.007: 0.009: 0.009: 0.018: 0.018: 0.009:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
 :
 : 0.001: 0.001:
 : 0.001: 0.001: : 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.002: 0.001:
 : 0030 : 0030 :
 : 0030 : 0030 : : : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :
y=
 110: 133:
 124:
 96: -27: -21: -34: -45: -28:
27: -185: -61: -61: -184: -187:
-----:---:----:----:
Oc : 0.397: 0.401: 0.400: 0.396: 0.418: 0.399: 0.400: 0.419: 0.418:
Cc: 1.986: 2.004: 2.002: 1.980: 2.089: 1.995: 2.002: 2.093: 2.091:
C\Phi : 0.393 :
Фол: 188 : 200 : 209 : 199 : 71 : 49 : 43 :
Uon: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 :
 :
 :
 :
Ви : 0.004: 0.007: 0.007: 0.003: 0.022: 0.006: 0.007: 0.023: 0.022:
K_{\text{M}}: 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 :
Ви : 0.000: 0.001: 0.001: : 0.003: 0.001: 0.001: 0.003: 0.003:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 :
 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= -183.8 м, Y= -45.1 м

Достигается при опасном направлении 66 град. и скорости ветра 1.98 м/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ī	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
		<0б-П>-<ИС>		-M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M
	₫	Фоновая конце	ентраци.	я Cf	0.392860	93.8 (Вкла	ад источн	ников 6.2%)
	1	000101 0029	T	49.9800	0.022815	88.3	88.3	0.000456473
	2	000101 0030	T	26.0192	0.003010	11.7	100.0	0.000115666
				В сумме =	0.418684	100.0		

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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

ПДКм.р для примеси 0337 = 5.0 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от  $0.5\ \text{до}\ 7.0\ \text{(Ump)}\ \text{м/c}$ 

\_Расшифровка\_обозначений\_

Qc -	суммарная концентрация	н [доли ПДК]
Cc -	суммарная концентрация	н [мг/м.куб]
Сф -	фоновая концентрация	[ доли ПДК ]
Фоп-	опасное направл. ветра	а [ угл. град.]
Uon-	опасная скорость ветра	a [ M/C ]

			вклад код ис					Ви   ~~~	~~~~~	~~					
	-12:		-12:		-9:	-	_	•	=	8:					
x=	12:	7:	1:	-5:	-11:	-16:	-21:	-26:	-31:	-34:	-38:	-40:	-42:		-44:
Qc : Cc : Сф : Фоп: Uon: : Ви :	0.395: 1.975: 0.393: 352: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 359: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 6: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 13: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 20: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393: 27: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 33: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 40: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 47: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393: 54: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 61: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393: 68: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393: 74: 1.98:	: 0.395: 1.975: 0.393: 81: 1.98: : 0.002: 0029:	0.395: 1.975: 0.393: 88: 1.98: 
	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~
λ=	42:													 :	
x=	-44:	-43:	-42:	-39:	-37:	-33:	-29:	-25:	-20:	-15:	-9:	-3:	2:		14:
Qc : Cc : Сф : Фоп: Uon: : Ви :	0.395: 1.975: 0.393: 95: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 102: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 108: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 115: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 122: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 129: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 136: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 142: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 149: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393: 156: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 163: 1.98: :	0.395: 1.975: 0.393: 169: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393: 176: 1.98:	0.395: 1.975: 0.393:	0.395: 1.975: 0.393: 190: 1.98: :
~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~	~~~~~
y=	86:													25: :	20:
x=	20:	26:	31:	36:	40:	44:	48:	51:	53:	55:	56:	56:	56:		53:
Qc : Сc : Сф :	0.395: 1.975: 0.393:                       95: 1.975: 0.393:	0.395: 1.975: 0.393:	0.395: 1.975: 0.393:	0.395: 1.975: 0.393:	0.395: 1.975: 0.393: 284:	0.395: 1.975: 0.393:									

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

Uon: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98: 1.98:

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  25.6 м, Y=  $\,$  84.0 м

Достигается при опасном направлении 203 град. и скорости ветра 1.98 m/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном	.  Код	Тип  В	ыброс	— Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
	-   <06-U>- <nc></nc>	M	[-(Mq) -C]	[доли ПДК]			b=C/M
	Фоновая конц	ентрация	Cf   0.	392860   9	99.4 (Вкла	ад источн	иков 0.6%)
1	000101 0029	T	49.9800	0.001932	88.7	88.7	0.000038650
2	000101 0030	T	26.0192	0.000247	11.3	100.0	0.000009479
ĺ		В	сумме =	0.395038	100.0		

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

								Y1							
<06~U>~ <nc></nc>	~~~	~~M~~	~~M~~	~M/C~	~м3/с~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	гр.	~~~	~~~~	~~	~~~T/C~~
000101 0029	T	45.0	1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.000	0 0	55.3700

000101 0030 T 25.0 0.62 67.90 20.50 205.0 5 35 3.0 1.000 0 0.1592000 000101 6042  $\Pi$ 1 5.0 20.0 15 32 5 5 0 3.0 1.000 0 0.0064000

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

- Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm - концентрация одиночного источника, расположенного в центре симметрии, с суммарным М

	Источ	чники	Их расчетные параметры				
Номер	Код	M	Тип	Cm	Um	Xm	
-п/п-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]	
1	000101 0029	55.369999	Т	1.239332	2.70	627.4	
2	000101 0030	0.159200	Т	0.015188	5.50	295.6	
3	000101 6042	0.006400	П1	0.269477	0.50	14.3	
1 ~~~~~	· ~~~~~~~~~~~~	~~~~~~~~~~~~~~~	~~~~~			i	

Суммарный Мq = 55.535599 г/с

Сумма См по всем источникам = 1.523998 долей ПДК

Средневзвешенная опасная скорость ветра = 2.34 м/с

5. Управляющие параметры расчета

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

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) ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

Код загр	Штиль	Северное	Восточное	Южное	Западное
вещества	U<=2м/с	направление	направление	направление	направление
Пост N 001   2908   	: X=0, Y=0 0.0591000 0.1970000	!	!	0.0592000 0.1973333	!

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 2.34 м/с

6. Результаты расчета в виде таблицы.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Расчет проводился на прямоугольнике 1

с параметрами: координаты центра X = -80, Y = 3

размеры: длина(по X)= 3600, ширина(по Y)= 1440, шаг сетки= 144

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

\_Расшифровка\_обозначений\_

Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]

Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб]

```
Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Иоп- опасная скорость ветра [м/с]
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
                       ~~~~~~
                          -Если в строке Cmax = < 0.05 ПДК, то \Phiоп, Uon, Ви, Ки не печатаются
                   у= 723 : Y-строка 1 Cmax= 1.421 долей ПДК (x= -8.0; напр.ветра=179)
    x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              -8: 136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            280:
Oc: 0.829: 0.873: 0.924: 0.976: 1.030: 1.086: 1.145: 1.202: 1.257: 1.314: 1.358: 1.391: 1.413: 1.421: 1.415: 1.396:
Cc : 0.249: 0.262: 0.277: 0.293: 0.309: 0.326: 0.344: 0.361: 0.377: 0.394: 0.407: 0.417: 0.424: 0.426: 0.425: 0.419:
CΦ : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.1
UOR: 3.73: 3.63: 3.52: 3.43: 3.35: 3.27: 3.21: 3.12: 3.05: 3.03: 2.96: 2.92: 2.90: 2.89: 2.90: 2.92: 3.03: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.92: 2.90: 2.92: 2.90: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92: 2.92:
                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     :
Ви : 0.636: 0.681: 0.731: 0.783: 0.836: 0.892: 0.950: 1.007: 1.061: 1.110: 1.153: 1.186: 1.208: 1.216: 1.210: 1.191:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 00
Ви : 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: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 003
                                                                                                                                                                            :
                                                                                                                                                                                                          :
                                                                                                                                                                                                                                             : 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001:
                                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                  : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
  у= 579 : У-строка 2 Стах= 1.445 долей ПДК (х= 280.0; напр.ветра=207)
   x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              -8: 136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            280:
 Oc : 0.844: 0.892: 0.944: 0.998: 1.057: 1.119: 1.181: 1.242: 1.302: 1.357: 1.411: 1.445: 1.440: 1.432: 1.437: 1.445:
Cc : 0.253: 0.268: 0.283: 0.299: 0.317: 0.336: 0.354: 0.373: 0.391: 0.407: 0.423: 0.433: 0.432: 0.430: 0.431: 0.434:
CΦ : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197:
\Phi \circ \Pi: 106 : 107 : 109 : 110 : 112 : 115 : 118 : 122 : 126 : 133 : 140 : 151 : 164 : 179 : 194 : 207 :
UOR: 3.69: 3.60: 3.51: 3.39: 3.31: 3.24: 3.14: 3.07: 3.03: 2.95: 2.90: 2.71: 2.69: 2.70: 2.68: 2.70:
                                                                                                                                                :
                                                                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                                                   :
                                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     :
Ви : 0.651: 0.699: 0.750: 0.805: 0.862: 0.924: 0.986: 1.046: 1.105: 1.159: 1.206: 1.239: 1.234: 1.225: 1.230: 1.239:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 00
Ви : 0.002: 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.005: 0.005: 0.006: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.008: 0.008: 0.007:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 003
```

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35

квартал' г. Семей ВКО»

Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ]

```
: 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.002: 0.002: 0.001:
Ви :
Ки :
                                                                                                                : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
               435 : У-строка 3 Стах= 1.447 долей ПДК (х= 424.0; напр.ветра=226)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
Qc : 0.856: 0.906: 0.960: 1.018: 1.080: 1.144: 1.211: 1.276: 1.340: 1.402: 1.437: 1.410: 1.324: 1.271: 1.309: 1.395:
Cc : 0.257: 0.272: 0.288: 0.305: 0.324: 0.343: 0.363: 0.383: 0.402: 0.421: 0.431: 0.423: 0.397: 0.381: 0.393: 0.418:
CD : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197:
\Phi \circ \pi: 102 : 103 : 104 : 105 : 107 : 109 : 111 : 114 : 118 : 124 : 132 : 143 : 158 : 178 : 198 : 215 :
UOn: 3.67: 3.56: 3.46: 3.39: 3.29: 3.21: 3.11: 3.03: 2.96: 2.90: 2.70: 2.69: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.69: 2.70: 2.70: 2.69: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70: 2.70:
                                                                                                                              :
                                                                                                                                               :
                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                   :
                                                                                                                                                                                                     :
                                                                         :
                                                                                            :
                                                                                                            :
Ви: 0.663: 0.713: 0.767: 0.824: 0.886: 0.949: 1.015: 1.080: 1.143: 1.204: 1.238: 1.203: 1.116: 1.062: 1.101: 1.187:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 
Ви : 0.002: 0.002: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.008: 0.009: 0.008: 0.008:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 00
                                                                            :
                                                                                             :
                                                                                                             : 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.002:
                                                                                                             : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
 у= 291 : У-строка 4 Стах= 1.451 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=246)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                        -8: 136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                         280:
Qc : 0.863: 0.915: 0.972: 1.032: 1.096: 1.163: 1.233: 1.303: 1.371: 1.434: 1.411: 1.257: 1.017: 0.874: 0.975: 1.225:
Cc : 0.259: 0.275: 0.292: 0.310: 0.329: 0.349: 0.370: 0.391: 0.411: 0.430: 0.423: 0.377: 0.305: 0.262: 0.292: 0.367:
Cb : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.197: 0.197: 0.197: 0.204:
\Phi \circ \Pi: 98: 98: 99: 100: 101: 102: 104: 106: 109: 113: 120: 130: 148: 177: 207: 227:
UOR: 3.65: 3.56: 3.47: 3.35: 3.26: 3.18: 3.09: 3.03: 2.93: 2.86: 2.69: 2.70: 2.69: 2.68: 2.69: 2.70:
                                                                                                            : : : :
                                                                                                                                                                                 :
                                                                         :
                                                                                           :
                                                                                                                                                                                                   :
                                                                                                                                                                                                                      :
Ви : 0.670: 0.722: 0.779: 0.838: 0.902: 0.968: 1.037: 1.106: 1.173: 1.235: 1.211: 1.055: 0.805: 0.658: 0.761: 1.009:
Ки : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.009: 0.008: 0.010: 0.008: 0.009:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 6042 : 0030 : 0030 :
                                                                                                            : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.003: 0.006: 0.008: 0.008: 0.004:
                                                                                            :
Ки:
                                                                                                            : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 0030 : 6042 : 6042 :
            147 : Y-строка 5 Cmax= 1.449 долей ПДК (x= 568.0; напр.ветра=259)
```

```
x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                    -8: 136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          280:
Oc : 0.868: 0.920: 0.979: 1.039: 1.105: 1.173: 1.245: 1.317: 1.385: 1.436: 1.363: 1.077: 0.656: 0.410: 0.596: 1.014:
Cc : 0.260: 0.276: 0.294: 0.312: 0.331: 0.352: 0.374: 0.395: 0.416: 0.431: 0.409: 0.323: 0.197: 0.123: 0.179: 0.304:
Cb : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.197: 0.204: 0.204:
\Phi \circ \pi: 93 : 94 : 94 : 95 : 95 : 96 : 97 : 98 : 100 : 104 : 110 : 125 : 172 : 230 : 248 :
UOn: 3.64: 3.52: 3.43: 3.34: 3.26: 3.15: 3.07: 3.02: 2.92: 2.70: 2.70: 2.69: 2.67: 2.70: 2.67: 2.69: 2.69: 2.67: 2.69: 2.69: 2.67: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69:
                                                                                  :
                                                                                                     :
                                                                                                                                                                                                                                               :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.675: 0.727: 0.785: 0.845: 0.910: 0.978: 1.049: 1.120: 1.187: 1.237: 1.162: 0.873: 0.444: 0.178: 0.367: 0.794:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 00
Ви : 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.009: 0.016: 0.033: 0.020: 0.008:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 6042 : 6042 : 6042 : 0030 :
                                                                                                      : 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.005: 0.006: 0.003: 0.005: 0.008:
                                                                                  :
                                                                                                       : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 0030 : 0030 : 6042 :
Ки :
                                                              :
                                                                                 :
3 : Y-строка 6 Cmax= 1.445 долей ПДК (x= 568.0; напр.ветра=274)
 x= -1880 : -1736: -1592: -1448: -1304: -1160: -1016: -872: -728: -584: -440: -296: -152:
                                                                                                                                                                                                                                                                                     -8:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                     136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          280:
Oc : 0.870: 0.923: 0.980: 1.040: 1.105: 1.176: 1.248: 1.319: 1.390: 1.436: 1.346: 1.027: 0.556: 0.364: 0.492: 0.956:
Cc : 0.261: 0.277: 0.294: 0.312: 0.332: 0.353: 0.374: 0.396: 0.417: 0.431: 0.404: 0.308: 0.167: 0.109: 0.148: 0.287:
CΦ : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.1
Фол: 89: 89: 89: 89: 88: 88: 88: 88: 87: 87: 86: 83: 78:
                                                                                                                                                                                                                                                                                  38 : 285 : 277 :
UOn: 3.64: 3.52: 3.45: 3.33: 3.23: 3.15: 3.07: 2.96: 2.92: 2.69: 2.70: 2.69: 2.69: 0.64: 2.66: 2.68:
                                                                                 :
                                                                                                   : : : : :
                                                                                                                                                                                                      : :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.677: 0.730: 0.786: 0.846: 0.911: 0.980: 1.052: 1.122: 1.192: 1.237: 1.145: 0.822: 0.340: 0.167: 0.252: 0.734:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 
Ви : 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.008: 0.021:
                                                                                                                                                                                                                                                                                       : 0.033: 0.010:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 6042 :
                                                                                                      : 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.006: 0.005:
Ви :
                                                                                                                                                                                                                                                                                       : 0.004: 0.008:
                                                                                                          : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 0030 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                          : 0030 : 0030 :
  у= -141 : У-строка 7 Стах= 1.450 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=288)
  x= -1880 : -1736: -1592: -1448: -1304: -1160: -1016: -872: -728: -584: -440: -296: -152:
                                                                                                                                                                                                                                                                                     -8:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                     136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          280:
Oc : 0.866: 0.919: 0.975: 1.037: 1.101: 1.169: 1.240: 1.309: 1.380: 1.438: 1.387: 1.158: 0.824: 0.623: 0.767: 1.109:
Cc : 0.260: 0.276: 0.292: 0.311: 0.330: 0.351: 0.372: 0.393: 0.414: 0.431: 0.416: 0.347: 0.247: 0.187: 0.230: 0.333:
```

```
CD : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.198: 0.198: 0.198: 0.204:
Фол: 85: 84: 84: 83: 82: 81: 80: 78: 76: 73: 68:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         59 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   41 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 5 : 324 : 303 :
UOR: 3.64: 3.56: 3.43: 3.34: 3.26: 3.15: 3.08: 3.02: 2.92: 2.71: 2.70: 2.70: 2.67: 2.67: 2.67: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69: 2.69:
                                                                                                            Ви : 0.673: 0.726: 0.781: 0.843: 0.907: 0.974: 1.044: 1.112: 1.182: 1.239: 1.187: 0.955: 0.607: 0.401: 0.547: 0.891:
\kappa_{\mathrm{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 
Ви : 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.009: 0.011: 0.019: 0.015: 0.009:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 6042 : 6042 : 6042 : 0030 :
                                                                                                             :
                                                                                                                                        :
                                                                                                                                                                 : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.004: 0.007: 0.005: 0.007: 0.006:
Ки :
                                                                                                                                                                 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 0030 : 0030 : 0030 : 6042 :
   у= -285 : У-строка 8 Стах= 1.445 долей ПДК (х= 568.0; напр.ветра=300)
----:
   x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 -8: 136:
Oc : 0.860: 0.910: 0.966: 1.024: 1.089: 1.153: 1.221: 1.291: 1.358: 1.419: 1.431: 1.349: 1.188: 1.090: 1.160: 1.319:
Cc: 0.258: 0.273: 0.290: 0.307: 0.327: 0.346: 0.366: 0.387: 0.407: 0.426: 0.429: 0.405: 0.356: 0.327: 0.348: 0.396:
C$\psi$ 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0
\Phi \circ \pi: 80 : 79 : 79 : 77 : 76 : 75 : 72 : 70 : 66 : 61 : 54 : 43 : 26 :
U_{O\Pi}: 3.66 : 3.56 : 3.47 : 3.35 : 3.28 : 3.18 : 3.09 : 3.04 : 2.95 : 2.88 : 2.68 : 2.70 : 2.70 : 2.69 : 2.70 : 2.69 :
                                                        Ви : 0.667: 0.717: 0.772: 0.831: 0.895: 0.958: 1.025: 1.095: 1.160: 1.221: 1.231: 1.140: 0.977: 0.878: 0.948: 1.110:
\kappa_{\mathrm{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 
Ви : 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.006: 0.007: 0.008: 0.008: 0.009: 0.009: 0.009: 0.009: 0.008:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 003
                                                                                 : : : : : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.003: 0.004: 0.006: 0.005: 0.003:
                                                                                    :
                                                                                                            :
                                                                                                                                       :
                                                                                                                                                               : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
  у= -429 : У-строка 9 Стах= 1.446 долей ПДК (х= 424.0; напр.ветра=318)
 ----:
   x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 -8: 136:
Oc : 0.850: 0.900: 0.952: 1.010: 1.069: 1.133: 1.196: 1.262: 1.322: 1.381: 1.439: 1.440: 1.406: 1.380: 1.397: 1.434:
Cc : 0.255: 0.270: 0.286: 0.303: 0.321: 0.340: 0.359: 0.379: 0.397: 0.414: 0.432: 0.432: 0.422: 0.414: 0.419: 0.430:
C$\psi$ 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0
\Phi \circ \pi: 76: 75: 74: 72: 70: 68: 65: 62: 58: 52: 44: 33: 19: 2: 344: 330:
Uon: 3.68 : 3.60 : 3.50 : 3.38 : 3.30 : 3.21 : 3.12 : 3.05 : 2.96 : 2.92 : 2.87 : 2.71 : 2.68 : 2.70 : 2.68 : 2.70 :
                                                                                                             :
                                                                                                                                        :
                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                            :
                                                                                                                                                                                                                    :
                                                                                                                                                                                                                                              :
                                                                                                                                                                                                                                                                         :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                  :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              :
Ви : 0.658: 0.707: 0.759: 0.816: 0.875: 0.938: 1.000: 1.066: 1.125: 1.183: 1.233: 1.232: 1.197: 1.172: 1.189: 1.226:
```

```
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 
Ви : 0.002: 0.002: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.005: 0.005: 0.006: 0.007: 0.007: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008: 0.008:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 00
                                                                                                                                                                                                                            : 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.002: 0.002: 0.002: 0.002: 0.002:
Ки :
                                                                                                                                                                                                                               : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
   у= -573 : Y-строка 10 Cmax= 1.446 долей ПДК (x= 136.0; напр.ветра=348)
 ----:
    x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              280:
 Oc : 0.837: 0.883: 0.935: 0.989: 1.046: 1.103: 1.164: 1.224: 1.281: 1.342: 1.388: 1.423: 1.443: 1.445: 1.446: 1.429:
Cc : 0.251: 0.265: 0.280: 0.297: 0.314: 0.331: 0.349: 0.367: 0.384: 0.403: 0.416: 0.427: 0.433: 0.434: 0.434: 0.429:
Cb : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.19
\Phi \circ \pi: 72: 71: 69: 67: 65: 62: 59: 55: 50: 44: 36: 26: 14: 1: 348: 336:
\texttt{Uon: 3.70: 3.61: 3.52: 3.41: 3.33: 3.26: 3.18: 3.10: 3.02: 2.96: 2.92: 2.89: 2.77: 2.71: 2.71: 2.88:}
                                                                                                                                                                                    \mathtt{B}\mathtt{M} : 0.644: 0.691: 0.742: 0.795: 0.852: 0.909: 0.969: 1.028: 1.085: 1.138: 1.182: 1.217: 1.236: 1.238: 1.239: 1.223:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 00
 Ви : 0.002: 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.006: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007: 0.007:
 \kappa_{\mathrm{M}} : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 00
Ви :
                                                                                                                                                                                            :
                                                                                                                                                                                                                      : : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001:
                                                                                                                                                                                                                                                                 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
    у= -717 : Y-строка 11 Cmax= 1.389 долей ПДК (x=
                                                                                                                                                                                                                                                                                 -8.0; напр.ветра= 1)
   x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            -8:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          136:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              280:
 Oc : 0.821: 0.864: 0.913: 0.962: 1.017: 1.071: 1.124: 1.180: 1.240: 1.288: 1.327: 1.360: 1.381: 1.389: 1.383: 1.365:
Cc : 0.246: 0.259: 0.274: 0.289: 0.305: 0.321: 0.337: 0.354: 0.372: 0.386: 0.398: 0.408: 0.414: 0.417: 0.415: 0.410:
Cb : 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.190: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.19
\Phi \circ \pi: 68 : 67 : 65 : 63 : 60 : 57 : 54 : 49 : 44 : 38 : 31 : 22 : 12 : 1 : 350 : 340 :
Uon: 3.75 : 3.64 : 3.56 : 3.45 : 3.37 : 3.30 : 3.22 : 3.14 : 3.09 : 3.03 : 2.96 : 2.95 : 2.93 : 2.92 : 2.93 : 2.95 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                          : :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 :
                                                                                                                                                                                    :
                                                                                                                                                                                                                      : :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.628: 0.671: 0.720: 0.769: 0.823: 0.877: 0.930: 0.984: 1.036: 1.084: 1.122: 1.155: 1.175: 1.183: 1.177: 1.160:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.002: 0.002: 0.003: 0.003: 0.003: 0.004: 0.004: 0.005: 0.005: 0.006: 0.006: 0.006: 0.007: 0.007: 0.007: 0.006:
Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 003
Ви :
                                                                                                                                                                                             :
                                                                                                                                                                                                                               :
                                                                                                                                                                                                                                                                : 0.000: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001:
Ки:
                                                                                                                                                                                                                                                                : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 : 6042 :
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= 568.0 м, Y= 291.0 м

Достигается при опасном направлении 246 град.

и скорости ветра 2.71 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

8. Результаты расчета по жилой застройке.

ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Расчет проводился по всей жилой зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

```
Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                  Uon- опасная скорость ветра [ м/с
                  Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
                  Ки - код источника для верхней строки Ви
      ~~~~~~
 78:
 88:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 4:
 81:
 -62:
 -50:
 -93: -105:
 -62:
 y=
 37:
 50:
 105:
 94:
 40:
 -82: -66:
 -56: -72:
 -84:
 62:
 79:
 123:
Qc : 0.321: 0.314: 0.397: 0.379: 0.317: 0.378: 0.350: 0.318: 0.343: 0.381: 0.431: 0.431: 0.613: 0.619: 0.435:
Cc : 0.096: 0.094: 0.119: 0.114: 0.095: 0.113: 0.105: 0.095: 0.103: 0.114: 0.129: 0.129: 0.184: 0.186: 0.131:
Cb: 0.197: 0.197: 0.204: 0.204: 0.197: 0.190: 0.190: 0.197: 0.190: 0.190: 0.190: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198: 0.198:
Фол: 206: 216: 268: 278: 209: 116: 123: 64: 68: 116: 331: 321: 318: 324: 330:
:
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.122: 0.059: 0.146: 0.122: 0.119: 0.147: 0.113: 0.067: 0.110: 0.150: 0.192: 0.189: 0.388: 0.394: 0.196:
\mathtt{K}\mathtt{M} : 6042 : 6042 : 0029 : 0029 : 6042 : 0029
Ви : 0.001: 0.057: 0.045: 0.052: 0.001: 0.039: 0.045: 0.054: 0.041: 0.038: 0.038: 0.041: 0.022: 0.022: 0.039:
ки: 0029: 0029: 6042: 6042: 0029: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042:
 : 0.001: 0.002: 0.002:
 : 0.002: 0.002: 0.000: 0.002: 0.002: 0.003: 0.003: 0.005: 0.005: 0.003:
 : 0030 : 0030 : 0030 :
 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 :
y=
 133:
 124:
 96: -27: -21: -34: -45: -28:
 110:
27: -185: -61: -61: -184: -187:
Oc: 0.325: 0.386: 0.380: 0.307: 0.690: 0.351: 0.381: 0.708: 0.698:
Cc: 0.098: 0.116: 0.114: 0.092: 0.207: 0.105: 0.114: 0.212: 0.209:
C\Phi: 0.197: 0.197: 0.197: 0.197: 0.190: 0.190: 0.198: 0.190: 0.190:
Фол: 185 : 199 : 208 : 194 : 71 :
 50:
 44 :
Uon: 2.46 : 2.67 : 2.65 : 2.03 : 2.67 : 2.61 : 2.65 : 2.67 : 2.67 :
 :
 :
Ви : 0.079: 0.153: 0.145: 0.064: 0.479: 0.121: 0.146: 0.498: 0.487:
Ки : 0029 : 0029 : 0029 : 6042 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 :
B_{\text{M}}: 0.048: 0.034: 0.035: 0.045: 0.015: 0.037: 0.035: 0.014: 0.015:
Ки: 6042: 6042: 6042: 0029: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042:
Ви : 0.001: 0.003: 0.002:
 : 0.006: 0.002: 0.002: 0.006: 0.006:
```

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

Сф - фоновая концентрация [ доли ПДК ]

 $K_M: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030:$ 

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= -183.8 м, Y= -45.1 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.7081676 доли ПДКмр| 0.2124503 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 66 град.

и скорости ветра 2.67 м/с

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ī	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния				
		<0б-П>-<ИС>	-	M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M				
	Фоновая концентрация Cf   0.190330   26.9 (Вклад источников 73.1%)											
ĺ	1	000101 0029	T	55.3700	0.497590	96.1	96.1	0.008986634				
				В сумме =	0.687920	96.1						
ĺ		Суммарный в	вклад	остальных =	0.020248	3.9						

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

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)

ПДКм.р для примеси 2908 = 0.3 мг/м3

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне  $\mathbb{N}$  1

Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53

Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

		Расши	ровка_обознач	ений		
Qс	-	суммарная	концентрация	[доли	пдк]	

```
Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 y=
 -12:
 -12:
 -12:
 -11:
 -9:
 -7:
 -4:
 -0:
 4:
 8:
 13:
 19:
 30:
 36:
-5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42:
Oc: 0.342: 0.338: 0.334: 0.331: 0.327: 0.323: 0.320: 0.317: 0.314: 0.311: 0.309: 0.307: 0.305: 0.304: 0.304:
Cc : 0.103: 0.101: 0.100: 0.099: 0.098: 0.097: 0.096: 0.095: 0.094: 0.093: 0.093: 0.092: 0.091: 0.091: 0.091:
Cb : 0.197: 0.19
 3: 11: 18: 25: 32: 39: 45: 52: 58: 64: 70: 76: 82:
UOR: 0.69: 0.69: 0.70: 0.71: 0.72: 0.73: 0.74: 0.75: 0.76: 0.77: 0.77: 0.80: 0.81: 1.76: 1.83: 0.77: 0.80: 0.81: 1.76: 1.83: 0.81: 1.83: 0.81: 1.83: 0.81: 1.83: 0.81: 1.83: 0.81:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.144: 0.140: 0.136: 0.133: 0.129: 0.125: 0.122: 0.119: 0.115: 0.113: 0.110: 0.108: 0.106: 0.080: 0.078:
ки: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042:
Ви : 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: 0.026: 0.029:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
 53:
 59:
 64:
 69:
 73:
 77:
 81:
 84:
 86:
 87:
 42:
 48:
 87:
-43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:
 -9:
 -3:
Oc: 0.305: 0.306: 0.307: 0.308: 0.308: 0.308: 0.308: 0.307: 0.306: 0.305: 0.304: 0.304: 0.305: 0.307: 0.310:
Cc : 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.092: 0.091: 0.091: 0.092: 0.092: 0.093:
Cb : 0.197: 0.19
Фол: 98: 104: 110: 116: 122: 128: 134: 140: 146: 152: 158: 162: 168: 173: 179:
Uon: 1.89 : 1.94 : 1.98 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 2.00 : 2.02 : 2.02 : 2.01 : 1.82 : 0.83 : 0.81 : 0.78 : 0.77 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
\mathtt{B}_{\mathtt{M}} : 0.077: 0.076: 0.075: 0.075: 0.075: 0.075: 0.075: 0.074: 0.074: 0.074: 0.078: 0.104: 0.106: 0.109: 0.111:
ки: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042: 6042:
Ви : 0.031: 0.033: 0.035: 0.036: 0.036: 0.036: 0.036: 0.036: 0.035: 0.035: 0.033: 0.029: 0.002: 0.002: 0.002: 0.001:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
```

Сс - суммарная концентрация [мг/м.куб] Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]

```
86:
 81:
 78:
 74:
 70:
 65:
 60:
 55:
 49:
 43:
 37:
 31:
 25:
 20:
 y=
 31:
 36:
 40:
 44:
 48:
 51:
 53:
 55:
 56:
 56:
 56:
 Oc : 0.312: 0.315: 0.318: 0.321: 0.325: 0.328: 0.332: 0.336: 0.340: 0.343: 0.347: 0.350: 0.352: 0.355: 0.356:
Cc : 0.094: 0.095: 0.095: 0.096: 0.097: 0.099: 0.100: 0.101: 0.102: 0.103: 0.104: 0.105: 0.106: 0.106: 0.107:
Cb : 0.197: 0.19
\Phi \circ \pi: 186 : 192 : 198 : 205 : 211 : 218 : 225 : 232 : 240 : 247 : 255 : 263 : 271 : 280 : 288 :
Uon: 0.76 : 0.76 : 0.75 : 0.74 : 0.72 : 0.72 : 0.71 : 0.70 : 0.69 : 0.68 : 0.67 : 0.66 : 0.66 : 0.66 : 0.66 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.114: 0.117: 0.120: 0.123: 0.127: 0.130: 0.134: 0.138: 0.141: 0.145: 0.149: 0.152: 0.154: 0.156: 0.158:
	ext{KM} : 6042
Ви : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001:
	ext{KM} : 0029
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X=  $\,$  47.0 м, Y=  $\,$  9.3 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.3572463 доли ПДКмр | 0.1071739 мг/м3 |

Достигается при опасном направлении 305 град. и скорости ветра 0.65 м/c

Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Ī	Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
		<0б-П>-<ИС>		M-(Mq)	-C[доли ПДК]			b=C/M
	Φ	Фоновая конц∈	ентра	ция Cf	0.197000	55.1 (Вкла	ад источн	ников 44.9%)
	1	000101 6042	П1	0.006400	0.159010	99.2	99.2	24.8452702
ĺ				В сумме :	= 0.356010	99.2		
ĺ		Суммарный в	зклад	остальных :	= 0.001237	0.8		ĺ

3. Исходные параметры источников.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников

Код <0б~П>~<Ис>	Тип  Н	D	Wo	V1	Т	X1	Y1	X2	Y2	Alf	F	КР Ди	Выброс
<06~U>~ <nc></nc>	-~~   ~~M	~~   ~~M~~	~M/C~	~m3/c~~	градС	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	~~~M~~~~	rp.	~~~	~~~ ~~	~~~r/c~~
		Примесь	0301-										
000101 0029	T 45	0 1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.000 0	11.4910
000101 0030	T 25	0 0.62	67.90	20.50	205.0	5	35				1.0	1.000 0	4.506410
		Примесь	0330-										
000101 0029	T 45	0 1.5	12.20	21.56	135.0	6	38				1.0	1.000 0	22.8000
000101 0030	Т 25	0 0.62	67.90	20.50	205.0	5	35				1.0	1.000 0	3.152740

4. Расчетные параметры См, Им, Хм

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

		ации выброс $M_0$ $M_1 = C_M 1 / \Pi_1 / \Pi_2 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi_3 + \Pi$	-	1/ПДК1 ++ М Смп/ПДКп	Mn/ПДКn, а	суммарная
~~~~		.~~~~~~~	~~~~		~~~~~~	~~~~~~
l	Источ	ІНИКИ		Их расче	етные парам	иетры
Номер	Код	Mq	Тип	Cm	Um	Xm
-n/n-	<об-п>-<ис>			-[доли ПДК]-	[M/C]	[M]
1	000101 0029	103.055000	T	0.691996	2.70	627.4
2	000101 0030	28.837532	Т	0.275121	5.50	591.1
~~~~	.~~~~~~~	.~~~~~~~	~~~~	~~~~~~~~~	~~~~~~	~~~~~~
C2	имарный <b>Mq</b> =	= 131.892532	(cyn	мма <b>М</b> q/ПДК по	всем приме	есям)
C?	имма См по во	сем источникам	4 =	0.967117	долей ПДК	į
	Средневзве	ешенная опасна	я ско	орость ветра =	= 3.50 м/	/c

5. Управляющие параметры расчета ПК ЭРА v3.0. Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Сезон :ЛЕТО (температура воздуха 28.9 град.С)

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

Фоновая концентрация на постах (в мг/м3 / долях ПДК)

| Kon samp | IIImum | Cerephoe | Rocmouroe | Wwhoe | Samanuoe |

I KOM Sarbi	штилл	І северное	DOCTOMBOE	I IOMHO'E	ј западное ј	ı
вещества	U<=2м/с	направление	направление	направление	направление	ĺ
· 					·	_
Пост N 00	X=0, Y=0					
0301	0.0668000	0.0523000	0.0553000	0.0453000	0.0560000	
į į	0.3340000	0.2615000	0.2765000	0.2265000	0.2800000	ĺ
0330	0.0658000	0.0410000	0.0555000	0.0523000	0.0508000	
į į	0.1316000	0.0820000	0.1110000	0.1046000	0.1016000	

<u>'----</u>

Расчет по прямоугольнику 001 : 3600x1440 с шагом 144

Расчет по границе санзоны. Вся зона 001

Расчет по территории жилой застройки. Вся зона 001

Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.

Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0 (Ump) м/с

Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 3.5 м/с

6. Результаты расчета в виде таблицы.

ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014

Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

Расчет проводился на прямоугольнике 1

```
с параметрами: координаты центра X = -80, Y = 3
 размеры: длина(по X)= 3600, ширина(по Y)= 1440, шаг сетки= 144
 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с
 Расшифровка обозначений
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [м/с
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 -При расчете по группе суммации концентр. в мг/м3 не печатается
 -Если в строке Cmax = < 0.05 ПДК, то Фоп, Uon, Ви, Ки не печатаются
 у= 723 : Y-строка 1 Cmax= 1.197 долей ПДК (x=
 -8.0; напр.ветра=179)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
Qc : 0.853: 0.884: 0.920: 0.956: 0.994: 1.033: 1.074: 1.113: 1.150: 1.126: 1.156: 1.177: 1.192: 1.197: 1.193: 1.181:
CΦ : 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.331: 0.3
\Phi \circ \pi: 110 : 111 : 113 : 115 : 118 : 120 : 124 : 128 : 133 : 139 : 147 : 156 : 167 : 179 : 191 : 202 :
UO\pi: 4.52 : 4.41 : 4.32 : 4.21 : 4.09 : 3.97 : 3.90 : 3.80 : 3.72 : 3.66 : 3.62 : 3.56 : 3.56 : 3.44 : 3.56 : 3.56 :
 :
 : :
 :
 :
\mathtt{B}_{\mathtt{M}} : 0.349: 0.372: 0.399: 0.427: 0.456: 0.487: 0.518: 0.549: 0.578: 0.604: 0.627: 0.645: 0.656: 0.665: 0.657: 0.648:
\kappa_{\mathrm{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.117: 0.124: 0.133: 0.142: 0.150: 0.158: 0.169: 0.177: 0.184: 0.191: 0.198: 0.201: 0.205: 0.200: 0.205: 0.202:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0030 : 00
```

```
UO\pi: 4.49: 4.38: 4.27: 4.15: 4.03: 3.93: 3.84: 3.73: 3.66: 3.61: 3.56: 3.35: 3.27: 3.25: 3.25: 3.33:
 :
 : : :
 :
 :
 :
 :
 :
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.356: 0.382: 0.410: 0.439: 0.471: 0.504: 0.537: 0.571: 0.602: 0.630: 0.654: 0.670: 0.666: 0.659: 0.664: 0.670:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.119: 0.128: 0.137: 0.145: 0.154: 0.164: 0.174: 0.182: 0.190: 0.199: 0.205: 0.200: 0.193: 0.190: 0.191: 0.198:
 Ки : 0030 : 003
 435 : У-строка 3 Стах= 1.254 долей ПДК (х= -440.0; напр.ветра=132)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
 Oc : 0.872: 0.907: 0.946: 0.986: 1.029: 1.074: 1.118: 1.163: 1.205: 1.246: 1.254: 1.158: 1.087: 1.046: 1.075: 1.144:
CD: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.331
\Phi \circ \pi: 102 : 103 : 104 : 105 : 107 : 109 : 111 : 114 : 118 : 124 : 132 : 143 : 158 : 178 : 198 : 215 :
Uon: 4.47 : 4.36 : 4.24 : 4.12 : 4.01 : 3.90 : 3.79 : 3.69 : 3.62 : 3.56 : 3.32 : 3.18 : 3.09 : 3.07 : 3.11 : 3.18 :
 Ви : 0.363: 0.390: 0.419: 0.450: 0.483: 0.518: 0.553: 0.589: 0.622: 0.654: 0.669: 0.646: 0.598: 0.567: 0.586: 0.635:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
 Ви : 0.122: 0.130: 0.139: 0.148: 0.159: 0.168: 0.178: 0.187: 0.195: 0.204: 0.198: 0.181: 0.158: 0.148: 0.158: 0.178:
 \kappa_{\mathrm{M}} : 0030 : 00
 у= 291 : У-строка 4 Стах= 1.257 долей ПДК (х= -584.0; напр.ветра=113)
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8:
 136:
 280:
 Oc : 0.877: 0.914: 0.954: 0.996: 1.040: 1.086: 1.134: 1.180: 1.225: 1.257: 1.222: 1.097: 0.879: 0.802: 0.856: 1.058:
CD: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.466: 0.466: 0.466: 0.382:
\Phi \circ \pi: 98: 98: 99: 100: 101: 102: 104: 106: 109: 113: 120: 130: 148: 177: 207: 227:
\texttt{Uon:}\ \ 4.44\ :\ 4.33\ :\ 4.22\ :\ 4.10\ :\ 3.97\ :\ 3.87\ :\ 3.77\ :\ 3.67\ :\ 3.61\ :\ 3.31\ :\ 3.20\ :\ 3.07\ :\ 1.98\ :\ 1.98\ :\ 1.98\ :\ 3.05\ :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.367: 0.395: 0.425: 0.457: 0.492: 0.528: 0.565: 0.602: 0.637: 0.673: 0.651: 0.563: 0.382: 0.312: 0.361: 0.538:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.123: 0.132: 0.141: 0.151: 0.161: 0.161: 0.171: 0.182: 0.191: 0.201: 0.197: 0.184: 0.146: 0.032: 0.024: 0.030: 0.138:
Ки : 0030 : 003
 у= 147: У-строка 5 Стах= 1.253 долей ПДК (х= -584.0; напр.ветра=101)
```

```
x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
Oc : 0.880: 0.917: 0.959: 1.001: 1.047: 1.093: 1.142: 1.190: 1.234: 1.253: 1.179: 0.967: 0.690: 0.555: 0.654: 0.907:
CD: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.466: 0.466: 0.466: 0.382:
\Phi \circ \pi: 93 : 94 : 94 : 95 : 95 : 96 : 97 : 99 : 101 : 104 : 110 : 125 : 173 : 230 : 248 :
UOn: 4.43: 4.32: 4.21: 4.08: 3.96: 3.84: 3.73: 3.66: 3.56: 3.32: 3.15: 2.96: 1.98: 1.98: 2.00: 2.93:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.370: 0.397: 0.429: 0.461: 0.497: 0.533: 0.572: 0.609: 0.645: 0.668: 0.621: 0.469: 0.210: 0.084: 0.175: 0.428:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.123: 0.133: 0.143: 0.152: 0.162: 0.162: 0.172: 0.182: 0.193: 0.202: 0.197: 0.171: 0.110: 0.015: 0.006: 0.013: 0.098:
Ки : 0030 : 003
 3 : Y-строка 6 Cmax= 1.252 долей ПДК (x= -584.0; напр.ветра= 87)
 y=
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :
 -8: 136:
 280:
Oc : 0.882: 0.919: 0.959: 1.002: 1.046: 1.095: 1.144: 1.192: 1.238: 1.252: 1.165: 0.930: 0.639: 0.478: 0.592: 0.866:
CD : 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.466: 0.466: 0.466: 0.382:
Фол: 89: 89: 89: 89: 89: 88: 88: 88: 87: 87: 86: 83: 78:
 22 : 285 : 277 :
UOn: 4.44: 4.32: 4.20: 4.08: 3.93: 3.84: 3.73: 3.65: 3.56: 3.31: 3.12: 2.95: 2.00: 1.98: 1.98: 2.89:
 : : :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.370: 0.399: 0.429: 0.462: 0.497: 0.535: 0.573: 0.611: 0.648: 0.668: 0.613: 0.442: 0.162: 0.012: 0.119: 0.398:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
Ви : 0.124: 0.133: 0.143: 0.153: 0.162: 0.173: 0.183: 0.194: 0.202: 0.197: 0.165: 0.101: 0.011: 0.001: 0.008: 0.086:
Ки : 0030 : 003
 у= -141: У-строка 7 Стах= 1.256 долей ПДК (х= -584.0; напр.ветра= 73)
----:
 x= -1880 : -1736: -1592: -1448: -1304: -1160: -1016: -872: -728: -584: -440: -296: -152:
 136:
 -8:
Oc : 0.879: 0.917: 0.956: 0.999: 1.044: 1.091: 1.139: 1.185: 1.231: 1.256: 1.199: 1.023: 0.774: 0.670: 0.746: 0.973:
Cp : 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.466: 0.466: 0.466: 0.382:
\Phi \circ \pi: 85 : 84 : 84 : 83 : 82 : 81 : 80 : 79 : 76 : 73 : 68 : 59 : 41 :
UOR: 4.43:4.33:4.20:4.10:3.96:3.85:3.74:3.65:3.56:3.35:3.18:3.02:1.98:2.00:2.00:2.99:
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
 :
Ви : 0.368: 0.397: 0.427: 0.460: 0.495: 0.531: 0.569: 0.605: 0.643: 0.669: 0.635: 0.510: 0.287: 0.191: 0.261: 0.477:
\kappa_{\text{M}} : 0029 : 00
Ви : 0.123: 0.133: 0.142: 0.152: 0.162: 0.172: 0.182: 0.192: 0.200: 0.199: 0.177: 0.125: 0.021: 0.013: 0.019: 0.114:
Ки : 0030 : 003
```

у= -285 : У-строка 8 Стах= 1.255 долей ПДК (х= -584.0; напр.ветра= 61) x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :-8: 136: 280: Oc : 0.875: 0.910: 0.949: 0.990: 1.036: 1.080: 1.125: 1.173: 1.217: 1.255: 1.242: 1.135: 0.995: 0.925: 0.974: 1.093: CD : 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.343: 0.343: 0.343: 80: 80: 79: 78: 76: 75: 72: 70: 66: 61: 54: 45: 26:  $UO\pi$ : 4.45: 4.33: 4.22: 4.10: 3.99: 3.87: 3.75: 3.68: 3.61: 3.33: 3.25: 3.06: 3.04: 2.96: 3.02: 3.11: : : : : : : : : Ви : 0.365: 0.392: 0.422: 0.453: 0.488: 0.522: 0.560: 0.596: 0.631: 0.672: 0.664: 0.593: 0.521: 0.472: 0.506: 0.592:  $\kappa_{\mathcal{U}}$  : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029  $\mathtt{B}_{\mathtt{M}} \ : \ 0.122 \colon \ 0.131 \colon \ 0.140 \colon \ 0.150 \colon \ 0.160 \colon \ 0.170 \colon \ 0.178 \colon \ 0.190 \colon \ 0.199 \colon \ 0.196 \colon \ 0.191 \colon \ 0.154 \colon \ 0.130 \colon \ 0.109 \colon \ 0.124 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 \colon \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157 $ \ 0.157$ Ки : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 003 у= -429 : У-строка 9 Стах= 1.243 долей ПДК (х= -440.0; напр.ветра= 45) ----: x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :Qc : 0.868: 0.903: 0.940: 0.980: 1.021: 1.066: 1.108: 1.154: 1.194: 1.232: 1.243: 1.200: 1.165: 1.142: 1.158: 1.193: Сф : 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343:  $\Phi \circ \pi$ : 76: 75: 74: 72: 70: 68: 65: 62: 58: 52: 45: 33: 19: UOn: 4.48: 4.38: 4.25: 4.14: 4.01: 3.90: 3.78: 3.73: 3.64: 3.56: 3.30: 3.27: 3.18: 3.17: 3.18: 3.23: 3.23: 3.23: 3.24: 3.25: 3.27: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28: 3.28:: : : : : : : : Ви : 0.360: 0.386: 0.415: 0.445: 0.478: 0.512: 0.546: 0.580: 0.612: 0.644: 0.662: 0.664: 0.642: 0.626: 0.637: 0.661:  $\kappa_{\mathcal{M}}$  : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029  $\mathtt{B}\mathtt{M}$  : 0.121: 0.129: 0.138: 0.147: 0.156: 0.166: 0.175: 0.186: 0.194: 0.201: 0.194: 0.193: 0.179: 0.173: 0.178: 0.188:  $\kappa_{\mathcal{U}}$  : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 00 у= -573 : У-строка 10 Стах= 1.213 долей ПДК (х= 136.0; напр.ветра=348) ----: x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 :-8: 136: Qc : 0.858: 0.892: 0.928: 0.966: 1.006: 1.045: 1.088: 1.128: 1.166: 1.194: 1.188: 1.210: 1.211: 1.211: 1.213: 1.212: CD: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343: 0.343  $\Phi \circ \pi$ : 72 : 71 : 69 : 67 : 65 : 62 : 59 : 55 : 50 : 45 : 36 : 26 : 14 : 1 : 348 : 336 : UOn: 4.51: 4.40: 4.30: 4.18: 4.08: 3.96: 3.87: 3.78: 3.69: 3.60: 3.56: 3.43: 3.36: 3.34: 3.36: 3.31:

```
\mathtt{B}\mathtt{M} : 0.353: 0.378: 0.405: 0.434: 0.465: 0.496: 0.528: 0.560: 0.591: 0.614: 0.644: 0.666: 0.668: 0.669: 0.670: 0.673:
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
Ви : 0.118: 0.126: 0.135: 0.144: 0.154: 0.162: 0.172: 0.180: 0.188: 0.193: 0.201: 0.200: 0.200: 0.199: 0.200: 0.195:
Ки : 0030 : 003
 у= -717 : Y-строка 11 Cmax= 1.188 долей ПДК (x= -8.0; напр.ветра= 1)
----:
 x = -1880 : -1736 : -1592 : -1448 : -1304 : -1160 : -1016 : -872 : -728 : -584 : -440 : -296 : -152 : -15
 136:
 280:
Qc : 0.847: 0.878: 0.912: 0.947: 0.985: 1.023: 1.060: 1.098: 1.129: 1.122: 1.148: 1.170: 1.183: 1.188: 1.185: 1.173:
CD: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.387: 0.343
\Phi \circ \pi: 68 : 67 : 65 : 63 : 60 : 57 : 54 : 49 : 45 : 38 : 31 : 22 : 12 : 1 : 350 : 340 :
\texttt{Uon:}\ \ 4.54\ :\ 4.44\ :\ 4.34\ :\ 4.23\ :\ 4.14\ :\ 4.03\ :\ 3.90\ :\ 3.83\ :\ 3.72\ :\ 3.70\ :\ 3.65\ :\ 3.62\ :\ 3.60\ :\ 3.61\ :\ 3.60\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.60\ :\ 3.61\ :\ 3.60\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.60\ :\ 3.61\ :\ 3.60\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.60\ :\ 3.61\ :\ 3.60\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.62\ :\ 3.60\ :\ 3.61\ :\ 3.60\ :\ 3.62\ :\
 :
 :
 :
 : :
 : : :
 :
Ви : 0.344: 0.367: 0.393: 0.420: 0.449: 0.478: 0.508: 0.537: 0.562: 0.590: 0.610: 0.628: 0.638: 0.642: 0.639: 0.630:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
Ви : 0.115: 0.123: 0.132: 0.140: 0.149: 0.157: 0.165: 0.173: 0.179: 0.188: 0.194: 0.198: 0.201: 0.203: 0.202: 0.199:
	ext{KM} : 0030
```

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X=-584.0 м, Y=291.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 1.2569408 доли ПДКмр|

Достигается при опасном направлении 113 град.

и скорости ветра 3.31 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

	BKJ	ПАДЫ_ИСТОЧНИК(	OB	
Ном.  Код  Т	Гип Выброс	Вклад	Вклад в% Сум. %	₹ Коэф.влияния
<og-n>-<nc> -</nc></og-n>	M-(Mq)	-С[доли ПДК]		-  b=C/M
Фоновая концен	нтрация Cf	0.387500   3	30.8 (Вклад источ	яников 69.2%)
1  000101 0029	T   103.06	0.672893	77.4   77.4	0.006529457
2  000101 0030	T   28.8375	0.196548	22.6   100.0	0.006815697
	В сумме =	= 1.256941	100.0	

8. Результаты расчета по жилой застройке.

```
ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014
 :013 город Семей.
 Город
 Объект
 :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).
 Расч.год: 2022 (СП)
 Вар.расч. :3
 Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)
 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид)
 (516)
 Расчет проводился по всей жилой зоне № 1
 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 24
 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Ump) м/с
 Расшифровка обозначений
 Qc - суммарная концентрация [доли ПДК]
 Сф - фоновая концентрация [доли ПДК]
 Фоп- опасное направл. ветра [угл. град.]
 Uon- опасная скорость ветра [
 Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК]
 Ки - код источника для верхней строки Ви
 -При расчете по группе суммации концентр. в мг/м3 не печатается
 78:
 88:
 39:
 24:
 78:
 81:
 84:
 4:
 4:
 81:
 -62:
 -50:
 -93: -105:
 -82:
 -66:
 -56: -72:
 -84:
 62:
 105:
 94:
 40:
 79:
 123:
Oc : 0.487: 0.502: 0.540: 0.527: 0.489: 0.540: 0.522: 0.506: 0.522: 0.542: 0.561: 0.561: 0.661: 0.664: 0.564:
C¢ : 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466:
\Phi \circ \pi: 218 : 221 : 269 : 279 : 221 : 116 : 123 : 62 : 66 : 116 : 331 : 320 : 318 : 324 : 329 :
Uoπ: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 2.00 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 :
 :
\mathtt{B}_{\mathsf{M}} : 0.020: 0.034: 0.070: 0.058: 0.022: 0.070: 0.053: 0.038: 0.053: 0.071: 0.090: 0.089: 0.183: 0.186: 0.092:
\kappa_{\mathcal{H}} : 0029 : 00
Ви : 0.001: 0.002: 0.004: 0.004: 0.001: 0.005: 0.003: 0.002: 0.003: 0.005: 0.006: 0.006: 0.013: 0.013: 0.006:
```

 $\kappa_{\mathcal{U}}$  : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030 : 0030

-45:

-28:

-34:

-21:

-27:

133:

110:

y=

124:

```
x= 16: 40: 54: 27: -185: -61: -61: -184: -187:
```

Результаты расчета в точке максимума  $\,$  ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014  $\,$  Координаты точки : X= -183.8 м, Y= -45.1 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.7205272 доли ПДКмр|

Достигается при опасном направлении 66 град. и скорости ветра 2.00 м/c

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАЛЫ ИСТОЧНИКОВ

Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния	
<0	)б-П>-<Ис>		-M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	
Фон	новая конц	ентраци	я Cf   (	0.465600	6 <mark>4.6 (</mark> Вкла	ад источн	ников 35.4%)	
1   00	0101 0029	T	103.06	0.237647	93.2	93.2	0.002306019	
2   00	00101 0030	T	28.8375	0.017280	6.8	100.0	0.000599231	
			В сумме =	0.720527	100.0			

9. Результаты расчета по границе санзоны.

ПК ЭРА  ${\bf v3.0.}$  Модель: МРК-2014 Город :013 город Семей.

Объект :0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация).

Вар.расч. :3 Расч.год: 2022 (СП)

Группа суммации :6007=0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)

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

Расчет проводился по всей санитарно-защитной зоне № 1 Расчетный шаг 9999 м. Всего просчитано точек: 53 Запрошен учет дифференцированного фона с постов для новых источников Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 7.0(Uмp) м/с

-12: -12: -12: -11: -9: -7: -4: -0: 4: 8: 13: 19: 24: 30: 36: -5: -11: -16: -21: -26: -31: -34: -38: -40: -42: Qc : 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: C¢ : 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 6: 13: 20: 27 : 33 : 40 : 47 : 54 : Фол: 352: 359: 61 : 67 : 74 : Uoπ: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : :  $\mathtt{B}_{\mathtt{M}}$  : 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 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: 0.020: 0.020: 0.020: 0.020:  $\kappa_{\mathrm{M}}$  : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 0029 : 00 Ви : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: ки: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 0030: 77: 87: 42: 48: 53: 59: 64: 69: 73: 81: 84: 86: 87: y= -43: -42: -39: -37: -33: -29: -25: -20: -15:-9: -3: Qc : 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: CD: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: Фол: 95: 101: 108: 115: 122: 129: 135: 142: 149: 156: 163: 169: 176: 183: 190: Uon: 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.98 : 1.9

Отчет о возможных воздействиях к Рабочему проекту «Реконструкция котельной '35 квартал' г. Семей ВКО»

```
\mathtt{B}_{\mathtt{M}} : 0.020: 0.0
\kappa_{\mathcal{M}} : 0029
Ви : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001:
	ext{KM}: 0030:
 86:
 84:
 81:
 78:
 74:
 70:
 65:
 60:
 55:
 49:
 43:
 37:
 31:
 20:
 y=
 36:
 40:
 44:
 48:
 51:
 53:
 55:
 56:
 56:
 56:
 Qc : 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487: 0.487:
CD: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466: 0.466:
\Phi \circ \pi: 196 : 203 : 210 : 217 : 223 : 230 : 237 : 244 : 251 : 257 : 264 : 271 : 278 : 284 : 291 :
Uon: 1.98:
 :
 :
 : : : : : :
 :
Ви : 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: 0.020: 0.020: 0.020: 0.020:
\kappa_{\mathcal{U}} : 0029
Ви : 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001:
	ext{KM} : 0030
```

Результаты расчета в точке максимума ПК ЭРА v3.0. Модель: MPK-2014 Координаты точки : X= 25.6 м, Y= 84.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.4868820 доли ПДКмр|

Достигается при опасном направлении 203 град.

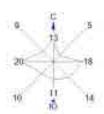
и скорости ветра 1.98 м/с

Всего источников: 2. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

	ВКЛА	ДЫ_ИСТОЧНИКО	)B		
Ном.  Код  Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния
<oб-п>-&lt;ИС&gt;  -</oб-п>	-M-(Mq) -	С[доли ПДК]			b=C/M
Фоновая концентраци	я Cf   0	.465600   9	95.6 (Вкла	ад источн	ников 4.4%)
1  000101 0029  T	103.06	0.019915	93.6	93.6	0.000193249
2  000101 0030  T	28.8375	0.001367	6.4	100.0	0.000047396
	В сумме =	0.486882	100.0		

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация) Вар.№ 3 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

0301 Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)





Изклични в досих ГУДК 0,458 ПДЖ Условные обозначения: Жилью эсны, группа N 81 0.519 ПДК Сантарно-защитные зоны, группа N 01 -0.579 ПДК Раси, приминусольник N-01 -0.615.ОДК

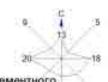


Макс концентрация 0.8103824 ПДК достигается в точее x= 568 y= 291 При опесном направлении 246° и опесной скорости ветра 3.56 м/с Расчетный премоутильных № 1, шириев 3900 м, высота 1440 м, шег расчетных точек 26°11 Расчет на период эксплуатация

Объект : 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация) Вар.№ 3

ПК ЭРА v3.0, Модель: MPK-2014

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





Усповные обозначения:
Жилые эсны, группа N 81
Свінтарне-зварятные зоны, группа N 81
Расч. примиусольник N 81

Ижилиния в долях ПДК 0.703 ПДК 0.866 ПДК

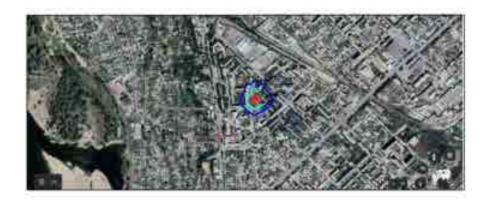


Макс концентрация 1.4510837 ПДК достигается в точее х= 568 у= 291 При отвесном направление 246° и отвесной сморости ветра 2.71 м/с Расчетный превоутельник № 1, ширжен 3800 м, высота 1440 м, ше расчетной сигки 1444 м, количество расчетных точек 26°11 Расчет на первод аксплуатакие

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация) Вар.№ 3 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

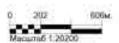
0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)





Условные обозначения: Жилые эсны, группа № 81 Сантарно-защитные зоны, группа N 01 Раси, примиусольник N 01

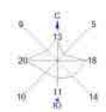
Изклични в долях ПДК 0.168 ПДК -0.196 ПДK



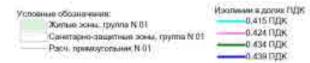
Макс концентрация 0.4535128 ПДК достигантся в точее х= -584, у= 291 При опасном направления 113° и опасной скорости ветра 3.05 м/с Расчетный премоутильных № 1, ширжев 3800 м, высота 1440 м, шег расчетных точех 28°11 Расчет на период эксплуатация

Объект: 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация) Вар.№ 3 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

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





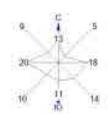




Макс концентрация 0.4965779 ЛДК достигантся в точес х= -584. у= 291 При опасном направления 113° и опасной скорости ветра 2 м/с. Расчетный примоутельник № 1, шириев 3800 м, высота 1440 м, щег расчетных точек 28°11 Расчет на период эксплуатация.

Объект : 0001 Реконструкция котельной "35 квартал" (эксплуатация) Вар.№ 3 ПК ЭРА v3.0, Модель: МРК-2014

6007 0301+0330





Условные обозначения: Жилью эсны, группа N 81 Сантарно-защитные зоны, группа N 01 Расч. примоусольник N-01

Ижилиния в досях ГИДК 0.637 ГИДК 0.698 TIQK -0.795 ПДK



Макс концентрация 1.2569408 ПДК достигантся в точее х=-584. у= 291 При опесном направления 113° и опесной скорости ветра 3.31 м/с Расчетный премоутильных № 1, шеркев 3800 м, высота 1440 м, шег расчетных точех 28°11 Расчет на период эксплуатация

# ПРИЛОЖЕНИЯ

### Приложение 1

Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и (или) скрининга воздействия намечаемой деятельности №KZ45VWF00064435 от 25.04.2022 г.

«QAZAQSTAN RESPŸBIIKASY
EKOLOGIA, GEOLOGIA JÁNE
TABIĞI RESŸRSTAR MINISTRLIĞININ
EKOLOGIALYQ RETTEY JÁNE BAQYLAŸ
KOMFIETININ
SHYĞYS QAZAQSTAN OBLYSY BOIYNSHA
EKOLOGIA DEPARTAMENTI»
RespyMikalyq monifekettik mekomesi

Номер: KZ45VWF00064435
Дата: 25.04.2022
Республющием государственное учреждение
«ДЕПАРТАМЕНТ: ЖОЛОГИИ ПО
ВОСТОЧНО КАЛАХСТАНСКОЙ ОБЛАСТИ
КОМИТЕТА ЭКОЛОГИЧЕСКОГО
РЕГУЛИРОВАНИЯ И КОПТРОЛЯ
МИНИСТЕРСТВА ЭКОЛОГИИ, ГЕОЛОГИИ И
ПРИРОДИВАХ РЕСУРСОВ
РЕСПУБЛИКИ КАЛАХСТАН»

870003, Oskemen qalasy, Potanin köshosi, 12 tel, 76-76-82, faks 8(7232) 76-55-62 vko-ecodep@ecoges.gov.kz 070603, 1. Усть-Канциогорск, ул. Потапина. 12 тэл. 76-76-82, факс 8(7232) 76-55-62 yko-codepii/ecogeo.gov.kx

Ni.

Государственное учреждение «Отдел жилищно-коммунального хозяйства города Семей Восточно-Казахстанской области»

#### Заключение

об определении сферы охвата опенки воздействия на окружающую среду и (или) скринии з воздействий намечаемой деятельности

На рассмотрение представлены: ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства города Семей Восточно-Казахстанской области» реконструкцию существующей котельной «35 квартал» с установкой дополнительного водогрейного котла КВ-ТСВ-20-150, производительностью 20 Гкал/час (23.26 МВт).

Материалы поступили на рассмотрение <u>KZ82RYS00221316 от 04.03.22</u> (дата, номер еходящей регистрации)

#### Общие сведения

Предусматривается реконструкция котельной «35 квартал» ГКП «Теплокоммунэнерго» с целью перекрытия дефицита тепловой мощности с установкой дополнительного водогрейного котла КВ-ТСВ-20-150, производительностью 20 Гкал/час (23,26 МВт) для покрытия растуших тепловых нагрузок.

Работы будут осуществляться на территории существующей котельной «35 квартал», расположенной в г.Семей, на правом берегу р. Иртыш, район пересечения улиц Международный переулок и Шугвева.

Мощность котельной с учетом установки водогрейного котла составит 91,26 МВт (устанавливаемый водогрейный котел мошностью 23,26 МВт, существующие 4 паровых котла мощностью 17 МВт каждый). Устанавливаемый котел предназначен для теплоснабжения жилых домов

Предположительный срок начала проведения работ -2022 год, окончание - 2023 год.

Согласно п. 1.3 раздела 2 приложения 1 Экологического Кодекса РК реконструкция котельной «35 квартал» относится к видам намечаемой деятельности и объектов, для которых проведение процедуры скриннига воздействий намечаемой деятельности является обязательным: тепловые электростанции и другие установки для сжигания топлива с тепловой мощностью 50 мегаватт (МВт) и более.

#### Краткое описание намечаемой деятельности

Технологическими решениями предусматривается установка основного и вспомогательного оборудования. Устанавливаемое оборудование: - котел водогрейный производительностью Q=20 Гкад/ч (23,26 МВт) в комплекте со встроенным

Бра кумат КР 2003 жылдам 7 контерняция в объектроным аджаг доне изветрения свясим кон доно турым национ (быбы. Г парчания сопосо дани быльши извение из Эмектроным сраим очение Ве парчаниям куркайты. Оветрениям крат прируальных мож объект да пораживаю извере пакада Данный докуман очением очением 1 очены Т 20% от 2 неора 2003 от обоб частронной документ в настронной изверений податие и документу на бунавале честими. Эмектронный документ объект да прирами почением на Проверения понивають опосронного документ на подати и очение да да на при померением документу на бунаваления и при померением документу на бунавалением поставления документу на бунавалением поставилам померением документу на бунавалением померением документу на померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением померением поме



воздухоподогревателем, площадками обслуживания, дренажами, воздушниками, взрывными и предохранительными клапанами для работы на твердом топливе, механической топкой; - дымовая труба H=25 м, D = 0,6 м (в комплекте с котлом); - дымосос центробежный с электродвигателем мощностью N=160кВт; - деаэратор атмосферный и пр. Для очистки дымовых газов от твердых частиц предусмотрена установка: - батарейного циклона – КПД 92%; - рукавного фильтра ФРИР 1000. Архитектурно-строительными решениями предусматривается возведение нового здания для размещения котла площадью 2358,29 м2. Существующий склад угля котельной сохраняется. Золошлаковые отходы от сжигания угля удаляются существующей системой шлакоудаления и вывозятся на действующий полигон. Водоснабжение котельной от существующих сетей.

#### Краткая характеристика компонентов окружающей среды

Согласно проекту действующему проекту нормативов выюросов, выбросы от действующих котлов составляют 633 тонны/год. После реконструкции и ввода в эксплуатацию нового котла выбросы составят порядка 863 тонн/год. Одни из основных загрязняющих веществ: азота (IV) диоксид, азот (II) оксид, сера диоксид, углерод оксид, пыль (зола угля).

Водоснабжение предусмотрено от городских водопроводных сетей, согласно техническим условиям. Вода используется на технологические нужды, водоподготовительную установку, подпитку гидравлической системы шлакоудаления. Суточная потребность воды на технологические нужды после реконструкции котельной 23,44 м3/сут. Образуются хозбытовые и производственные сточные воды. Сброс сточных вод в поверхностные водные объекты и на рельеф местности не предусматривается. Сброс осуществляется в сети канализации.

Согласно письму Ертисская бассейновая инспекция по регулированию использования и охране водных ресурсов № исх: 18-11-2-8/305 от: 16.03.2022 г. Ближайшее расстояние от границ земельного участка до р.Иртыш составляет около 920 м. На основании представленных материалов — рассматриваемый земельный участок расположен за пределами установленной водоохранной зоны и водоохранной полосы р.Иртыш

В соответствии с пунктом 1.1. Раздела 1 Приложения 2 Экологического Кодекса РК в результате намечаемой деятельности вид деятельности котельной относится к объектам I категории оказывающих негативное воздействие на окружающую среду (сжигание топлива, за исключением газа, на станциях с общей номинальной тепловой мощностью 50 мегаватт (МВт) и более.

Выводы о необходимости или отсутствия проведения обязательной оценки воздействия на окружающую среду: Возможные воздействия намечаемой деятельности на окружающую среду, предусмотренные п.25 Главы 3 «Инструкции по организации и проведению экологической оценки» (утв. приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 30.07.2021 г. №280, далее — Инструкция) прогнозируются и признается возможным, т.к.

 воздействие будет осуществляться в черте населенного пункта и его пригородной зоны.

А так же

- 25.8) является источником физических воздействий на природную среду: шума, вибрации, тепловой энергии, иных физических воздействий на компоненты природной среды;
- 25.22) оказывает воздействие на населенные или застроенные территории расположен на территории населенного пункта);
- 25.23) оказывает воздействие на объекты, чувствительные к воздействиям (например, больницы, школы, культовые объекты, объекты, общедоступные для населения) расположен на территории населенного пункта) ( в результате неблагоприятных штилевых погодных условиях);

Бря кумит КР 2003 жылдың 7 қықтарындағы «Электронды құмат және электронды қамдық қол қон» турылы таңның 7 бабы, 1 тарынында күрен бейіндегі таңнен тең. Электрондық құмат www elicense kz порталында құрылған Электрондық құмат тупақсылық www.elicense kz порталында тексере алымда. Данный документ сотпасно пункту 1 силы 7 39% от 7 яныца 2003 года «Об электронком документе и электронкой цафроной подписи» равнозначен документу на бұмажном воситель. Электронный документ ең фермияты мен «Меспек kz.



- 26) создает или усиливает экологические проблемы под экстремальных или (например, температурных инверсий, туманов, сильных ветров) (намечаемая деятельность планируется на территории с частыми образованиями неблагоприятных климатических условиями (штиль или ветер), частые инверсии температуры);
- 25.27) факторы, связанные с воздействием намечаемой деятельности на окружающую среду и требующие изучения ( (учесть изучение влияние на состояние атмосферного воздуха, учитывая нагрузку от намечаемой деятельности на здоровье населения и с учетом суммарно с аналогичными источниками выбросов города, влияние на целевые показатели окружающей среды города)).

Согласно п.29 вышеуказанной Инструкции проведение оценки воздействия на окружающую среду признается обязательным, если одно или несколько воздействий на окружающую среду признаны существенными, либо если по одному или нескольким воздействиям на окружающую среду признано наличие неопределенности. Учитывая параметры намечаемой деятельности с учетом уровня риска загрязнения окружающей среды, намечаемая деятельность может рассматриваться существенным возможным воздействием (ст. 70 Экологического Кодекса).

Таким образом, проведение оценки воздействия на окружающую среду по намечаемой деятельности признается обязательным.

Отчет о возможных воздействиях необходимо выполнить с учетом замечаний и предложений Департамента, заинтересованных госорганов:

Замечания от Департамента экологии по ВКО:

- Включить информацию по альтернативному варианту выбора технических решений моделей котлов и пылегазоочистной системы в соответствии Предложению 4 Экологического Кодекса РК(требование ст. 68 Экологического Кодекса РК)
- 2. В п.4 ЗНД (заявление о намечаемой деятельности) включить информацию о ближайшем расположении до жилой зоны, какая санитарно-защитная зона изменится ли санитарно-защитная зона (параметры) действующего предприятия в связи с увеличением мощности предприятия в результате намечаемой деятельности. Также указать расстояние до ближайших рекреационных, водоохранных и особоохранных зон.
- 3. В п.6 ЗНД учесть фоновое состояние загрязнение воздуха и города Семей и обосновать планируемое применение очистного оборудования с более низкими параметрами очистки (92 %). Необходимо предусмотреть обустройство оборудования современными пылегазоочистными сооружениями, являющимися наилучшими доступными техниками по снижению эмиссий в окружающую среду согласно экологическому законодательству РК (не менее 99,9 % очистки) и обосновать выбор НДТ по приложению Экологического Кодекса РК.
- 4.В п.9 ЗНД указать выброс всех загрязняющих веществ, описать период строительства и эксплуатации.
- В п. 11 ЗНД Включить информацию по золошлаковым отходам, образующихся с учетом существующей и намечаемой деятельности.
- 6. В п. 6 ЗНД описать на какой именно полигон будут направляться золошлаковые отходы, указать объем, возможность их направления и приема при увеличении использования угля, способ транспортировки, указать вероятность организации дополнительного золошлакоотвала.
- Описать возможные аварийные ситуации работы котлов и оборудования и предоставить пути их решения
- Описать качественный и количественный состав выбросов вредных веществ при растопке и расчистке котлов, рассматриваемые как залповые выбросы.
- В ЗНД п. 16 описать возможные риски возникновения взрывоопасных опасных ситуаций.
- Предусмотреть мероприятия по снижению нагрузки а атмосферный воздух в результате пуско-наладочных работ.

Бул кужит КР 2003 жылдық 7 қықтарындағы «Электронды құжат және электронды сақдық қол қою» турығы зақның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бегіндегі зақның тек, Электрондық құжат www.elicense kz порталында құрылған Электрондық құжат тұғақсынық www.elicense kz порталында тексере алымы. Данный документ сотласко пункту 1 статы 7 39% от 7 январа 2003 года «Об электронком документе и электронкой цафровой подписи» равнозначен документу на бұмажилде колитель. Электронкый документ оформирован жа порталы www.elicense kz. Проверит подписиость электронкого документа на можети на порталы www.elicense kz.



- Включить информацию расходов угля уже с учетом намечаемой деятельности и действующей мощности предприятия(по месячному периоду, их качества с подтверждением его сертификатов, с отражением требований по расчету угля.
- Предусмотреть автоматизированную систему мониторинга эмиссий при проведении производственного экологического контроля по всем загрязняющим веществам выброса предприятия (п.4 статья 186 Экологического Кодекса РК).
- 13 Включить полный водохозяйственный баланс предприятия с учетом действующих объектов и намечаемой деятельности, так же указать объем воды, требующийся на подпитку всех котлов, наличие оборотного водоснабжения. Предусмотреть мероприятия по снижению потерь вод и уменьшению забора свежей воды питьевого качества.
- 14. Указать объем и состав вод, образующийся в производственном процессе, планируемый сбрасывать с учетом работы действующих объектов котельной намечаемой деятельности в городскую канализацию. Включить информацию о согласовании с соответствующей организацией (Водоканал) по возможности принятия увеличенных стоков.
- 15. В п. 6 ЗНД в случае отсутствия ливневой канализации на расширяемом участке предусмотреть систему обустройства ливневой канализации и очистного сооружения, указать проектную эффективность очистки.
  - Предусмотреть пылеподавление во время проведения работ.
- В п. 11 ЗНД указать объемы и виды отходов, образующиеся в период строительства и эксплуатации.
- 18. Провести анализ и инвентаризацию всех образуемых отходов производства и потребления при осуществлении деятельности. Определить классификацию и методы переработки, утилизации всех образуемых отходов. Предусмотреть объекты временного накопления отходов в соответствии с требованиями законодательства РК, для безопасного хранения и недопущения смешивания отходов. Предусмотреть мероприятия по недопущению образования опасных отходов или снижению объемов образования.
- Предусмотреть план действий при аварийных ситуациях по недопущению и (или) ликвидации последствии загрязнения окружающей среды (загрязнении земельных ресурсов, атмосферного воздуха и водных ресурсов).
- 20. в п. 16 ЗНД включить подробную характеристику мероприятий в период НМУ (неблагоприятных метереологических условий), конкретизировать мероприятия по снижению эмиссий в периоды НМУ анализ эффективности, каждого мероприятия (с подтверждением расчетов).
- 21. В П.14 ЗНД включить информацию рассматриваемый объект с учетом намечаемой деятельности усиливает ли экологические проблемы города при не благоприятных климатических условиях (например, температурных инверсий, туманов, штилях).

Замечания от Ертисской бассейновая инспекция по регулированию использования и охране водных ресурсов № исх: 18-11-2-8/305 от: 16.03.2022

Ближайшее расстояние от границ земельного участка до р.Иртыш составляет около 920 м. Постановлением Восточно-Казахстанского областного Акимата №287 от 14.01.2009г. установлены границы водоохранных зон и водоохранных полос р.Иртыш. На основании представленных материалов — рассматриваемый земельный участок расположен за пределами установленной водоохранной зоны и водоохранной полосы р.Иртыш, в связи с чем согласования предпроектной документации и проектной документации с Ертисской БИ не требуется. (ст.40, 116, 125, 126 Водный кодекс РК).

Замечания и предложения от общественности не поступали

Инспекция транспортного контроля № исх: 03-12/788 от: 07.04.2022 в случае осуществления автомобильных перевозок инертных грузов по автомобильным дорогам общего пользования, в целях недопущения превышения весогабаритных параметров, обеспечения сохранности автомобильных дорог и дорожных сооружений и безопасного проезда по ним, в рамках своей компетенции предлагает следующее:

Бул кужит КР 2003 жылдық 7 қықтарындағы «Электронды құжат және электронды сақдық қол қою» турығы зақның 7 бабы, 1 тармағына сәйкес қағаз бегіндегі зақның тек, Электрондық құжат www.elicense kz порталында құрылған Электрондық құжат тұғақсынық www.elicense kz порталында тексере алымы. Данный документ сотласко пункту 1 статы 7 39% от 7 январа 2003 года «Об электронком документе и электронкой цафровой подписи» равнозначен документу на бұмажилде колитель. Электронкый документ оформирован жа порталы www.elicense kz. Проверит подписиость электронкого документа на можети на порталы www.elicense kz.



- использовать автотранспортные средства, обеспечивающие сохранность автомобильных дорог и дорожных сооружений и безопасный проезд по ним в соответствии с законодательством Республики Казахстан;
- неукоснительно соблюдать законные права и обязанности участников перевозочного процесса, в том числе допустимые весовые и габаритные параметры в процессе загрузки автотранспортных средств и последующей перевозке;
- обеспечить наличие в пунктах погрузки: контрольно-пропускных пунктов, весового и др.

Управление земельных отношений по ВКО исх: 02-10-1/502 от: 17.03.2022 В соответствии с пунктом 3 статьи 14-1 Земельного кодекса Республики Казахстан проведение экспертизы проектов и схем городского, районного значения, затрагивающих вопросы использования и охраны земель относится к компетенции уполномоченных органов районов, городов областного значения в пределах границ района, границ (черты) города и на территории, переданной в его административное подчинение. В связи с чем, предложений и замечаний к заявлению не имеется.

ГУ «Отдел жильщно-коммунального хозяйства города Семей 15.03.2022-гы № 1084/1537 шыгыс хаты Замечания или предложения отсутствуют.

Департамент санитарно-эпидемиологического контроля Восточно-Казахстанской области области08.03.2022-ғы № 24-28-06-02/1265 шығыс хаты в соответствии с позицией Комитета санитарно-эпидемиологического контроля МЗ РК согласование заявлений о намечаемой деятельности не входит в компетенцию Департамента

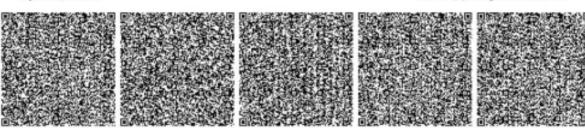
Руководитель Департамента

Д.Алиев

Алиев Данияр Балтабаевич

исп. Гожеман Н.Н.,тел:8(7232)766432

#### Руководитель



Бря кумят КР 2003 жмацью, 7 кратарынданы «Электронды кумят жене электронды савдых кол коле» туркам пациац ? Гобы, 1 тармагына сойкос цагаз бегіндегі парыя тек, Электрондық кумят учиң «Ноево» ід портавында тексере алым». Данный документ естинско нункту 1 силы 7 39% от 7 яншара 2003 года «Об электронком документе и электронкой цафровой подпись» равнозначає документу на бумакном воситель. Электронамії документ официацию фермация моженте имперация образовання документе на электронного документа на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави моженти на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на портави на порт



# Приложение 2

# Государственная лицензия ТОО «СТРОЙИНДУСТРИЯ» на природоохранное проектирование и нормирование

13005975 1-1



#### ГОСУДАРСТВЕННАЯ ЛИЦЕНЗИЯ

19.04.2013 года 01560P

Товаришество с ограниченной ответственностью "СТРОЙИНДУСТРИЯ" Выдана

Республика Казахстан, Павлодарская область, Павлодар Г.А., г Павлодар, Торайгырова, дом

№ 68/2., БИН. 991240015834

(полное наименование, местонахождение, реквизиты БИН юридического лица / полностью фамилия, имя, отчество, реквизиты ИИН 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 лицензировании»)

Вид лицензии генеральная

Особые условия действия лицензии

(в соответствии со статьей 9-1 Закона Республики Казахстан «О лицензировании»)

Лицензиар Министерство охраны окружающей среды Республики Казахстан. Комитет экологического регулирования и контроля Министерства

охраны окружающей среды Республики Казахстан

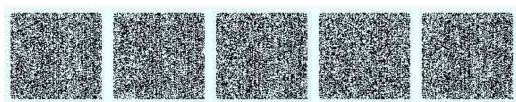
(полное наименование лицензиара)

Руководитель

ТАУТЕЕВ АУЕСБЕК ЗПАШЕВИЧ

(уполномоченное лицо) (фамилия и инициалы руководителя (уполномоченного лица) лицензиара)

Место выдачи г.Астана



13005975 Страница 1 из 1



#### ПРИЛОЖЕНИЕ К ГОСУДАРСТВЕННОЙ **ЛИЦЕНЗИИ**

01560P Номер лицензии Дата выдачи лицензии 19.04.2013

#### Подвид(ы) лицензируемого вида деятельности

(наименование подвида лицензируемого вида деятельности в соответствии с Законом Республики Казахстан «О лицензировании»)

-Природоохранное проектирование, нормирование для 1 категории хозяйственной и иной деятельности

Производственная база

(местонахождение)

Лицензиат Товаришество с ограниченной ответственностью "СТРОЙИНДУСТРИЯ"

Республика Казахстан, Павлодарская область, Павлодар Г.А., г.Павлодар, Торайгырова, дом № 68/2., БИН: 991240015834 (полное наименование, местонахождение, реквизиты БИН юридического лица / полностью фамилия, имя, отчество, реквизиты ИИН физического лица)

Лицензиар Комитет экологического регулирования и контроля Министерства охраны окружающей среды Республики Казахстан. Министерство охраны

окружающей среды Республики Казахстан.

Руководитель

ТАУТЕЕВ АУЕСБЕК ЗПАШЕВИЧ фамилия и инициалы руководителя (уполномоченного лица) лицензиара (уполномоченное лицо)

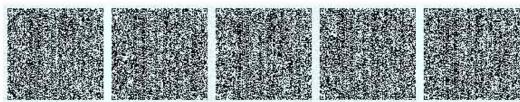
Номер приложения к 01560P

19.04.2013

Дата выдачи приложения к лицензии

Срок действия лицензии

Место выдачи г.Астана



Бірітен оркат «Эльктровук кумат жанызмерсняць цафатыкусттейнтуралы» 2012 жылы 7 кантраты (дазытая Рысублюды Бырыны 7 байыны 1 тарынын ойыс ыр Денькі депрыча башы жандару 1 шаны 1914 ш. 7 ашын 1914 шда 1915 жандының деңыны 1 мандын байының байының 2 мандының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының байының

Приложение 3

# Ситуационная карта-схема расположения предприятия



TIPHIJOMCHING	$\Pi$	риложение 4	4
---------------	-------	-------------	---

Акт на право постоянного землепользования

#### Nº 0056383

Жер учаскасінің кавастрлык немірі - 05-252-018-287

Жер пайшаланушы "Семей қалалық түргын үй-коммуналдық шаруашылық басқармасы" ММ "Теплекоммунанерго" мемлекеттік коммуналдық кәсіпорын, Шығыс Қазақстан облысы, Семей қаласы, Достоевский кошесі, 110

Жер учаскесінің тұрақты жер пайдалану құқығы

Жер уческесінің алины - 0,5663 га.

Жер учаскесін мәксатты тағайындау - "35 көзртал" бу жіберетін қазанға қызмет көрсету үшін

Жер учаскесін пайдаланудағы шектеулер мен ауыртпалықтар коммуналдық инфрақұрылымының объектілерін жандеу үшін қауымдық сервитут белгіленді

Жер учаскескых белиуі - белінеді

Актінің берілу негізі - - Семей қаласы окімдігінің 2005 жылғы 3 қарашадағы № 755 қаулысы

Кадастровый номер экмельного участка - 05-252-018-287

Земненользователь Государственное коммунальное предприятие "Теплокоммунанерго" ГУ "Управление жилищно-коммунального козяйства г. Семипалатинска", Восточно-Казахстанская область, г.Семипалатинск, ул. Достоевского, 110

Право постоянного замлепользования на земельный участок Площады земельного участка - 0,8663 га.

Целевое назначение земельного участка - для обслуживания котельной "35 квартал"

Ограничения в использовании и обременения земельного участки - установлен публичный сервитут для ремонта объектов коммунальной инфраструктуры

Далимость помельного участка - долимый

Основание выдачи вкта — постановление акимата г. Семипалитияска от 3 ноября 2005 года № 755

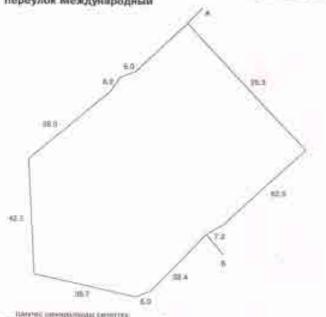
An extension of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the s

#### No 0056383

Жер учаскесінің ЖОСПАРЫ ПЛАН земельного участка

Умскенің орналаскан жері - : Семей қаласы, 35 квартал, Международный переулогі

Местоположение учестка -: г.Семилалатинск, 35 квартал, переулок Международный



Поличей пличирализации светитту;
А-дан 10-го дойн - Сондай катальный тармых уй карылыктиры поличные жерт
Б-дан А-го дойн - жере вашим жазе
Списовые былизация
ОТ 4, д. 5 - 1964-ра месеей ваштройна 5 - Оннешколичене
ОТ 4, д. 6 - 1964-ра месеей ваштройна 5 - Оннешколичене

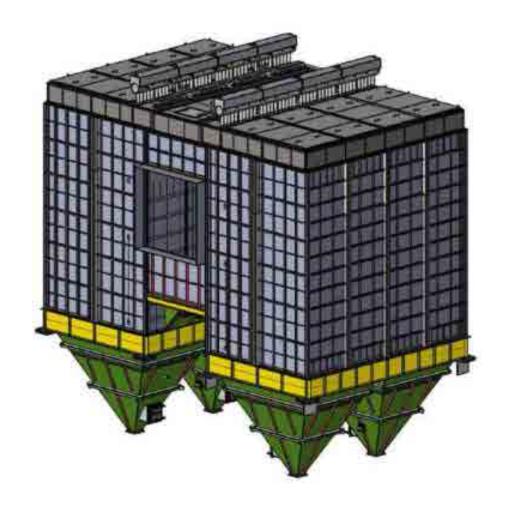
Масштаб 1: 1000

## Приложение 5

# ТКП на изготовление рукавного фильтра с указанием его характеристик



#### ТЕХНИКО-КОМЕРЧЕСКОЕ ПРЕДЛОЖЕНИЕ На изготовление и поставку рукавного фильтра ФРИР-1000



Редакция от 07.02.2022

Алматы 2022.

Основными направлениями деятельности ТОО "ПрогрессКаз Инжинпринт" являются профессиональный инжинпринт, а также поставка высокотехнологичного фильтровального, сущильного, газоочистного и аспирационного оборудования для предприятий гориометаллургической, химической, угольной, строительной отраслей промышленности.

Комплекс наших услуг включает: проектирование, подбор основного и вспомогательного оборудования, поставка оборудования, шеф-монтажные и пуско-наладочные работы, обучение персопала заказчика, и комплексное сервисное обслуживание.

#### Общие данные рукавный фильтр ФРИР-1000.

В соответствии с предоставленными данными — производительностью по грязному газу и температурой отколящих газов был подобран рукавный фильтр ФРИР-1000 для установки за котлоагрататом КВ-ТС-20-150П котельной «35 квартал» г. Семей, ВКО, РК.

Техническая характеристика фильтра ФРИР-1000

No.	Наименование параметра	Ел. измер.	ФРИР-1000
1.	Площадь фильтрации аппората	St <sup>2</sup>	980
2	Производительность по тазу	м²/нас	до 88 300
3.	Удельная газовая нагрузка	N <sup>1</sup> /M <sup>2</sup> XMRH	до 1,5
4.	Расход сжатого воздуха	M <sup>3</sup> /MHH	3,6
5.	Давление воздуха для регенерация	аум	4-5
6	Температура отходящих газов рабочая	**C	250
7.	Температура отходящих газов рабочая	°C	300
8.	Материал рукавов		PIFE
9.	Длина рукава, при днаметре 139 мм	M	5,16
	Количество фильтровальных рукавов	m	448
	Сопротивление фильтра	IIa	до 2500

Особенностью анпарата ФРИР-1000 является оригинальная конструкция системы регенерации, камер чистого газа, отсечных клапанов. Ниже приведены комплектность поставки оборудования фильтра и краткое описание его основных элементов.

#### Система регенерации фильтра

Отсечка газового потока для регенерации рукавов осуществляется по чистой стороне с помощью отсечных клапавов. Тип привода – пневматический, рабочий орган – пневмоцилиндр Камоцци или ФЕСТО. Тип клапана – двухстворчатый, примоугольный (Рис. 1).



Рис / Отсечной клапан ечистого газа»

Сжатый воздух поступает на регенерацию из накопителя сжатого воздуха. Он представляет собой цилиндрический корпус из трубы диаметром 425 мм, с толщиной стенки 8 мм. В него нвариваются горлованы продуженных клапавов с ответными фланцами. Накопители проходят соответствующие непытания на прочность и герметичность избыточным давленисм и 8 атм. Снаружи накопитель имеет вентиль для стока конденсата и патрубок подвода сжатого сетевого воздуха.

Продувочный клапан оригинальной конструкции Ду 70мм служит для создания кратковременного импулься сжатого воздуха и передачи его по средствам раздаточного коллектора внутрь рукавов. Тип клапана – двухмембранный. Форма – цилиндрическая. Клапан срабатынает при открытии писвмораспределителя по воманде системы автоматики фильтра.



Рис.2 Клапан продувочный

#### Фильтровальные рукава и каркасы

Фильтровальным элементом аппаратов является рукав. Длина рукава — 5,16м, диаметр 139 мм. Прошив ткани рукава тройным швом с накладками в области донышка и горловины. Способ крепление — на проволочном каркасе в трубной доске при помощи распорной муфты, (Рис. 3) это позволяет быстро осуществлять монтаж и демонтаж рукава. Каркас рукава изготовлен из проволоки диаметром 4 мм. Состоит из звеньев с быстроразьемным соединением.

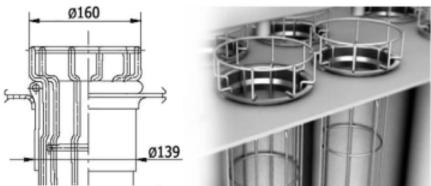


Рис. 3 Крепление рукава в трубной доске

В соответствии с требованиями к степени очистки, для изготовления фильтровальных рукавов выбран нетканый иглопробивной фетр, РТГЕ, выбранный исходя из требований эффективности очистки (20мг/м3). Данное фильтровальное полотно выдерживает постоянную температуру газов до 250 ОС. В случае повышения температуры выше 300 ОС необходимо установить клапан подсоса атмосферного воздуха и открыть его для разбавления газа холодным атмосферным воздухом. Данная система будет работать автоматически.

#### Устройство выгрузки пыли

Выгрузка пыли из бункера фильтра осуществляется шнековым питателем. Количество бункеров в фильтре и устройств пылевыгрузки – 1. Пылевыгрузка крепится к нижней части бункера фильтра фланцевым соединением с уплотнением.

Далее выгрузка пыли определяется проектной организацией.

Бункер фильтра оснащен системой виброобрушения уловленной пыли.

#### Электрооборудование

В комплект поставки оборудования входит шкаф регенерации, который управляет процессом регенерации аппарата.

4

#### 2. Компрессорное оборудование

ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ МАСЛОЗАПОЛНЕННОГО ВИНТОВОГО КОМ-ПРЕССОРА

Модель	TIDY-40 DALGAKIRAN KOMPRESOR
Рабочее давление ( Бар)	7.5 Eap
Производительность м3/мин	4.3 м3/мин (4300лт./мин)
Панель управления Ресивер	LOGIK-25 S Her
Установленная мощность	30 kBr
Шумность	70 Db
Ширина	1030 мм
Длина	1575 MM
Высота	1750 smc
Bec	.683 st



ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ РЕСИВЕРА

Модель	DHT-900 DALGAKIRAN KOMPRESOR
Рабочее давление ( Бар)	10 Eap
Объём бака	900 л.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ АДСОРБЦИОННОГО ОСУЩИТЕЛЯ.

Модель	DRAY AIR DA- 300 DALGAKIRAN KOMPRESOR
Рабочее давление ( Бар)	16 Eap
Производительность м3/мин	5.13 m3/mm
Панель управления Точка росы	-40
Шумность	63 Db
Ширина	900 MM

Динна	700 MM
Высота	1991 MM
Bec	500 Kr
Магистральные фильтра	GO-300 MX, GO-300 MY, GO-300 MP



#### ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ СЕНАРАТОР ВЛАГОУЛОВИТЕЛЬ

Модель	G-300 WS DALGAKIRAN KOMPRESOR
Рабочее двизение ( Бар)	10 Eap
Пропускная способность	5 M3/MHH

#### 3. Проведения шефмонтажа и наладки

В объем настоящего технико-коммерческого предложения входит проведение работ по шеф монтажу при строительстве рукавного фильтра. Шеф монтажу предполагает периодическое присутствие нашего специалиста (специалистов) на строящемся объекте, контакт с монтажной организацией с целью своевременного выявления и устранения отклонений от конструкторской документации. В случае необходимости предполагается согласование производимых изменений с соответстнующими записями в журнал шефнадзора.

Кроме этого, при проведении шеф монтажных работ, нашими специалистами будут выполнены пуско-наладочные работы, предполнгающие запуск установки в эксплуатацию, вывод ее на проектный режим работы, разработку технологической инструкции по эксплуатации вместе с режимной картой, подготовка паснорга установки, проведение контрольных эзмеров эффективности и параметров работы фильтра.

#### 4. Разделительная ведомость поставки ФРИР-1000

	TOO allporpeeckasitisaammpuuru,	
	Manager	
M/II	- изготоводско и постною	
	Навменование оборудования	11/11
. 1.4	Корпус фильтра	
L.	Корпус филагра	-
	Шатронее укрыпия	
2	Illarpotoe yepama	
3	Тать в шатровом украпни	
	Теплоплалиция	
4.	Теплемалляция и нокровные листы корпуса и бумогра	5 30
5.3	Типлополощия шитрового укрытия:	
_	Виз грениес механическое оборудинация	-
6.	Клипын продувечный (28 шт.).	•
7.	Клапан отсерной чистого газа(4 пт)	
8.	Рукав фильтрованывай (196 шт)	
9.	Каркає провелочный (196 піт)	
10.	Hamomera charoro sonaysa (Liur)	
11_	Kanepa sucreso rana (4 mr)	
17	Система виброобрудилния (1 к-кт)	
13	Узеп редуктировання сакатого воздуха (1 к-кг)	-
-	Выгрумся вызи	
14	Дагчик уровия пыня (2шт)	-
15_	Sagardassa (1 mr)	-
17	Illnesonadi neraran. (1 prt)	-
1/:-	Дагчик регражения, перепада давления, давления скатого воздуха  Т. тектрообору закание	
-	The state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the s	
18.	Шкаф управиения регенерацией	-
10	Шкаф управления пиленагрупкой	.0
20	Постамент, эсстинны, именадын	-
21	Лостопы	- 3
22	Поощатия	- 0
23	Отрожения	
20	Механическое оборудование и прочее	
24.	Клании дроссельный забора агмосферного воздуха	0
-	Transmit Meconomic anodes at mode based as positive	- 4
25	ЗИП (7 карадов, 7 рукцая фага-гровальных, 1 живтия продувочный)	7

#### Примечание

Гарантия на фильтр рукавный ФРИР-1000 - 12 месяцев с момента пуска в эксплуатацию, но не более 18 месяцев с момента поставки.

## Приложение 6

# Решение по определению категории предприятия



Министерство экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан РГУ "Департамент экологии по Восточно-Казахстанской области" Комитета экологического регулирования и контроля Министерства экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан

Решение по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду

«1» октябрь 2021 г.

Наименование объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду: "ГКП «Теплокоммунэнерго» ГУ «Отдел ЖКХ и ЖИ» на ПХВ. 35 квартал", "35302"

(код основного вида экономической деятельности и наименование (при наличии) объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду)

Определена категория объекта: III

(указываются полное и (при наличии) сокращенное наименование, организационно-правовая форма юридического лица, фамилия, имя и (при наличии) отчество индивидуального предпринимателя, наименование и реквизиты документа, удостоверяющего его личность).

Бизнес-идентификационный номер юридического лица / индивидуальный идентификационный номер индивидуального предпринимателя: 030840005887

Идентификационный номер налогоплательщика:

Адрес (место нахождения, почтовый индекс) юридического лица или место жительства индивидуального предпринимателя: Восточно-Казахстанская область

Адрес (место нахождения) объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду: (ВКО, Семей)

Руководитель: АЛИЕВ ДАНИЯР БАЛТАБАЕВИЧ (фамилия, имя, отчество (при его наличии)) «1» октябрь 2021 года

#### подпись:



## Приложение 7

# Письмо РГП «Казгидромет» по метеорологическим характеристикам

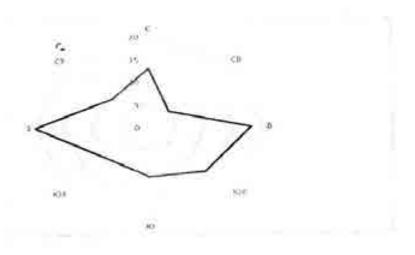
Приложение к запросу ТОО «Строиндустрия» № 01-04/21 от 08 апреля 2022 года

## Информация о климатических метеорологических характеристиках в г. Семей ВКО по многолетним данным МС Семипалатинск.

- Среднемаксимальная температура наиболее жаркого месяца (июль): плюс 28,9°С.
- Среднеминимальная температура воздуха наиболее холодного месяца (январь): минус 20,5°С.
- Скорость ветра, повторяемость превышения которой составляет 5%: 7 м/с
- 4. Повторяемость направлений ветра и штилей, %:

С	CB	В	ЮВ	Ю	103	3.	C3	штиль
13	5	18	14	-11	10	20	9	32

#### 5. Роза ветров



Начальник ОМАМ



Базарова Ш.К.

Приложение 8

# Письмо РГП «Казгидромет» по фоновым концентрациям от 11.04.2022 года.

### «КАЗГИДРОМЕТ» РМК РГП «КАЗГИДРОМЕТ»

ҚАЗАҚСТАН РЕСПУБЛИКАСЫ ЭКОЛОГИЯ, МИНИСТЕРСТВО ЭКОЛОГИИ, ГЕОЛОГИИ ГЕОЛОГИЯ ЖӘНЕ ТАБИҒИ РЕСУРСТАР И ПРИРОДНЫХ РЕСУРСОВ РЕСПУБЛИКИ МИНИСТРЛІГІ КАЗАХСТАН

#### 11.04.2022

- 1. Город Семей
- Адрес Казахстан, Восточно-Казахстанская область, Семей, улица Валиханова, 232
- 4. Организация, запрашивающая фон ТОО "СТРОЙИНДУСТРИЯ"
- Объект, для которого устанавливается фон Реконструкция котельной "35 квартал" г. Семей ВКО
- 6. Разрабатываемый проект Раздел "Охрана окружающей среды"
- Перечень вредных веществ, по которым устанавливается фон: Азота диоксид, Взвеш.в-ва, Лиоксид серы, Углерода оксид

#### Значения существующих фоновых концентраций

		Концентрация Сф - мг/м³								
Номер поста	Примесь	Штиль 0-2	Скоре	Скорость ветра (3 - U') м/сек						
		м/сек	север	восток	юг	запад				
	Азота диоксид	0.0668	0.0523	0.0553	0.0453	0.056				
K 1 7 7 1	Взвеш.в-ва	0.2365	0.2375	0.2285	0.237	0.2445				
№1,3,2,4	Диоксид серы	0.0658	0.041	0.0555	0.0523	0.0508				
	Углерода оксид	1.9643	1.2463	1.6347	1.413	1.4427				

Вышеуказанные фоновые концентрации рассчитаны на основании данных наблюдений за 2017-2021 годы.

Приложение 9	9
--------------	---

Техническое задание на проектирование

#### УТВЕРЖДАЮ:

Руководитель ГУ «Отдел жилипнокоммунального комветна и жилиплой инспекции

города Семей ВКО»

Утельбаев А. Х.

1 402 r.

# Техническое задание на просктирование Разработки ПСД на реконструкцию котельной и 35 квартал»

Ni n/n	Перечень основных данных и требований	Основные данные и требования
1	2	3
Ė	Основание для просктирования	
2	Нациенование рабочего проекта	Разработка ПСД на реконотрукцию котельной «35 квартал»
3	Заказчик и его адрее	ГУ «Отдел жилищно-коммунального хозяйства г. Семей ВКО» г. Семей, ул Лостоевского, 110.
4	Генеральная просктная организация	TEXT TO THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST OF THE POST O
<	Вид строительства	Реконструкция
6	Стадийность проектирования	Рабочий проект
7:	Месторасположение предприятия, здания, сооружения	г. Семей, ул. пер.Международный
8	Особые условия строительства	(# c
9	Основные технико-экономические показатели объекта, в т.ч. мониность, производственная программа	

2

		и изрывоопасных производствих.
10	Основные требования к инженерному оборудованию	В соответствии с требованиями стандартов и норм Республики Казахстви предусмотреть оборудование отечественных производителей, импортное оборудование и Республики Казахстан.
H	Требования в качеству, конкурентоспособности и экологическим нараметрам продукции	Оборудование котельной конкурентоспособное, продукция в виде тепловой энергии экологическая чистая, не загрязнявищая окружающую среду.
12	Требования технологии, режиму предприятия	Теплосеть работает круглюсуточно, круглогодично для теплоснабжения жилых и общественных замий. Отопление в течении отопительного периода, горячее волосиабжение круглогодично.
13	Требования по эпергосбережению	Применить энергоэкономичное оборудование для котельной.
14	Требования к архитектурно-строительным, вотемно-планировочным и конструктивным рещениям с учетом создания для инвалидов среды жизнедеятельности	Выполнить строительные конструкции зданий и сооружений в соответствии с архитектурно – планировочным заданием, использованием местных строительных материалов. Привлечение к работе инкалилов по категории производства не планируется согласно технического регламента, утвержденного ЧС Республики Казахетан.
15	Выделение очередей и пусковых комплексов, требования по перспективному расширению предприятия	В соответствии с утвержденным заданнем выполнить в полном объеме. Перспективное расширение по предусматривается.
16	Требования и условня в разработке природоохранных мер и мероприятий	Разработить раздел ОВОС и получить Заключение комитеть по охране окружающей среды.
17	Требовання к режиму безопасности и гнгиена труда	Предусмотреть мероприятия по безопасной эксплуатации теплоэнергетического оборудования и соответствии с нормами СНиП РК
18	Требования по разработке инженерно- технических мероприятий гражданской обороны и мероприятий по предупреждению чрезнычайных ситуация	Не требуется.
19	Требования по выполнению опытно- конструкторских и научно- исследовательских работ	Не требуется.
20	Демонстрационные материалы	Не требуется.

3

21	Тепловой поток, расход воды и стоков, топлина, электроснабжения, слаботочных сетей и гизоснабжения	Определить проектом
22	Основные требования и составу ПСД	В соответствии с «Инструкций о порядке разработки, согласования, утверждения и составе проектной документации на строительство» СН РК 1.62-03-2011
23	Количество жземиляров ПСД	4 (четыре) экземпляра на бумпятном носителе, один экземпляр на электронном.
24	Сметная документация	Сметную документацию разработать в установленном порядке в соответствии с «Инструкцией о порядке разработки, согласования, утверждения и составе проектной документации из строительство» (СН РК 1.0203-2011). Методикой определения стоимости строительной продукции в Республике Казакстан (СН РК 8.02-02-2011)
25	Согласования с защитересованными техническими службоми и организациями	Проектировник согласовывает выполненный рабочий проект в установленном порядке с Заказчиком, заинтересованными техническими службами и организациями г. Семей
26	Требования к экспертизе рабочего проекта	Оплату за прохождение госудирственной экспертиты осудирственной экспертиты осудирственной экспертиты. Проектным организация - автор проекта обязана обеспечить сопровождение рабочего проекта. Расходы по оплате услуг на техническое сопровождение осуществаяет проектировщик за счет средств Договора.

Примечание: В ходе разработке ПСД возможно писсение изменений в состав задания на проектирование по согласованию с Заказчиком.

#### Согласовано:

И.о. директора ГКП «Теплокоммунэнерго»

Заместитель директора по производству

Начальник ПТО

Начальник котельной «35 квартия»

Сарпеков А.Т.

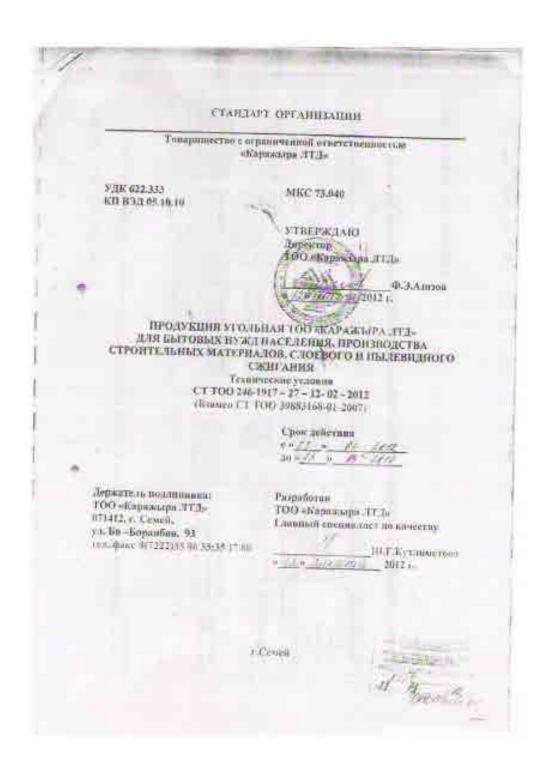
Дёмин Н.А.

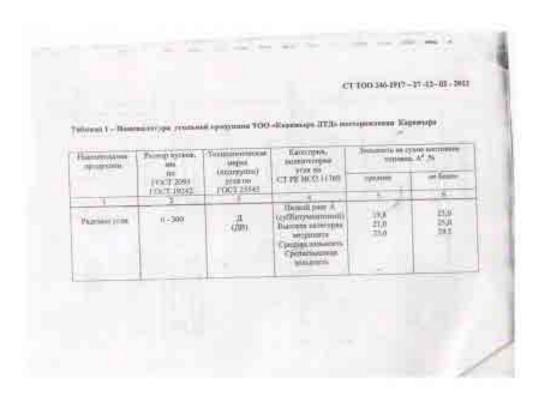
Бектемисов А.А.

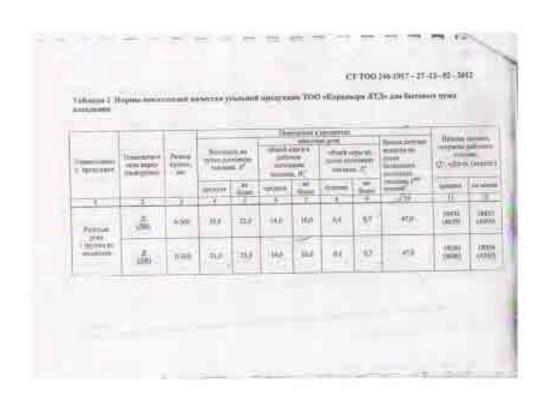
Абдин С.М.

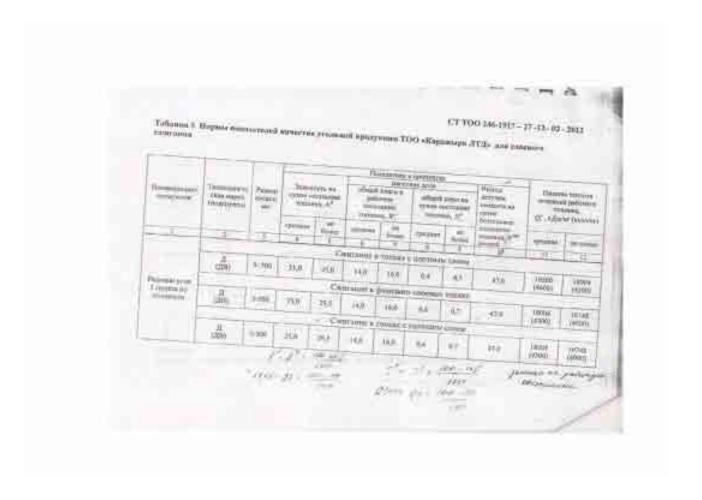
## Приложение 10

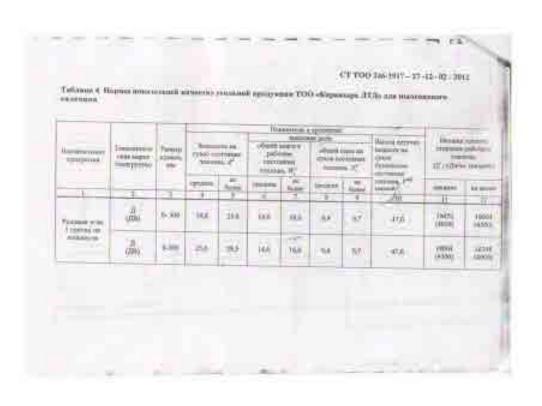
Стандарт на угольную продукцию











## Приложение 11

# Договор №2604 с ГКП «Семей Водоканал»

#### Договор № 2604

г.Семей

"05" января 2022 г.

Государственное коммунальное предприятие «Семей Водоканал» ГУ «Отдел жилищнокоммунального хозяйства и жилищной инспекции города Семей Восточно-Казахстанской области » основанное на праве хозяйственного ведения», БИН 020740003210

предоставляющее услуги водоснабжения и водоотведения (далее - Услуги), именуемое в дальнейшем Поставщик, в лице директора Сагандыкова Еркена Заманбековича, действующего на основании Устава с одной стороны, и «Государственное коммунальное предприятие "Теплокоммунэнерго" государственного учреждения "Отдел жилищно-коммунального хозяйства и жилищной инспекции города Семей Восточно-Казахстанской области" на праве хозяйственного ведения» БИН 030840005887

именуемый в дальнейшем Потребитель, в лице директора Сарпекова Азата Толкыновича действующего на основании Устава, далее совместно именуемые «Стороны», на основании пп.1 п.3 ст.39 Закона Республики Казахстан 4 декабря 2015 года «О государственных закупках» (далее - Закон) заключили настоящий договор о государственных закупках услуг (далее - Договор) и пришли к соглашению о нижеследующем:

#### Глава 1. Основные понятия, используемые в Договоре

#### 1. В Договоре используются следующие основные понятия:

прибор учета - техническое средство для измерения объема воды (питьевой, технической, сточной и других видов вод), имеющее нормированные метрологические характеристики, воспроизводящее и хранящее единицу физической величины в течение определенного интервала времени, разрешенное к применению для коммерческого учета воды в порядке, установленном законодательством Республики Казахстан;

проверка приборов учета - совокупность операций, выполняемых представителем Поставщика для осмотра состояния приборов учета, определения и подтверждения его соответствия техническим требованиям, снятия показаний, а также определения наличия и целостности пломб на водомерном узле;

расчетный период - период, определенный в Договоре как период времени, равный одному календарному месяцу с 00:00 часов первого дня до 24:00 часов последнего дня месяца, за который производится расчет Потребителем за услугу;



граница раздела эксплуатационной ответственности - место раздела элементов систем водоснабжения и (или) водоотведения по признаку обязанностей (ответственности за их эксплуатацию), устанавливаемое соглашением сторон. При отсутствии такого соглашения граница раздела эксплуатационной ответственности устанавливается по границе раздела балансовой принадлежности;

норма водопотребления - количество воды для удовлетворения суточной потребности одного человека, животных личного подсобного хозяйства или на единицу поливной площади в конкретном населенном пункте, утвержденная местным исполнительным органом в соответствии с подпунктом 34 пункта 1 статьи 27 Закона Республики Казахстан от 23 января 2001 года "О местном государственном управлении и самоуправлении в Республике Казахстан";

недопуск к узлу учета воды - отказ (воспрепятствование) Потребителя в предоставлении допуска к узлу учета воды для снятия показаний и проверки работоспособности, контроля технического состояния и безопасности всех элементов систем водоснабжения и водоотведения, расположенных на территории или находящихся в хозяйственном ведении, для отбора проб сточных вод представителя Поставщика;

граница раздела балансовой принадлежности - место раздела элементов систем водоснабжения и водоотведения между владельцами по признаку собственности, хозяйственного ведения или оперативного управления, которое указывается на схемах;

платежный документ - документ (счет, извещение, квитанция, счетпредупреждение) составленное для осуществления оплаты за предоставленные услуги (товары, работы) Поставщика, на основании которого производится оплата;

потребитель - физическое или юридическое лицо, пользующееся или намеревающееся пользоваться регулируемыми услугами водоснабжения и (или) водоотведения;

ведомство уполномоченного органа - ведомство государственного органа, осуществляющего руководство в соответствующих сферах естественных монополий.

Иные понятия и термины, используемые в настоящем Договоре, применяются в соответствии с Водным кодексом Республики Казахстан от 9 июля 2003 года и законодательством Республики Казахстан о естественных монополиях.

#### Глава 2. Предмет договора

- 2. В соответствии с условиями договора Поставщик обязуется оказать Потребителю Услуги, а Потребитель обязуется оплачивать предоставленные услуги в сроки, порядке и размере, определенные настоящим Договором.
- 3. Характеристики предоставляемых услуг и качество подаваемой воды должны соответствовать требованиям законодательства Республики Казахстан, санитарных правил, государственных стандартов.

- 4. Договор заключается с Потребителем в индивидуальном порядке при наличии у него в собственности или на иных законных основаниях систем водоснабжения и (или) водоотведения, присоединенных к системам водоснабжения и водоотведения населенного пункта, выполненных в соответствии с техническими условиями Поставщика.
  - 5. Разрешенный объем забираемой Потребителем питьевой воды по показаниям приборов учета, технической воды по показаниям приборов учета, отводимых от Потребителя хозяйственно-бытовых и близких к ним по составу загрязнений производственных сточных вод согласно объемам, указанным в технических условиях на подключение к системам водоснабжения и (или) водоотведения Поставшика.

Физическое лицо, использующее питьевую воду для бытового потребления, вправе использовать ее и сбрасывать образующиеся сточные воды в необходимом ему количестве.

- 6. Режим предоставления услуг круглосуточный.
- 7. Границей раздела эксплуатационной ответственности на объектах кондоминиума являются:

по водоснабжению - разделительный фланец первой задвижки на вводе водопровода в здании;

по водоотведению - колодец в месте присоединения к сетям водоотведения населенного пункта.

Перечисленные ниже документы и условия, оговоренные в них, образуют данный Договор и считаются его неотъемлемой частью, а именно:

- 1) настоящий Договор;
- 2) техническая спецификация (Приложение 1).

Глава 3. Условия предоставления услуг

- 8. Приостановление подачи услуг производится в случаях:
- 1) аварийной ситуации либо угрозы жизни и безопасности граждан;
  - 2) самовольного присоединения к сети Поставщика;
- 3) отсутствия оплаты за услуги в течение двух месяцев, следующего за расчетным периодом;
- 4) неоднократного недопущения представителей Поставщика к приборам учета воды для снятия показаний и проверки работоспособности, контроля технического состояния и безопасности всех элементов систем водоснабжения и водоотведения, расположенных на территории или находящихся в хозяйственном ведении, для отбора проб сточных вод;

- 5) необходимости проведения дезинфекции трубопроводов, обусловленной требованиями законодательства Республики Казахстан;
- 6) в других случаях, предусмотренных нормативными правовыми актами и соглашением Сторон.

Приостановление подачи услуг в случаях, предусмотренных подпунктами 1) и 2) настоящего пункта производится немедленно. В случаях, указанных в подпунктах 3), 4), 5), настоящего пункта, Потребитель предупреждается не менее, чем за месяц до приостановления подачи услуг.

9. В случаях, оговоренных подпунктами 1) и 2) пункта 8 Договора, подключение Потребителя производится при устранении и ликвидации возникших нарушений.

В случае приостановления предоставления услуг Потребителю за нарушения, предусмотренные подпунктом 3) пункта 8 Договора, подключение производится после погашения долга. При неоднократном отключении подключение производится после погашения долга и внесения платы за подключение.

- 10. В случае проведения Поставщиком планово-предупредительного ремонта, работ по обслуживанию систем водоснабжения и (или) водоотведения, работ по присоединению новых Потребителей к сетям водоснабжения и (или) водоотведения, к которым присоединен Потребитель, Поставщик предупреждает Потребителя о временной приостановке услуг не менее чем за три рабочих дня.
  - 11. Прием производственных сточных вод Потребителя в системы водоотведения Поставщика осуществляется в соответствии с Правилами приема сточных вод в системы водоотведения населенных пунктов, утвержденными приказом Министра национальной экономики Республики Казахстан от 20 июля 2015 года № 546 (зарегистрирован в Реестре государственной регистрации нормативных правовых актов Республики Казахстан за № 11932).
- 12. При превышении допустимых концентраций вредных веществ в сточных водах Потребителя по результатам анализа, выполненного аттестованной лабораторией Поставщика, Потребитель прекращает сброс производственных сточных вод в систему водоотведения и принимает срочные меры по снижению загрязнений до достижения допустимых концентраций вредных веществ. После устранения причины, вызвавшей повышение содержания загрязнений, по заявке Потребителя Поставщиком производится повторный отбор проб.

#### Глава 4. Порядок оплаты услуг

Общая сумма договора составляет 226 930 448,42 (Двести двадцать шесть миллионов девятьсот тридцать тысяч четыреста сорок восемь) тенге 42 тиын, в том числе НДС-24 313 976,62 (Двадцать четыре миллиона триста тринадцать тысяч девятьсот семьдесят шесть) тенге 62

тиын. Оплата

утвержденным регулирующим органом.

#### Администратор бюджетных программ

(города областного значение)

#### Программа

Подпрограмма 015 «За счет средств местного бюджета»

Вид бюждета-03 (городской)

Источник финансирования -1 (бюджет)

Специфика 151 «Оплата коммунальных услуг»

13. Оплата за предоставленные услуги по настоящему договору производится по тарифам, утвержденным ведомством уполномоченного органа.

Изменение тарифов производится в порядке, установленном законодательством Республики Казахстан.

14. Оплата производится Потребителем ежемесячно за фактически предоставленное количество услуг на основании платежного документа в срок до 25 числа месяца, следующего после расчетного периода, если иное не предусмотрено соглашением сторон. Расчетный период составляет один календарный месяц.

#### Глава 5. Учет отпуска и потребления услуг

15. Объем предоставленных услуг водоснабжения и водоотведения определяется по показаниям приборов коммерческого учета.

Порядок определения объема предоставленных услуг водоснабжения и водоотведения, не охваченный настоящим Договором, определяется в соответствии с Правилами расчета объемов предоставленных услуг по водоснабжению и водоотведению, утвержденной приказом Председателя Агентства Республики Казахстан по делам строительства и жилищно-коммунального хозяйства от 26 сентября 2011 года № 354 (зарегистрирован в Реестре государственной регистрации нормативных правовых актов Республики Казахстан за № 7257).

- 16. Количество вод, отводимых от Потребителя в системы водоотведения Поставщика, принимается равным:
- 1) при закрытой системе горячего водоснабжения, когда холодная вода поступает Потребителю из централизованной системы водоснабжения и в здании разделяется на два трубопровода: один далее во внутридомовую распределительную сеть холодного водоснабжения, второй через местный водонагреватель во внутридомовую распределительную сеть горячего водоснабжения количеству

отпущенной холодной воды. При этом общедомовые приборы учета устанавливаются на границах раздела эксплуатационной ответственности на вводе холодного водоснабжения;

- 2) при открытой системе горячего водоснабжения, когда горячая вода поступает из системы централизованного горячего водоснабжения количеству отпущенной холодной воды и горячей воды. Общедомовые приборы учета устанавливаются на границах раздела эксплуатационной ответственности на вводах горячего и холодного водоснабжения.
  - 17. Вода, использованная Потребителем безвозвратно, вошедшая в состав выпускаемой продукции, на полив, не сбрасываемая в систему отведения сточных вод, при расчете оплаты за услуги водоотведения не учитывается.

Объем не учитываемой воды определяется согласно технологическим расчетам.

18. Технические и метрологические характеристики прибора учета у Потребителя должны соответствовать реальным объемам водопотребления.

Поставщик осуществляет допуск приборов учета к эксплуатации согласно Правилам выбора, монтажа и эксплуатации приборов учета воды в системах водоснабжения и водоотведения, утвержденных приказом Министра национальной экономики Республики Казахстан от 28 августа 2015 года № 621 (зарегистрирован в Реестре государственной регистрации нормативных правовых актов Республики Казахстан за № 12111).

- 19. Установка и эксплуатация приборов учета с нарушенной целостностью, не имеющих оттиска о первичной поверке, с истекшим сроком поверки не допускаются.
- 20. По истечении установленного срока поверки прибор учета автоматически снимается с коммерческого учета, как не соответствующий техническим требованиям. Поставщик услуг за 30 дней до окончания срока поверки уведомляет Потребителя о необходимости проведения очередной государственной поверки прибора учета или его замены.
- 21. В случае временного отсутствия приборов учета в связи с их очередной поверкой, ремонтом или заменой при извещении Поставщика, а также при обнаружении неисправности прибора учета не по вине потребителя объем предоставленных услуг водоснабжения определяется по среднему расходу за три предыдущих месяца согласно показаниям приборов учета на период отсутствия приборов, но не более одного месяца. По истечении указанного срока, при отсутствии приборов учета объем предоставленных услуг водоснабжения определяется для физических лиц по нормам водопотребления, для юридических лиц принимается согласно пункту 5 настоящего Договора.
- 22. Обеспечение сохранности приборов учета, установленных в квартире или индивидуальном доме, возлагается на Потребителя. При установке приборов учета Поставщиком в специально отведенные помещения ответственность за их сохранность несет Поставщик в соответствии с актом разграничения балансовой принадлежности и эксплуатационной ответственности.
- 23. В случае хищения или поломки приборов учета не установленными лицами лицо, ответственное за их сохранность, обязано восстановить приборы учета в месячный срок с момента установления факта хищения или поломки приборов

учета, если иное не предусмотрено соглашением Сторон. До момента восстановления приборов учета Потребитель подключается Поставщиком к сетям водоснабжения.

- 24. При обнаружении фактов нарушения схемы учета воды у Потребителя, срыва пломб на узлах управления и приборах учета, установления приспособлений, искажающих показания приборов учета, Потребителю производится перерасчет за пользование водой со дня проведения последней проверки до дня обнаружения, но не более двух месяцев, из расчета полной пропускной способности трубопровода до узла управления при действии его в течение 24 часов в сутки.
  - 25. При выявлении нарушений расчет объемов предоставленных услуг водоснабжения производится в соответствии с Методикой расчета объемов предоставленных услуг по водоснабжению и водоотведению, утвержденной приказом Председателя Агентства Республики Казахстан по делам строительства и жилищно-коммунального хозяйства от 26 сентября 2011 года № 354 (зарегистрирован в Реестре государственной регистрации нормативных правовых актов Республики Казахстан за № 7257).

#### Глава 6. Права и обязанности Сторон

#### 26. Потребитель имеет право:

- 1) на получение услуг установленного качества, безопасных для его здоровья, не причиняющих вреда его имуществу в количестве в соответствии с условиями Договора;
  - 2) сбрасывать сточные воды в необходимом объеме в пределах допустимых нагрузок;
    - 3) требовать от Поставщика установки приборов учета услуг;
- 4) обжаловать в ведомство уполномоченного органа и (или) в судебном порядке действия или бездействие Поставшика противоречащие законодательству;
  - 5) участвовать в публичных слушаниях;
- 6) требовать в установленном порядке от Поставщика возмещения в полном объеме вреда, причиненного жизни, здоровью и (или) имуществу вследствие ненадлежащего предоставления услуг, а также возмещения морального вреда;
- 7) требовать перерасчета стоимости услуг в случае предоставления услуги, не соответствующей требованиям, установленным законодательством Республики Казахстан;
  - 8) не производить оплату за полученную услугу, если Поставщиком в установленном порядке не выставлен счет;
    - 9) заключить договор с Поставщиком на предоставление услуг;

10) расторгнуть Договор в одностороннем порядке при письменном уведомлении об этом Поставщика не позднее, чем за месяц при условии полной оплаты предоставленной услуги.

#### 27. Потребитель обязан:

- 1) обеспечивать эксплуатацию и безопасность сетей и оборудования водоснабжения и водоотведения, принадлежащих ему на праве собственности или на ином законном основании и (или) находящихся в границах его эксплуатационной ответственности, согласно требованиям нормативно-технических документов;
  - 2) иметь приборы учета и своевременно и в полном объеме оплачивать предоставленные услуги в соответствии с их показаниями на основании выставленных Поставщиком платежных документов;
- 3) немедленно сообщать Поставщику о неисправностях в работе сетей и сооружений систем водоснабжения и (или) водоотведения, приборов учета, принадлежащих ему на праве собственности или на ином законном основании и (или) находящихся в границах его эксплуатационной ответственности, возникших при пользовании услугами, которые могут оказать негативное воздействие на работу централизованной системы водоснабжения и (или) водоотведения и причинить вред окружающей среде, а в случае повреждения сетей или сооружений систем водоснабжения и (или) водоотведения, или аварийного сброса загрязняющих, токсичных веществ и в местные органы по предупреждению и ликвидации чрезвычайных ситуаций, санитарно-эпидемиологической службы и охраны окружающей среды;
- 4) обеспечивать сохранность, надлежащее техническое состояние приборов учета, пломб и знаков поверки на приборах учета, пломб на узлах учета, задвижках обводной линии, пожарных гидрантах, находящихся в границах его эксплуатационной ответственности, содержать указанные помещения в чистоте, а также не допускать хранения предметов, препятствующих доступу к узлам и приборам учета, механических, химических, электромагнитных или иных воздействий, которые могут искажать показания приборов учета;
  - 5) незамедлительно уведомлять Поставщика и местные органы государственной противопожарной службы о невозможности использования пожарных гидрантов в случаях их неисправности или возникновения аварии на его водопроводных сетях;
    - 6) незамедлительно сообщать Поставщику обо всех повреждениях или неисправностях приборов учета, о нарушении целостности пломб;
  - 7) обеспечивать беспрепятственный доступ представителей Поставщика к приборам учета для снятия показаний и проверки работоспособности, контроля технического состояния и безопасности всех элементов систем водоснабжения и водоотведения, расположенных на территории или находящихся в хозяйственном ведении, для отбора проб сточных вод, а также для отключения сетей потребителя при наличии задолженности;
- 8) обеспечивать локальную очистку сточных вод в случаях, предусмотренных Правилами приема сточных вод в системы водоотведения населенных пунктов, утвержденными приказом Министра национальной экономики Республики Казахстан

от 20 июля 2015 года № 546 (зарегистрирован в Реестре государственной регистрации нормативных правовых актов Республики Казахстан за № 11932);

- 9) соблюдать требования по технике безопасности при потреблении услуги;
- 10) не допускать сброс сточных вод с загрязнениями, превышающими допустимые концентрации вредных веществ, установленные в целях предотвращения негативного воздействия на работу централизованной системы водоотведения;
  - 11) не присоединять иных Потребителей к собственным сетям водоснабжения и (или) водоотведения без разрешения организации по водоснабжению и (или) водоотведению;
  - 12) выполнять иные требования, установленные законодательством Республики Казахстан.

#### 28. Поставщик имеет право:

- 1) своевременно и в полном объеме получать оплату за предоставленные услуги;
- 2) снижать тарифы за предоставляемые услуги для всех Потребителей в период действия тарифов в порядке, утвержденном уполномоченным органом;
- 3) производить техническое обслуживание и эксплуатацию сетей и сооружений водоснабжения и (или) водоотведения Потребителя в границах эксплуатационной ответственности по отдельному договору (соглашению);
  - 4) осуществлять контроль потребления и оплаты услуг;
  - 5) производить проверку работоспособности и поверку приборов учета услуг при наличии соответствующей лицензии.

#### 29. Поставшик обязан:

- 1) обеспечивать надлежащую эксплуатацию систем водоснабжения и водоотведения населенного пункта, принадлежащих ему на праве собственности или на ином законном основании и (или) находящихся в границах его эксплуатационной ответственности, согласно требованиям нормативно-технических документов;
  - 2) обеспечивать подготовку питьевой воды и подачу ее Потребителю в соответствии с санитарными правилами (гигиеническими нормативами);
- 3) обеспечить своевременное и бесперебойное предоставление услуг Потребителю в соответствии с заключенным Договором без ограничения Потребителя в получении услуги по причинам невыполнения обязательств другими Потребителями;
  - 4) приобретать и устанавливать Потребителям приборы учета услуг при условии заключения договора на их приобретение и установку и внесения согласованной ведомством уполномоченного органа платы, за исключением случаев приемки и ввода объектов строительства в эксплуатацию;
    - 5) не допускать передачу любых функций, связанных с оказанием услуги другим лицам;

- 6) вести учет и контроль качества и количества предоставляемых услуг, принимать своевременные меры по предупреждению и устранению нарушений предоставления услуг;
  - 7) заключить с Потребителем договор на предоставление услуг;
  - 8) предоставлять услуги водоснабжения и (или) водоотведения по тарифам, утвержденным ведомством уполномоченного органа;
- 9) предоставлять Потребителю платежный документ на оплату предоставляемых услуг в срок до десятого числа месяца, следующего за расчетным периодом;
- 10) уведомлять Потребителей об изменении тарифов или их предельных уровней в сроки, установленные законодательством Республики Казахстан о естественных монополиях:
  - 11) принять меры по восстановлению качества и объема предоставляемых услуг по обоснованным претензиям Потребителя в течение 24 часов;
  - 12) при осмотре сетей водоснабжения и водоотведения, приборов учета, а также при снятии показаний приборов учета Потребителя предъявлять служебное удостоверение;
    - 13) в период проведения профилактических и ремонтных работ предоставлять Потребителю питьевую воду транспортными средствами;
- 14) выдавать разрешение на подключение объектов Потребителя к системам водоснабжения и (или) водоотведения при условии исправности сетей и сооружений Потребителя и (или) выполнения технических условий Поставщика;
  - 15) обеспечить конфиденциальность персональных данных Потребителя от несанкционированного доступа третьих лиц;
  - 16) отвечать на жалобы и обращения абонента по вопросам, связанным с исполнением настоящего Договора, в течение срока, установленного законодательством Республики Казахстан;
  - 17) при участии Потребителя осуществлять допуск к эксплуатации приборов учета, узлов учета, устройств и сооружений, предназначенных для подключения (присоединения) к централизованным системам водоснабжения и водоотведения;
    - 18) производить опломбировку приборов учета Потребителя;
  - 19) предупреждать Потребителя о временном прекращении или ограничении водоснабжения и (или) водоотведения в порядке и в случаях, предусмотренных законодательством Республики Казахстан;
  - 20) принимать необходимые меры по своевременной ликвидации аварий и повреждений на централизованных системах водоснабжения и водоотведения, принадлежащих ему на праве собственности или на ином законном основании, в порядке и сроки, установленные нормативными документами;
    - 21) уведомлять Потребителей о графиках и сроках проведения планово-

предупредительного ремонта сетей водоснабжения и водоотведения, через которые осуществляется оказание услуг;

22) осуществлять отбор проб и проводить исследования производственных сточных вод Потребителей в целях предотвращения негативного воздействия на работу централизованной системы водоотведения.

#### Глава 7. Ограничения Сторон

#### 30. Потребителю запрещается:

- 1) переоборудовать узлы учета, а также производить установку и (или) снятие приборов учета без согласования с Поставщиком;
  - 2) нарушать имеющиеся схемы учета воды, согласованные и принятые Поставшиком.

#### 31. Поставщику запрещается:

- 1) отказывать в предоставлении услуги или ограничивать Потребителя в получении услуги по причинам невыполнения требований другими Потребителями;
  - 2) взимать за предоставленную услугу плату, превышающую размер, установленный ведомством уполномоченного органа;
  - 3) требовать от Потребителя ежемесячной оплаты услуг без предоставления на них платежных документов.
  - 32. Сторонам запрещается совершать действия, ограничивающие права Сторон либо иным образом нарушающие законодательство Республики Казахстан.

#### Глава 8. Ответственность Сторон

- 33. Ответственность за надлежащее содержание оборудования и инженерных сетей возлагается на его собственника и определяется по границам раздела балансовой принадлежности.
  - 34. В случае неисполнения или ненадлежащего исполнения обязательств, предусмотренных Договором, виновная сторона возмещает другой стороне понесенные убытки в соответствии с законодательством Республики Казахстан.
  - 35. В случае просрочки платы за предоставленные услуги Потребитель, в соответствии с Договором, за исключением случаев, предусмотренных пунктом 40, выплачивает неустойку по ставке рефинансирования, установленной Национальным Банком Республики Казахстан, действующей на день уплаты этих сумм, за каждый день просрочки, но не более суммы основного долга.

Установление размера неустойки производится при заключении Договора с Потребителем. Началом срока начисления неустойки является 26 число месяца, следующего за расчетным периодом, если иное не оговорено соглашением Сторон.

- 36. Если невозможность для Поставщика предоставить Потребителю услугу наступила по вине других лиц, состоящих с Поставщиком в договорных отношениях, ответственность перед Потребителем несет Поставщик.
- 37. Уплата неустойки (пени) не освобождает Стороны от выполнения обязательств по Договору.
  - 38. По соглашению Сторон при болезни или несчастных случаях, повлекших тяжелые материальные затраты или временную нетрудоспособность и подтвержденных документально, возможна отсрочка по начислению пени Потребителю, при его письменном обращении.

#### Глава 9. Обстоятельства непреодолимой силы

39. Стороны освобождаются от ответственности за неисполнение или не надлежащее исполнение обязательств по Договору, если это явилось следствием обстоятельств непреодолимой силы. В этом случае ни одна из Сторон не будет иметь право на возмещение убытков. По требованию любой из Сторон может быть создана комиссия, определяющая исполнение взаимных обязательств. При этом ни одна из Сторон не освобождается от обязанностей по Договору, возникающих до наступления обстоятельств непреодолимой силы.

В случае наступления обстоятельств непреодолимой силы, Стороны в течение пяти рабочих дней с даты их наступления уведомляют об этом друг друга, с последующим вручением либо отправкой по почте письменного уведомления, уточняющего дату начала и описание обстоятельств непреодолимой силы, подтвержденных соответствующей уполномоченной организацией Республики Казахстан.

40. Обязательства Сторон по Договору могут быть приостановлены на срок действия обстоятельств непреодолимой силы, но только в той степени, в которой такие обстоятельства препятствуют исполнению обязательств Сторон по Договору.

В случае, если обстоятельства непреодолимой силы будут длиться три и более месяцев, каждая из Сторон вправе расторгнуть Договор при условии предварительного уведомления другой стороны не менее, чем за двадцать календарных дней до даты предполагаемого расторжения. При этом Стороны обязуются в течение тридцати календарных дней произвести все взаиморасчеты по Договору.

#### Глава 10. Общие положения и разрешение споров

41. В случае какого-либо спора или разногласия, возникшего по какому-либо положению Договора или в целом, или в связи с каким-либо вопросом или действием в отношении положений Договора, любая из Сторон вправе направить другой стороне претензию с полным изложением сущности спора.

Стороны предпринимают все усилия для урегулирования всех споров путем переговоров.

42. В случае не достижения согласия все споры и разногласия по Договору разрешаются в судах по месту нахождения ответчика.

Стороны имеют право расторгнуть Договор в иных случаях предусмотренных законодательством Республики Казахстан.

- 43. Отношения Сторон, вытекающие из Договора и не урегулированные им, регулируются действующим законодательством Республики Казахстан.
- 44. Договор составляется в двух экземплярах на казахском и русском языках по одному экземпляру для каждой Стороны.
- 45. По соглашению Сторон Договор может быть дополнен другими условиями, не противоречащими типовому Договору и законодательству Республики Казахстан.

Договор для государственных учреждений, финансируемых из государственного бюджета, регистрируется в территориальных органах казначейства Министерства финансов Республики Казахстан, и вступает в силу со дня его регистрации.

#### Глава 11. Срок действия Договора

46. Договор вступает в силу со дня подписания и действует по 24:00 часов "31" декабря 2022 года.

Глава 12. Реквизиты Сторон

Потребитель: Поставщик Государственное Государственное коммунальное коммунальное предприятие "Семей предприятие Водоканал" "Теплокоммунэнерго" государственного государственного учреждения "Отдел учреждения "Отдел жилищно-коммунального жилищно-коммунального хозяйства и жилищной хозяйства и жилищной инспекции города Семей инспекции города Семей Восточно-Казахстанской Восточно-Казахстанской области" основанное на области Восточно-Казахстанская праве хозяйственного ведения" область, г.Семей, РК, ВКО, г. Семей, ПРОСПЕКТ МУХТАРА ул.Шоже Каржаубайулы АУЭЗОВА, 111 ,249 БИН 030840005887 БИН 020740003210 БИК КСЈВКΖКХ **БИК HSBKKZKX** KZ678560000009984452 иик KZ226010261000020544 Банк АО "Банк ЦентрКредит" АО «Народный банк Казахстана» Тел.: 8 (7222) 33-99-30 КБЕ 16 Тел.: 8 (7222) 44-08-14; бухгалтерия 8 (7222) 51-55-57 Директор Директор

\_\_\_\_\_ Сагандыков Т. Е.З. (подпись)

м.п.

м.п.



2022-01-24 09:28:17 Сарпеков Азат Толкынович "Шығыс Қазақстан облысы Семей қаласының тұрғын үй-коммуналдық шаруашылық және түрғын үй инспекциясы бөлімі" мемлекеттік мекемесінің шаруашылық жүргізу құқығындағы "Теплокоммунэнерго " мемлекеттік коммуналдық кәсіпорны

Государственное коммунальное предприятие "Теплокоммунэнерго " государственного учреждения "Отдел жилищнокоммунального хозяйства и жилищной инспекции города Семей Восточно-Казахстанской области" на праве хозяйственного ведения



2022-01-26 09:06:56 Сагандыков Еркен Заманбекович "Шығыс Қазақстан облысы Семей қаласының тұрғын үй-коммуналдық шаруашылық және түрғын үй инспекциясы бөлімі" мемлекеттік мекемесінің шаруашылық жүргізу құқығына негізделген "Семей Водоканал" мемлекеттік коммуналдық кәсіпорны

Государственное коммунальное предприятие "Семей Водоканал" государственного учреждения "Отдел жилищнокоммунального хозяйства и жилищной инспекции города Семей Восточно-Казахстанской области" основанное на праве хозяйственного ведения"

### Перечень закупаемых товаров(работ/услуг)

№ электронной закупки:

Наименование электронной закупки: Решение о проведении государственных закупок

№ лота		Наименование	характеристика		измерения		включая НДС, тенге	поставки	по по договору	Места поставки	Размер авансового платежа, %	включая НДС, тенге
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Фина	ансовый год 2022	1		T		Υ		Y		Υ	Υ	
	Государственное коммунальное предприятие "Теплокоммунэнерго" государственного учреждения "Отдел жилищно-коммунального хозяйства и жилищной инспекции города Семей Восточно-Казахстанской области" на праве хозяйственного ведения	Услуги по удалению сточных вод	удалению сточных вод	ГКП "Семей- Водоканал" по отведению сточных вод	Одна услуга	1	32 697 952.00	в течение 2022 года	в течение	Восточно-Казахстанская область, г.Семей ВКО, г. Семей, проспект Ауэзова, 111. (1)	0	32 697 952.00
Фина	ансовый год 2022				_					V		
	Государственное коммунальное предприятие "Теплокоммунэнерго" государственного учреждения "Отдел жилищно-коммунального хозяйства и жилищной инспекции города Семей Восточно-Казахстанской области" на праве хозяйственного ведения	Услуги по подаче питьевой воды		ГКП "Семей- Водоканал" по водоснабжению	Одна услуга	1	194 232 496.42	в течение 2022 года	в течение 2022 года	Восточно-Казахстанская область, г.Семей ВКО, г. Семей, проспект Ауэзова, 111. (1)	0	194 232 496.42

### Техническая спенификации закупаемых товаров (работ, услуг) к договору № 2604 на предоставление услуг волоснабжения и волосотведения.

m/n	Ns nor. 2604	Наименование организации	ациес	Кол-во васа	диаметр	Тип водомера	Номер водомеря	Датв ≋роверки	место
2	2004	Котельная ТЭЦ 1	np.Ay2008a,111	1	150	расход Вздет ЭР	101000	будет	
3		Гор.сеть Турбина	пр.Аузоова, 111	1	80	Zenner 80	601208	18:03:25c	турбившех
4		Fop.cers CMAT	пр.Ауэнова, [1]	2	50	CBMT 50	17004238	05.08.24r	B torressand
		Злине т/сетей	пр.Ауэзова	1	50	CB 15 X	37023296	01.02.24r	В душевой
	1 1			1	30	CD 13 A	037232210	18.09.26r	в корядоре
		Участок теловых сете	il aesoro fenera						
5		HIII 457	Утсибеева	1	100				
			Хохбыт нужаы	1 7	150	ZR 80	08061432	18.09.261	* 11111
ő.		IJIII 15/2	Первомийская 37	1 - 1 - 1	20	Meter 15	037215310	18.09.26	
			Первонайская 37	1	150	Zenner 80	011015069	18.09.26c.	a 1[7]]]
7.		LLTH 15/3	Иртынская, 27	1	20	CB15	037206310	18.09.26r	8 UTII
8		HIII 15/4	Ирпанская, 17	1	100	CTB 80 X	12025506	29.06.23r	BHIII 8
			X03.0att nyama	1	200	Zenner 80	98001409	18.09.25r	aIIIII
9		17111 15/1	The second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second secon	1	26	CB 15 X	037221910	18.09.26e.	# 177TH
			Базлырева Уго б	1/3	200	Zenner 80	08001107	18.09.26c.	R \$[[]]
10		HTHKCO	Хол быт вужды		20	Meter 15	037206410	18.09.26c	T-1000000000000000000000000000000000000
		12000	Богонбай улы, 44-46	2	100	Motor 80	5006206	08.07.24	HIII
11		ЦПП 401 кнартал	Хоз быт нужды		25	CB 15	0372147HU	18.09.26r.	HIII e
12		ЦП 410 ввартал	401 квартал	1.1	80	CBMT 50	015214	29.06.23г.	
(1)		Section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the section of the sectio	Тарбегатайская	12	100	Zenner 80	08001103	18.09.25r.	8 11111
13		ЦПП 16 р-н	Хов быт нужды		20	CB Meter 15	637214410	18.09.251.	вЦПП
		Activity pen	Внутриквартальная, 4	2	100	Zenner 80	16839801	18.09.25r	BILITI
14		ППП 21 Ср.шкога	милент вужим			CB 15	403037	31.68.22	e LITTI
		Terres opinions	ул. 7-я Жоламановка	1 1	100	CTB 80	090563	31.08.23r.	a IIIII
15		ЦПП 905 стр-ка	79.0		20	Almess 15	420768	26.01.22r.	KOTET, TABLES
		Octobro espesa.	Пожарная, 10	1	250	Zenner 80	11015079	22.07.22	
16		ДПП Изродизя	Холбыт нужды			Meter 15	037206918	18.09.26r.	A Katecpe
		at it i i i i i i i i i i i i i i i i i	Каркаралниская	- 4	100	Zenner 80	08001084	18.09.25c.	
17		HIII Terona 128	Хоз был нужды			Meter 15	372065		реплининка
18		Т/П Новостройка 5	Tirrona, 128a	2	100	CBM 40	33434860	31.88.22r.	TERMODYHET
		Cit nosociponia 5	Новостройка, 5	1	80	CBT 50	23275570	03.01.23r	TODAYSET
19		TITIL 66 mill	Холбыг нужды		20	CB 15 X	037220710	20.10:22r	текнопункт
		ЦПІ-66 ка	66 квартал		100	CIB 80	2010	18.09.26c	тепаопункт
20		LTDD NO.	Хоз.быт нужды			C1B 15		31,08.22r	TERRITORY HER
		ЦПП-ЭОвость	пос.Юность	2	150	WPM 100	22090825	16.08.26n	TERLIONYHAT
21		111111100	Хоз.быт пужды		- 20	CTB 15	10000138	29.06.23r.	тейцюпункт
		£‡31±403	Сеневина, 3	1	100	Zenner	22090824 1510001277	16.08.26r. 07.08.23e.	Tettaonymict

Commywell H.D. Mount

	HHI 403	Селения 3	1 1	80	ЭКОМЕРА-Ф 80	101101144	1	
				00	DROMEPA-49 80	181101171	09.12.2027	*11111
	190							
	Участок тепловых сетей п	ентрального района						
22	Котельная 163 (спарая)	Заскимо, 47	3	-80	ZR 80	17064195	03.08.23r	HE MICTOR
-	Котельная 103 гар	Засядко, 47		80	ZR 80	08001099	22.00.22	Юпельной
	Котельная 103а (под лестинцей)	Засялко, 47	T	200	Sensus 100		23.09.25c	милон в боко
	Котельная 103а (верх)	Зэсялю, 47	2	150	ZR 80	080134118 08001188	03.08.25r	DETERMINANTA
22	Котельная 103а (инжика)	Заскака, 47	2	100	ZR 80	08001101	23.09.25r	TEHLINOTYHEE
23	Жот.Габбасова	Hocwastona, 41	2	200	Sensus 80		23.09.25r	тенлопункт
24	Котепьная "Центр"	Жанакасва 113	2	200	ZR 80	080134101	28,10,26	тепахнункт
	Котеплия "Центр" (корилор)		1	200	ZR 80	0800016	09:07:24c	TREEDOLVEKT
	Котельная Центр овно	Жазакиева 113	1			0900141	69.07.24c.	теннопинет
	Котельная "Центр" (вис)			32	ZR 080	0800016	09,07,24r	KOTE
			1	34	CBM 32	23003238	09.07.24r	K007
25	Кот Солиечный	Аюченка	40	50	CONTRACT TO			
		Хотому пужда	1	15	CBM 50	43653948	02:09:27c	KET
		Sherives shering		15	CB 15	03722080	23.09.25	-1007
26	Кот ВИРП	Набережная 10	1	104				
		Хоз.быт нужды	40	100	CBM 32	20859511	13.08.26r	1001
27	Kor.A ± E	пос Восточный кв.А.Б.		15	CFB 15	27398265	13.08.26r	aron.
		Хоз быт нужды		100	Zenner 80	08001416	23.09.25r.	501
28	Кот Дорожник	Чимвентская, 73		20	CB 15	0372339	23.09.26c.	1007
	The Party Postulate.		1	50	CTB 50	000443	29.09.225	1001
		Ханбыт нужды	12		Moter CB15	937221410	29.09.225	NOTE:
29	Кох. Приноказальная	ver the second						8002
30	Kov. Ty6 mechanicep	ya Gexma, 94/2	10	150	BK-X/40	H411409113	22.07.25r.	XOT
31	Kor. YIHI KOC		1.	100	MK-15	02103	01.10.23r.	SOT
	Story The ROC	Карткаубайулы 257		50	Zenner 80	08001195	01.10.25c.	пентинунит
		Ход бытовые нужды			CFB 15	0372076	29.08.23r.	TEILBOUTHET
20	Участок тепловых сетей	правого берега						
32	ЩНі Сельстрой	ул. Найманбасын	2	80	CBM 40	28.18.4400	******	
		Хоз.быт нужды			CIB 15	28484080	28.09.26r.	TERUSORIYHKT
33	HTH Oasser	Шакарема	1.1	100	Zenner 80	22090562	11.09.22	теплонунку
		Холбыт нужды		20	CFB 15	08001187	28.09.25c.	теплопункт
34	ЦПІ -Пединститут	Изъящева, 113	2	100	The second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second second secon	0372066	29.08.23r.	теплопункт
35	цтицть	Гоголя-Гершена	T	100	Zeitner 80	08001100	28.09.25r.	топлонувкт
		Хоз быт нужды	1		WPH-ZF 80	08001097	28.09.25r.	теплопункт
36	ЦПІ-2 Уранхаева	Урануаева, 63	1	001	CIB 15	33488276	01.05.23	в тувлете
		Хоз быт нужды	-17		Meter 80	8002253	23.09.27r.	
37	41111-3 ТВК-6	Путаева -Герцева	2	to.	CB 15	0382218	31.08.22r	
		Хоз.быт нужды	-196	50	CBM 50	38391556	02.06.25c	BUITT
		ACCUSAGES HIS MODE		20	CIB 15	2217564	01.08.23r.	вШП

Laurywo B H. D. Bound

38	LUIII-5 Benna	Ленина 63	15.	50	Zenner 50	17063428	10.69.247	вШП
39	1ДП16 (3 богатыря).	Уранхаева-Грусова	1	80	Sensus 80	08002206	01.08.23r.	BIIII
40	HIII 8 (Llyst)	Посмажова Валиханова	11	100	Seasus 80	080118501	25.09.26c	вЩП
		Хоолбыт нужды			CB 15 X	037216010	23.09.26r	BUIII
41	HTH 9-72sa.	Маянивского 92	1	200	Sensus 80	080318491	25.09.260	HIHIs
	111,012.3	Хоз.быт нужды			CTB 15	2602093	23,69.26r.	вШШ
42	ПП Горговый техникум	Чехова	18	50	Sensus 32	08-02841897	28.69.26r	BHIII
		Хоз.быт нужды		20	CB 15 X	033772409	28.09.26c	EIIII
43	ЦПІ-36 Ср. Школа	Некрасова	1.5	100	Zenner 50	6036990	25,09.25r.	BIIII
44	ЦПІ-Путремь 9	ул.Тельяция Чехова		80	Zenner 80	16039767	21.01.22r.	HIIIs
- 0	2 - 2 - 3 - 3 - 3	Хоз быт вужды			CB 15	033772209	29.08.23r.	BIIIII
45	ППП 60кв. (вода и кан-я)	Навынбаска 263	12	25	CBM 25	28735071	29.98.23r.	иши
	ЦПП 60кв.Расходомер	Найминбаева 263		50	Ультранкув	5218347	05.09.21r.	BHH.
46	14111 72 ка модуль	8 марта:	13	150	Zenner 40	0455252	01.10.25r.	модул.
47	ЦПН-3 шоола	уп Пархомению	2	50	CBMT 50	40982212	01.08.25c.	HIII e
48	IIIII-3A	ул.Байсентова	2	150	WPH 80	08000145	31.10.24c	EIIII
		хоз быт яужды		150	CB 15 X	033772509	23.09.26c.	IIIII4
49	HIII-Kpynesas 113	ул Кабанбай бот 79	0.10	80	BCKM 40	19759	28.09.25c	» HTH
	1012011401010	хоз.быт.нужды		20	CIB15	23460122	10.05.22r	кШП
50	ЦПП нюжнее верхнее расход закрыта	переулок Рабочий	#0	80	ультрозвук.	5218340	05.09.22г.	васончия
51	IIIII a/caa	ул. Чехова 93	100	50	CB 15	8372145	31.08.22v.	HIII
52	ЦПП ГППУ ( закрыта)	ул.Менжинского	1	50	CTB-15	4169983	17.09.24r.	380.1ya
53	ЦПП Парус:	ул.Сантаева 85		80	Zenner 80	17064985	10.05.23g.	» IIIII
54	ЦПП Бойлернал	1 мінерорайон	2.	.100	CTB-80.	01215529	25.09.25c.	*11111
	Внутриний		1	150	ZR 80	08002077	25.09.25c.	THE
55	ЦПП-2 Баня (закрыто)							
56	ЦПП-Речи ( закрыто на лет).	2 Волизя		100	CBM 50	013304	23.09.27c	#1IIII
	HIII-3 (Pen) 2oit-n	2 вВодная	L	100	Sensus 50	0702522300	25.09.26c.	*HIII
57	1ДПП-18 школа	ул Амбулаторный лер.	17	100	Sensus 40	0702522315	25.09.26€	» IIIII
58	imi-4 (min)	ул Компонинатовская	177	80	BCKM 40	15897	09.07.22r.	в жилон дом подвеле не работает
59	- ЦТП Интернат Nel закрати	Каржаубайуны 259	1.	100	BCKM 40	57570	тексрытта	100000000
68	ЦТП Интернат №3 закрыто	ул.Паровозная	1	50	CBM 40	23007049	закрыта.	3 IIIII
61	ППП Интернат №5 закрыто	Kapacas fiality ma	1	100		ситомонрована	закрыты	
62	ЦПП-5 (Ж/Д) закрыто	yn.Camaesa 149	I.	50		опломбирована	закрыты	
	Участок тепловых сетей	Затемского района						

Commycol H.D.

63	Kov.PK-3	ул Кожимбинговская		100	CBM 40	023655	26.06.25c.	1000
		резереный			ZR80	08001098	26.06.25c.	1000
						200-2011201		1
64	Кот.Зонветинститут	Силикатный пос Шутвева	2 -	200	WPH 100	0891188530	01.07.24r	кот. в коридоре
		Резернями		200	CTB 15	15161280	03.05.22r	
		хоз быт нужды	-	80	Meter 15	937279	01.16.25r	в быт комнет
65	Кот.МЭН	ул.Пархоменко	2	150	Zenner 80	800228412	02 07 25r	в кот в корилоре
		хиз быт нужды		150	CI H 15	22090886	20.10/25r	
66	ЦПІ-342 кв:	342 квартал	2.5	100	POWOOGAR 80	704697	01.05.22r.	a 11111
					CB 15X	033808209	23.09.26c.	в ШП
67	ППП Агрохим	ул.Челкосинцев	2	80	WPH 50	15641793	23 09.26c.	вЩП
_					OXTA 32	13016348	23.09.26c	вЦПП
		хол.быт.нужды			C8Y 15	1523015	23.89.26r.	844111
68	ЦТП-352 кв. закрыто	352 kB		100	Воды вст	Закрыто по трассе		
69	Kov.35sca	ул Валиханова	-2	200	Zenner 100	10000146	16.10.24r.	# 100T
	177.55	хозобыт нужды		100	CB 15 X	037221110	13.10.26r.	B 807.
		миз.быт.нужды			CTB 15	34577586	10.05.24r.	& KOT.
70	Новая котельная (изтернат №5)	Кармаубайулы п. Энергетиков	-2	50	CBMT 50	018359	01.10.25¢.	# 80T.
		хоз бытюнужды	- 21		CFB 15	22090879	01.10.25c.	B KOT.
71	ЦПП Карегайлы		1	100	Zenner 15	7307554	10.12.23r.	вШП
_	Участок тепловых сетей Ра	Волжай котельной Net						
72	Кот РК -1 расход нет воды	Запаров узгл	2	200	Zenner 200	15040259	30.06.22r	бункер влоль дороги
				200	Zenner 200	15040275	01.10.22r	Ваков дороги колоден
73	Кот. 14 мир	Кустанайская 2	220	150	Sensus 80	16770968	30.06.22г.	a LITII
		XOS ÜSIT		150	CTB 15	22090845	01.10.25г.	аЦПІ
74	1[[]3-30]	Ленинградская 8 а	3.1	80	CTB-65	000862	18.11.22r	is IIIII
	1000	xos.6szr	U	20	CB 15	0373681	22,07.22r.	вЩШ
75	11111-502	Tarerro 51	1	250	Zenner 80	08001109	18.09.25c.	вЩШ
76	ШП-506	Tanetto 40a	3	100	Zenner 80	08000144	29.06.23p.	BEUH
		xes.fur		20	CB 15	0337730	22.07.23r.	BHHH

Laurywol H.D.

		There is a	1 1 1	156	Merer 15	03720620	29.07.25r.	IIIIIa
77	11111-507-39 maoua (закрыто)	Таннан	1-6-1	150	WPH-2F 80	68002191	29.06.23r.	B UTIL
78	ЦП1-514	ya florysacsa	1-1-1		WPH 81	08000150	25,09,23c	w MITH
79	ЦПП-Краснофлотская	Paccynose In	2	200		- Control of the Control	18.09.26r.	s 15773
10		хоз быт жужды		200	CB 15 X	037233210		*100
00	LITTI-Tex.mscrary1	Физкультурния 2	- 1	150	WPH 2F	08000122	29.06:23r.	
80	Little 163. House, 54	XIII GHT HYKUM		20	CB I5X	037368410	18,09.26r.	a HIII
	11777 210	Пементная 25	1	100	CB-15X	037369110	18.09.26r.	*HIH
81	11101-518	Discontinuo 20	_					
	и.Шульбинск				DISOLUTED AND	209004638	04.92.27r	Колоден ин уз
82	Hivanforms: PK-2	пос.Шульоных	1	100	OKOMEP 500		04.10.22r	СКЕСЕНИЯ
83	Шульбинск РК-2 ( скважина)				zenner 8)	0800119E		
			1		CBM 25	16301704	20.09.23r.	в вотельной
84	Пульбинск Психбольница ТП-4		1		CTB 15	22553756	10.09.22r	SCHEOHY HOT
85	373-3		-					
85	171-1		1		C1 B 15	22333/30	49,03,223	1

Courses B H.D.

Директор ГКП «Семей Водоканал» Сагандыков Е.З. Директор ГКП «Јернокоммунэнерго» Сарпеков А.Т.