

ОТЧЕТ О ВОЗМОЖНЫХ ВОЗДЕЙСТВИЯХ

Рабочий проект «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)»

Руководитель
ГУ «Управление энергетики и жилищно-коммунального хозяйства Актюбинской области»

Муздыбаев Е.М.

Директор

ТОО «Инженерное проектирование»

Какуша П.Н.

Индивидуальный предприниматель

⊈Керімбай Т.



исполнители:

Инженер – эколог

Каржаулова С.А.

ГИП

Керімбай Т.



СОДЕРЖАНИЕ

1.	ВВЕДЕНИЕ	5
2.	ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ О НАМЕЧАЕМОЙ ДЕЯТЕЛЬНОСТИ	6
	2.1. Описание предполагаемого места осуществления намечаемой деятельности	20
	2.1.1. Карта – схема проектируемого объекта	
	2.1.2. Ситуационная карта – схема района размещения проектируемого объекта	22
3.	ПРИРОДНО-КЛИМАТИЧЕСКИЕ УСЛОВИЯ ТЕРРИТОРИИ НАМЕЧАЕМОЙ ДЕЯТЕЛЬНОСТИ	23
	3.1. Климатические условия	
	3.2. Рельеф и геоморфология	25
	3.3. Почва и растительность	
	3.4. Геологическое строение	
	3.5. Поверхностные и подземные воды	
	3.5.1. Поверхностные воды	
	3.5.2. Подземные воды	
	3.6. Инженерно-геологические условия	
	3.6.1. Физико-механические свойства грунтов	
	ОЦЕНКА ЭКОЛОГИЧЕСКОГО РИСКА	
5.	ОЦЕНКА ВОЗДЕЙСТВИЯ НА АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ	
	5.1. Краткая характеристика предприятия как источника загрязнения атмосферы	
	5.2. Характеристика источников выбросов загрязняющих веществ в атмосферу	
	5.2.1. Обоснование данных по выбросам загрязняющих веществ в атмосферу	
	5.2.2. Источники выделения и выбросов загрязняющих веществ	
	5.3. Расчет приземных концентраций загрязняющих веществ в атмосфере	92
	5.3.1. Анализ уровня загрязнения атмосферы	
	5.4. Обоснование принятого размера санитарно-защитной зоны (СЗЗ)	
	5.4.1. Определение категории объекта5.5. Мероприятия по уменьшению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу	
	5.5.1. Мероприятия по уменьшению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу	
	5.5.2. Мероприятия по сокращению выоросов при т му	103
	воздух через не плотности газопровода	103
6	ВОЗДЕЙСТВИЕ НА ПОВЕРХНОСТНЫЕ И ПОДЗЕМНЫЕ ВОДЫ	
Ο.	6.1. Использование водных ресурсов, источники водоснабжения	
	6.1.1. Переход естественных водных преград	
	6.2. Водопотребление и водоотведение при строительстве	
	6.3. Мероприятия по уменьшению неблагоприятного воздействия на водные ресурсы при	
	строительстве и эксплуатаций	107
	6.4. Оценка воздействия на водные объекты	
7	ВОЗДЕЙСТВИЕ НА ОКРУЖАЮЩУЮ СРЕДУ ОТХОДОВ ПРОИЗВОДСТВА И	
•	ПОТРЕБЛЕНИЯ	109
	7.1. Виды и количество отходов	
	7.1.1. Твердые бытовые отходы	
	7.1.2. Производственные отходы	
	7.2. Расчет объема отходов, образующиеся при строительстве объекта	110
	7.3. Управление отходами	
	7.4. Оценка воздействия отходов производства и потребления на окружающую среду	
	7.5. Мероприятия по снижению вредного воздействия отходов на окружающую среду	114
8.	ВОЗДЕЙСТВИЯ ФИЗИЧЕСКИХ ФАКТОРОВ	115
	8.1. Шумовое воздействие	
	8.1.1. Источники шумового воздействия	
	8.1.2. Мероприятия по регулированию и снижения уровня шума	
	8.2. Радиационная обстановка	
	8.3. Электромагнитные и тепловые излучения	
9.	ВОЗДЕЙСТВИЕ НА ПОЧВЫ, РАСТИТЕЛЬНЫЙ И ЖИВОТНЫЙ МИР	
	9.1. Почвы	
	9.1.1. Техническая рекультивация	
	9.2. Растительный мир	
	9.2.1. Современное состояние растительного покрова	116
	9.2.2. Характеристика воздействия объекта и сопутствующих производств на	44-
	растительные сообщества	11/



9.2.3. Определение зоны влияния планируемой деятельности на растительность	
9.2.4. Мероприятия по снижению негативного воздействия	
9.3. Животный мир 9.3.1. Мероприятия по снижению негативного воздействия	. 117 . 117
9.4. Охрана недр	
10.КОМПЛЕКСНАЯ ОЦЕНКА ВОЗДЕЙСТВИЯ НА ОКРУЖАЮЩУЮ СРЕДУ ПРОЕКТИРУЕМЫХ РАБОТ	119
11.СОЦИАЛЬНО-ЭКОНОМИЧЕСКАЯ СФЕРА	. 122
ЛИТЕРАТУРА	. 127



1. ВВЕДЕНИЕ

Проект отчета о возможных воздействиях разработан для рабочего проекта «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)».

Основанием для разработки проекта послужило «Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и скрининга воздействия намечаемой деятельности» № KZ51VWF00075385 от 13.09.2022 г. выданное РГУ «Департамент экологии по Актюбинской области Комитета экологического регулирования и контроля Министерства экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан».

Под экологической оценкой понимается процесс выявления, изучения, описания и оценки возможных прямых и косвенных существенных воздействий реализации намечаемой и осуществляемой деятельности или разрабатываемого документа на окружающую среду.

Целью экологической оценки является определение экологических и иных последствий вариантов, принимаемых управленческих и хозяйственных решений, разработки рекомендаций по оздоровлению окружающей среды, предотвращению уничтожения, деградации, повреждения и истощения естественных экологических систем и природных ресурсов. Проект оформлен в соответствии с "Инструкцией по организации и проведению экологической оценки", утвержденной приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 30 июля 2021 года №280 и представлен процедурой оценки воздействия на окружающую среду, соответствующей первой стадии разработки материалов.

Отчета о возможных воздействиях составлен в соответствии с нормативноправовыми и инструктивно-методическими документами, регламентирующими выполнение работ по оценке воздействия на окружающую среду, действующими на территории Республики Казахстан. Базовыми из них являются следующие:

- Экологический Кодекс РК от 02 января 2021 года №400-VI 3РК;
- Инструкция по организации и проведению экологической оценки, приказ Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 30.07.2021 г. №280.

Источники экологической информации:

– CΠ PK 2.04-01-2017

Разработчик отчета о возможных воздействиях:

ИП Керімбай Т.

PK., Актюбинская область, г. Актобе, мкр. Батыс-2, дом 8, офис 105 тел./факс: 8(7132) 416046, 87014694050

Заказчик

ГУ «Управление энергетики и жилищно-коммунального хозяйства Актюбинской области»

РК., Актюбинская область, г. Актобе, пр. Абилкайыр хара,40 Тел./факс: 8(7132) 8(7132) 542005.



2. ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ О НАМЕЧАЕМОЙ ДЕЯТЕЛЬНОСТИ

Рабочий проект на объект: "Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области." разработан на основании задания на проектирование и исходных данных и в соответствии с действующими нормативными документами.

Конструктивное решение

Для защиты участка ГРПШ от доступа посторонних лиц предусмотрено сетчатое ограждение с калиткой. Ограждение площадки высотой 1,60м, размером 9,0×4,0м. Покрытие площадки-щебеночное фр. 20-40 СТ РК1284-2004* толщиной 150мм по уплотненному грунту.

Площадка ограждается звеньями из сетки рабицы ГОСТ 5336-80 на металлическом каркасе из уголка 50×5 по ГОСТ 8509-93. Звенья крепятся к стойкам из труб ø76 по ГОСТ10704-91.

Фундаменты под стойки ограждения из бетона кл. C12/15W4.F100 CT PK EN206-2017 на сульфатостойком портландцементе. Запорное устройство калитки выполнить по месту.

ГРПШ устанавливается на раму из уголка ГОСТ 8509-93. Фундаменты под стойки рамы из бетона кл. C12/15W4.F100 CT PK EN206-2017 на сульфатостойком портландцементе.

На линии газопровода запроектированы площадки газового крана. Покрытие площадки-щебень фракции 20-40 мм по СТ РК1284-2004 толщиной 150 мм по уплотненному грунту. Площадка ограждаются металлическим сетчатым ограждением с калиткой.

Металлические конструкции очистить от грязи, ржавчины и окрасить эмалью ПФ-115ГОСТ6465-76*за 2 раза по грунтовке ГФ-021 по ГОСТ 25129-82*. Монтажные соединения должны защищаться лакокрасочным покрытием после монтажа конструкций. Электроды для сварки типа Э-42 ГОСТ9467-75. Высота сварных швов 4 мм.

Технологическая часть ГРПШ-13-2B-У1 с узлом учета газа RABOG-160

ГРПШ-13-2В-У1 - шкафной газорегуляторный пункт, используемый в системах газораспределения с целью подачи на объекты газа с оптимальным давлением. ГРПШ-13-2В-У1 редуцирует входное давление до нужных значений и поддерживает его на выходе в заданных пределах при любом уровне входного давления и объеме расхода газа. Если контролируемое давление выходит за установленные границы нормы, газорегуляторный пункт автоматически прекращает подачу газа.

Газ поступает на линии редуцирования по общему входному трубопроводу. От фильтров, производящих очистку, он проходит в регуляторы давления, где преобразуется до нужных значений. Газ с редуцированным давлением по выходным линиям подается потребителям.

При ремонте оборудования рабочих линий непрерывная работа пункта обеспечивается байпасами.

1. Основание для разработки.

Проект разработан на оснований технических условий

2. Назначение.

Газорегуляторный пункт предназначен для снижения давления газа и поддержания его на заданном уровне автоматически.

3. Краткая техническая характеристика.

Наименование параметра

Величина



- 1. Высокого давления, МПа (кгс/см²) 0,6 (6,0)
- 2. Технические решения по газовому оборудованию.

В ГРПШ-13-2В-У1 марки установлены: два линия редуцирования:

- Среднего давления - регулятор РДГ-50В;

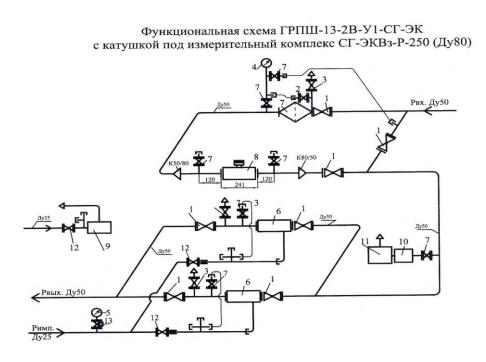
Технологическая линия ГРПШ-13-2В-У1 выполнена с одной основным линиям редуцирования с регулятором на низкое выходное давление.

Газ по входному трубопроводу через входной кран -1 затем через фильтр -2 поступает на узел учета газа после регулятора давления -6, которые снижают давление газа до установленного значения и поддерживают его на заданном уровне.

После редуцирования газ через выходные краны -1 поступает потребителю по одной линии.

При повышении выходного давления выше допустимого заданного значения открываются предохранительные сбросные клапаны -9, и происходит сброс газа в атмосферу.

При дальнейшем повышении или понижении контролируемого давления газа сверх допустимых пределов срабатывают предохранительные запорные клапаны, перекрывая подачу газа. В случае ремонта оборудования при закрытых выходных кранах -1, газ поступает к потребителю по резервным линиям редуцирования через краны -1, идентичным по составу технологического оборудования основным линиям редуцирования. Контроль давления производится по входному манометру -4, по выходному манометру -4. На входном газопроводе после входных кранов, после регуляторов давления газа и на резервных линиях предусмотрены продувочные трубопроводы. редуцирования предусмотрена автономная настройка регуляторов давления и предохранительных запорных и сбросных клапанов при закрытых выходных запорных устройствах. Для отопления газорегуляторного пункта предусмотрена газогорелочное устройство ОГШН.



Технологическая часть ГРПШ-10МС

ГРПШ-10МС - шкафной газорегуляторный пункт, используемый в системах газораспределения с целью подачи на объекты газа с оптимальным давлением. ГРПШ-10МС редуцирует входное давление до нужных значений и поддерживает его



на выходе в заданных пределах при любом уровне входного давления и объеме расхода газа. Если контролируемое давление выходит за установленные границы нормы, газорегуляторный пункт автоматически прекращает подачу газа.

Газ поступает на линии редуцирования по общему входному трубопроводу. От фильтров, производящих очистку, он проходит в регуляторы давления, где преобразуется до нужных значений. Газ с редуцированным давлением по выходным линиям подается потребителям.

При ремонте оборудования рабочих линий непрерывная работа пункта обеспечивается байпасами.

1. Основание для разработки.

Проект разработан на оснований технических условий

2. Назначение.

Газорегуляторный пункт предназначен для снижения давления газа и поддержания его на заданном уровне автоматически.

3. Краткая техническая характеристика.

Наименование параметра

Величина

- 1. Высокого давления, МПа (кгс/см²) 0,3 (3,0)
- 3. Технические решения по газовому оборудованию.

В ГРПШ-6 марки установлены:

два линия редуцирования:

- Среднего давления - регулятор РДГК-10М;

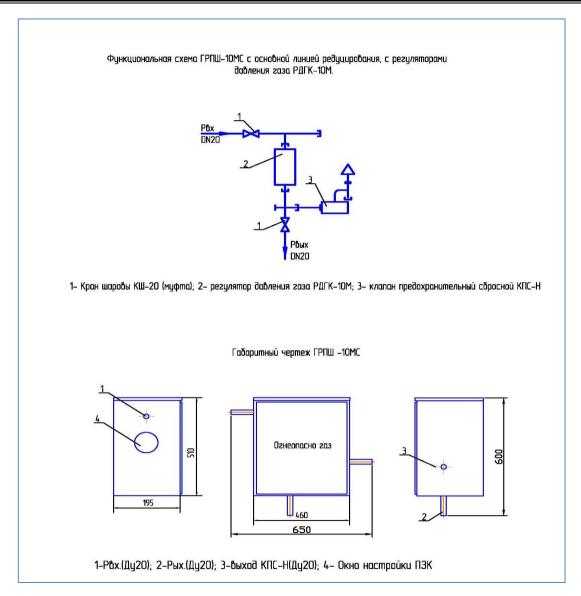
Технологическая линия ГРПШ-10MC выполнена с одной основным линиям редуцирования с регулятором на низкое выходное давление.

Газ по входному трубопроводу через входной кран-1 (смотри "Схема пневматическая функциональная") регуляторам давления-2, которые снижают давление газа до установленного значения и поддерживают его на заданном уровне.

При повышении выходного давления выше допустимого заданного значения открываются предохранительные сбросные клапаны -3, и происходит сброс газа в атмосферу.

На входном газопроводе после входных кранов, после регуляторов давления газа и на резервных линиях редуцирования предусмотрены продувочные трубопроводы.





Технологическая часть ГРПШ-6

ГРПШ-6 - шкафной газорегуляторный пункт, используемый в системах газораспределения с целью подачи на объекты газа с оптимальным давлением. ГРПШ-6 редуцирует входное давление до нужных значений и поддерживает его на выходе в заданных пределах при любом уровне входного давления и объеме расхода газа. Если контролируемое давление выходит за установленные границы нормы, газорегуляторный пункт автоматически прекращает подачу газа.

Газ поступает на линии редуцирования по общему входному трубопроводу. От фильтров, производящих очистку, он проходит в регуляторы давления, где преобразуется до нужных значений. Газ с редуцированным давлением по выходным линиям подается потребителям.

При ремонте оборудования рабочих линий непрерывная работа пункта обеспечивается байпасами.

1.Основание для разработки.

Проект разработан на оснований технических условий

2. Назначение.

Газорегуляторный пункт предназначен для снижения давления газа и поддержания его на заданном уровне автоматически.

3. Краткая техническая характеристика.

Наименование параметра



Величина

1. Высокого давления, МПа (кгс/см²)

0,3 (3,0)

3. Технические решения по газовому оборудованию.

В ГРПШ-6 марки установлены: два линия редуцирования:

- Среднего давления - регулятор РДГБ-6;

Технологическая линия ГРПШ-6 выполнена с одной основным линиям редуцирования с регулятором на низкое выходное давление.

Газ по входному трубопроводу через входной кран-1 (смотри "Схема пневматическая функциональная") регуляторам давления-2, которые снижают давление газа до установленного значения и поддерживают его на заданном уровне.



Подводящий газопровод высокого давления второй категории

На основании письма акима Мугалжарского района Актюбинской области №05-01/579 от 24.05.2022г. об исключений газопровода для жилых массивов Нурлы-Кош-1 и Нурлы-Кош-2, в связи с нецелесообразностью газификаций данных объектов, заказчиком ГУ «Управление энергетики и жилищно-коммунального хозяйства Актюбинской области» было принято решение о корректировке рабочего проекта «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)» письмо №01-07-17/839 от 27.05.2022г.



Корректировка проекта заключается в уменьшение диаметра участка подводящего газопровода от точки врезки до жилых массивов Нурлы-Кош-1 и Нурлы-Кош-2.

Точка врезки:

1) Подземный полиэтиленовый газопровод высокого давления, давление газа Рпроек.=6,0 кгс/см², Рраб.=4,5 кгс/см² ø225мм.

Подводящий газопровод высокого давления до ГРПШ-13-2В-У1, расположенного в районе с.Жарык, запроектирован из полиэтиленовых труб СТ РК ИСО 4437-2004 (ГОСТ Р 50838-2011) ПЭ100 SDR-11 Ø160×14,6мм, Ø110×10,0мм, Ø90×8,2мм.

Глубина заложения полиэтиленового газопровода не менее 1,3 м. Труба газопровода укладывается на выровненное основание из мягкого грунта толщиной 100 мм и присыпается мягким грунтом толщиной не менее 200 мм над трубопроводом с подбивкой пазух.

Обозначение трассы полиэтиленового газопровода выполнено установкой опознавательных знаков. Для поиска трассы полиэтиленового газопровода необходимо предусмотреть прокладку вдоль присыпанного (на расстояний 0,2-0,3 м) газопровода изолированного алюминиевого провода по ГОСТу 6323-79 сечением 2,5-4 мм² с выходом концов его под футляр или ковер не более чем через каждые 1000м.

В целях предотвращения механического повреждения газопровода необходимо предусмотреть укладку полиэтиленовой ленты желтого цвета несмываемой надписью: «Сақ болыныз! Газ! Осторожно! Газ» по ГОСТу 10354-82 (по действующей нормативной документаций) укладывается на расстояний 0,2 м от верха присыпанного полиэтиленового газопровода.

Соединение полиэтиленового газопровода со стальным следует выполнять неразъемным.

Стальные участки узлов неразъемного соединения должны быть покрыты изоляцией "весьма усиленного" типа.

На выходе из земли на вертикальном участке предусмотрено установка защитного футляра не менее 0,9 м.

Согласно СП РК 4.03-101-2013 п.11.3, Таблица-22, поз.6, сварные стыки газопровода подвергнуть 100% проверки физическими методами испытания, ультразвуковой дефектоскопией.

Стальные футляры должны быть покрыты изоляцией "весьма усиленного" типа.

Для защиты от коррозии окраску надземных газопроводов защитить покрытием из двух слоев грунтовки и двух слоев краски (покраска газопровода желтым цветом, опоры - черным).

Укладку полиэтиленовых труб в траншею производить:

- 1). При температуре окружающего воздуха выше + 10°С уложить газопровод свободным изгибом (змейкой) с засыпкой в наиболее холодное время суток.
- 2). При температуре окружающего воздуха ниже + 10°С возможна укладка прямолинейно, а засыпку газопровода производить в самое теплое время суток.

Учитывая, что в состав газа входит пропан-бутановые фракции, и во избежании их конденсаций в зимний период, на газопроводе устанавливаются конденсатосборники. Проектом предусмотрена весьма усиленная изоляция конденсатосборников согласно ГОСТ 9.602-2005 (полимерными лентами).

Согласно МСП 4.03-103-2005 п.6,94 работы по укладке газопроводов рекомендуется производить при температуре наружного воздуха не ниже минус 15 °C и не выше плюс 30 °C.

Для определения местонахождения газопровода на углах поворота трассы, установка арматуры и сооружений, принадлежащих газопроводу, а также на прямолинейных участках трассы (через 200-500 м) устанавливаются



опознавательные знаки. На опознавательный знак наносятся данные о диаметре давлении, глубине заложения газопровода материале труб, расстояние до газопровода, сооружения.

В районе с. Жарык для понижения давления с высокого 2-категорий до среднего давления (для с. Жарык) проектом предусмотрена установка газорегуляторного пункта (с двумя линиями редуцирования на выходе среднее давление) с узлом учета "ГРПШ-15-2В-У1".

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

Надземный газопровод высокого давления подвергается испытанию:

- На прочность воздухом, давлением 0,75 МПа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 0,5 часов.

Подземный газопровод высокого давления подвергается испытанию:

- На прочность воздухом, давлением 0,75 МПа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 24 часов.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2013, МСН 4.03-01-2003, МСП 4.03-103-2005, "Требования промышленной безопасности систем распределения и потребления природных газов", и "Требования к безопасности систем газоснабжения".

Переход газопровода высокого давления через автодорогу методом ГНБ км 100+56,0

Рабочий проект: «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области».

Общая пояснительная записка составлена в соответствии с инструкцией о порядке разработки, согласования и составе проектно-сметной документации на строительство предприятий, зданий и сооружений (СН РК 1.02-03-2011).

Основанием для проектирования является:

- Технические условия №03-МгГХ-2020-0000998 от 02.12.2020г., выданы АПФ АО «КазТрансГаз-Аймак».
- Технические условия №KZ43VAQ00001802 от 12.02.2021г., выданы Актюбинский областной филиал АО "НК "КазАвтоЖол"

Проектом предусмотрен переход газопровода высокого давления через автодорогу А -27 «Актобе- Атырау - граница РФ (на Астрахань)» на км100+56 слева, методом горизонтально-направленного бурения. Газопровод запроектирован из полиэтиленовых труб диаметром ø160мм с толщиной стенки 14,6 мм по CT PK ГОСТ Р 50838-2011 SDR 11 ПЭ100 с коэффициентом запаса прочности 2,8. Переход выполнить методом горизонтально-направленного бурения. Согласно норм МСН 4.03-01-2003, глубина укладки газопровода в месте пересечения, при производстве работ методом горизонтально-направленного бурения, должна быть не менее 2,5 м от подошвы насыпи до верха футляра. Прокладку газопровода высокого давления в месте пересечения с авто дорогой выполнить в полиэтиленовом футляре ø315 мм с толщиной стенки 28,6 мм по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 SDR 11 ПЭ100 с коэффициентом запаса прочности 2.8. На конце футляра, по ходу газа, установить контрольную трубку, выходящую под защитное устройство. Согласно норм МСН 4.03-01-2003, концы футляра вывести на расстояние не менее 2,0 м за пределы подошвы насыпи. Концы футляра герметизируются эластичным герметиком и закрываются резиновыми манжетами с закрепленными хомутами.

Строить переходы рекомендуется летом.



Переход газопровода выполнен методом горизонтально направленного бурения.

Технология бестраншейной прокладки газопроводов включает:

- На первом этапе бурение пилотной скважины вращающейся буровой головкой с закрепленным на ней резцом;
- На втором этапе расширение бурового канала вращающимся расширителем до нужного диаметра, таких предварительных расширений может быть несколько до сформирования бурового канала необходимого диаметра;
- На третьем этапе протаскивание газопровода по буровому каналу.

Способ наклонно-направленного бурения позволяет прокладывать газопроводы из стальных и полиэтиленовых труб как по прямолинейной, так и по криволинейной трассе.

Сваренный газопровод перед протаскиванием должен быть испытан на герметичность согласно требованиям проекта.

Контроль качества сварных стыков в месте прокола - 100%.

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

Газопровод высокого давления подвергается испытанию:

- На прочность воздухом, давлением 0,75 мпа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,6 мпа в течении 24 часов.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2013, "Требования к безопасности систем газоснабжения", СН РК 3.03-01-2013 Автомобильные дороги.

Переход газопровода высокого давления через автодорогу методом ГНБ км 103+103,0

Рабочий проект: «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области».

Общая пояснительная записка составлена в соответствии с инструкцией о порядке разработки, согласования и составе проектно-сметной документации на строительство предприятий, зданий и сооружений (СН РК 1.02-03-2011).

Основанием для проектирования является:

- Технические условия №03-МгГХ-2020-0000998 от 02.12.2020г., выданы АПФ АО «КазТрансГаз-Аймак».
- Технические условия №KZ70VAQ00001801 от 12.02.2021г., выданы Актюбинский областной филиал АО "НК "КазАвтоЖол"

Проектом предусмотрен переход газопровода высокого давления через автодорогу А -27 «Актобе- Атырау - граница РФ (на Астрахань)» на км103+103 слева, методом горизонтально-направленного бурения. Газопровод на переходе запроектирован из полиэтиленовых труб диаметром ø160мм с толщиной стенки 14,6 мм по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 SDR 11 ПЭ100 с коэффициентом запаса прочности 2,8. Переход выполнить методом горизонтально-направленного бурения. Согласно норм МСН 4.03-01-2003, глубина укладки газопровода в месте пересечения, при производстве работ методом горизонтально-направленного бурения, должна быть не менее 2,5 м от подошвы насыпи до верха футляра. Прокладку газопровода высокого давления в месте пересечения с авто дорогой выполнить в полиэтиленовом футляре ø315 мм с толщиной стенки 28,6 мм по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 SDR 11 ПЭ100 с коэффициентом запаса прочности 2,8. На конце футляра, по ходу газа, установить контрольную трубку, выходящую под защитное устройство. Согласно норм МСН 4.03-01-2003, концы футляра вывести на



расстояние не менее 2,0 м за пределы подошвы насыпи. Концы футляра герметизируются эластичным герметиком и закрываются резиновыми манжетами с закрепленными хомутами.

Строить переходы рекомендуется летом.

Переход газопровода выполнен методом горизонтально направленного бурения.

Технология бестраншейной прокладки газопроводов включает:

- На первом этапе бурение пилотной скважины вращающейся буровой головкой с закрепленным на ней резцом;
- втором этапе расширение бурового канала вращающимся расширителем до нужного диаметра, таких предварительных расширений может быть несколько до сформирования бурового канала необходимого диаметра;
- На третьем этапе протаскивание газопровода по буровому каналу.

наклонно-направленного бурения позволяет прокладывать газопроводы из стальных и полиэтиленовых труб как по прямолинейной, так и по криволинейной трассе.

Сваренный газопровод перед протаскиванием должен быть испытан на герметичность согласно требованиям проекта.

Контроль качества сварных стыков в месте прокола - 100%.

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

Газопровод высокого давления подвергается испытанию:

- На прочность воздухом, давлением 0,75 МПа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 24 часов.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2013, "Требования к безопасности систем газоснабжения", СН РК 3.03-01-2013 Автомобильные дороги.

Переход газопровода высокого давления через автодорогу методом ГНБ км 88+31,0

Рабочий проект: «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык Мугалжарского района Актюбинской области».

Общая пояснительная записка составлена в соответствии с инструкцией о порядке разработки, согласования и составе проектно-сметной документации на строительство предприятий, зданий и сооружений (СН РК 1.02-03-2011).

Основанием для проектирования является:

- Технические условия №03-МгГХ-2020-0000998 от 02.12.2020г., выданы АПФ АО «КазТрансГаз-Аймак».
- Технические условия №KZ25VAQ00001738 от 19.01.2021., выданы Актюбинский областной филиал АО "НК "КазАвтоЖол"

Проектом предусмотрен переход газопровода высокого давления через автодорогу А -27 «Актобе- Атырау - граница РФ (на Астрахань)» на км88+31 слева, бурения. Газопровод методом горизонтально-направленного запроектирован из полиэтиленовых труб диаметром ø160мм с толщиной стенки 14,6 мм по CT PK ГОСТ Р 50838-2011 SDR 11 ПЭ100 с коэффициентом запаса прочности 2,8. Переход выполнить методом горизонтально-направленного бурения. Согласно норм МСН 4.03-01-2003, глубина укладки газопровода в месте пересечения, при производстве работ методом горизонтально-направленного бурения, должна быть не менее 2,5 м от подошвы насыпи до верха футляра. Прокладку газопровода высокого давления в месте пересечения с авто дорогой выполнить в



полиэтиленовом футляре ø315 мм с толщиной стенки 28,6 мм по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 SDR 11 ПЭ100 с коэффициентом запаса прочности 2,8. На конце футляра, по ходу газа, установить контрольную трубку, выходящую под защитное устройство. Согласно норм МСН 4.03-01-2003, концы футляра вывести на расстояние не менее 2,0 м за пределы подошвы насыпи. Концы футляра герметизируются эластичным герметиком и закрываются резиновыми манжетами с закрепленными хомутами.

Строить переходы рекомендуется летом.

Переход газопровода выполнен методом горизонтально направленного бурения. Технология бестраншейной прокладки газопроводов включает:

- На первом этапе бурение пилотной скважины вращающейся буровой головкой с закрепленным на ней резцом;
- На втором этапе расширение бурового канала вращающимся расширителем до нужного диаметра, таких предварительных расширений может быть несколько до сформирования бурового канала необходимого диаметра;
- На третьем этапе протаскивание газопровода по буровому каналу.

бурения наклонно-направленного позволяет газопроводы из стальных и полиэтиленовых труб как по прямолинейной, так и по криволинейной трассе.

Сваренный газопровод перед протаскиванием должен быть испытан на герметичность согласно требованиям проекта.

Контроль качества сварных стыков в месте прокола - 100%.

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

газопровод высокого давления подвергается испытанию:

- На прочность воздухом, давлением 0,75 МПа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 24 часов.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК "Требования к безопасности систем 4.03-01-2011, CΠ PK 4.03-101-2013, газоснабжения", СН РК 3.03-01-2013 Автомобильные дороги.

Переход газопровода высокого давления через железную дорогу методом ГНБ на 1875 км на пикете 8+75м перегона рзд.47-Кандыагаш

Данный проект разработан на основании технических условий выданых АПФ АО «КазТрансГаз-Аймак».

Основанием для проектирования является:

- Технические условия №03-МгГХ-2020-0000998 от 02.12.2020г., выданы АПФ АО «КазТрансГаз-Аймак».
- Технические условия №71-И от 11.01.2021г., выданы Филиал АО «НК «КТЖ»-«Актюбинское отделение магистральной сети».
- Технические условия №01-11-АК.ТУМС-11 от 08.01.2021г., выданы АО «Транстелеком».

Проектом предусмотрен переход газопровода высокого давления через железную дорогу методом ГНБ на 1875 км, ПК 8+75 м, перегона рзд.47-Кандыагаш.

Газопровод на переходе через железную дорогу запроектирован из полиэтиленовых труб диаметром 160 мм с толщиной стенки 14,6 мм по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 с коэффициентом запаса прочности 2,8. По п. 1.1 Прокладку газопровода высокого давления в месте пересечения с железной дорогой выполнить под углом 90° в полиэтиленовом футляре ø355 мм с толщиной стенки 32,2 мм по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 с коэффициентом запаса прочности 2,8. Перед



пересечением с железной дорогой установлено отключающее устройство - стальная задвижка Ду-150 в ограждении 3×3. Ограждение необходимо для защиты задвижки от механических повреждений. Переход выполнить методом ГНБ. Согласно выданному техническому условию Филиала АО "НК "КТЖ" "Актюбинское отделение магистральной сети" по п.1.3. глубина укладки газопровода в месте пересечения, при производстве работ методом ГНБ, расстояния по вертикали от верха защитного футляра газопровода до подошвы рельса должно составлять не менее 3-х метров и до подошвы откоса насыпи земляного полотна или дна водоотводного сооружения должна быть не менее 1,5м от подошвы насыпи до верха футляра. Концы футляра вывести на расстояние 50м в стесненных условиях не менее 10,0 м от подошвы насыпи. Концы футляра герметизируются эластичным герметиком и закрываются резиновыми манжетами с закреплёнными хомутами. На конце футляра, по ходу газа, установить продувочную свечу на расстояний 50 м, высотой не менее 5,0 м. Повороты в вертикальной и горизонтальной плоскости выполнить при помощи отводов по ГОСТ Р 58121.3-2018.

Контроль качества сварных стыков согласно норм МСН 4.03-01-2003 - 100%. На пересечениях проектируемого газопровода с существующими коммуникациями, кабелями связи разработку траншеи производить только вручную без применения ударных инструментов. Все монтажные работы на пересечениях производить только в присутствии представителя эксплуатирующий организации и с письменного разрешения.

Работы по производству перехода должны производиться в строгом соответствии Работы по производству перехода должны производиться в строгом соответствии с МСН 4.03-01-2003, МСП 4.03-103-2005, СН РК 4.03-01-2011, ТР "Требования к безопасности систем газоснабжения", "Требований промышленной безопасности систем распределения и потребления природных газов" и "Требований по безопасности объектов систем газоснабжения".

Переход газопровода через реку Илек методом ГНБ от ПК168+32,15 до ПК169+71,52

Рабочий проект: «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)».

Общая пояснительная записка составлена в соответствии с инструкцией о порядке разработки, согласования и составе проектно-сметной документации на строительство предприятий, зданий и сооружений (СН РК 1.02-03-2011).

Основанием для проектирования является:

Технические условия №03-МгГХ-2022-0000340 от 09.08.2022г., выданы АПФ АО «КазТрансГаз - Аймак».

Переход через реку Илек запроектирован методом горизонтальнонапрвленного бурения (ГНБ) из полиэтиленовых труб ПЭ ø160×14,6 по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011.

Ширина реки в месте пересечения - 17 м. Глубина реки в месте пересечения - 1,5 м. Глубина заложения газопровода принята с учетом возможного размыва дна реки на 2,5м от дна реки.

Направление пересечения должно быть перпендикулярно течению реки, по возможности в наиболее узком месте в русла реки.

От края реки Илек не менее 50м установить отключающий устройство задвижку Ду-150мм в ограждении 3×3м – 2 шт.

На всем протяжении перехода применять длинномерные трубы. При формировании плети из труб мерной длины их соединение должно производиться сваркой с обязательной 100% проверкой стыков.

На берегах реки проектом предусмотрена установка берегового указательного знака.



Строительство и монтаж газопровода вести согласно МСН 4.03-01-2003г. и МСП 4.03-103-2005г., СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2003, «Требований к безопасности систем газоснабжения» и "Требований по безопасности объектов систем газоснабжения".

Строить переходы рекомендуется летом.

Переход газопровода выполнен методом горизонтально направленного бурения. Технология бестраншейной прокладки газопроводов включает:

- На первом этапе бурение пилотной скважины вращающейся буровой головкой с закрепленным на ней резцом;
- На втором этапе расширение бурового канала вращающимся расширителем до нужного диаметра, таких предварительных расширений может быть несколько до сформирования бурового канала необходимого диаметра;
- На третьем этапе протаскивание газопровода по буровому каналу.

Способ наклонно-направленного бурения позволяет прокладывать газопроводы из стальных и полиэтиленовых труб как по прямолинейной, так и по криволинейной трассе.

Сваренный газопровод перед протаскиванием должен быть испытан на герметичность согласно требованиям проекта.

Контроль качества сварных стыков в месте прокола - 100%.

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

газопровод высокого давления подвергается испытанию:

- На прочность воздухом, давлением 0,75 МПа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 24 часов.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2013, "Требования к безопасности систем газоснабжения", СН РК 3.03-01-2013 Автомобильные дороги.

Внутриквартальный газопровод среднего давления

Рабочий проект: «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области».

Общая пояснительная записка составлена в соответствии с инструкцией о порядке разработки, согласования и составе проектно-сметной документации на строительство предприятий, зданий и сооружений (СН РК 1.02-03-2011).

Основанием для проектирования является:

- Технические условия №03-МгГХ-2020-0000998 от 02.12.2020г., выданы АПФ АО «КазТрансГаз-Аймак».
- 1) Точка врезки: После проектируемый ГРПШ-13-2В-У1 надземный газопровод среднего давления, давление газа Рраб.=3,0 кгс/см², ø57мм.

Внутриплощадочный газопровод среднего давления запроектирован из полиэтиленовых труб СТ РК ИСО 4437-2004 (ГОСТ Р 50838-2011) ПЭ100 SDR-11, ø63×3,8мм, ø32×3,0мм,

Глубина заложения полиэтиленового газопровода не менее 1,2 м от верха трубы. Труба газопровода укладывается на выровненное основание из мягкого грунта толщиной 100 мм и присыпается мягким грунтом толщиной не менее 200 мм над трубопроводом с подбивкой пазух.

Обозначение трассы полиэтиленового газопровода выполнено установкой опознавательных знаков. Для поиска трассы полиэтиленового газопровода необходимо предусмотреть прокладку вдоль присыпанного (на расстояний 0,2-0,3 м) газопровода изолированного медного провода по ГОСТу 6323-79 сечением 2,5-4 мм².



В целях предотвращения механического повреждения газопровода необходимо предусмотреть укладку полиэтиленовой ленты желтого цвета несмываемой надписью: «Сақ болыныз! Газ! Осторожно! Газ» по ГОСТу 10354-82 (по действующей нормативной документаций) укладывается на расстояний 0,2 м от верха присыпанного полиэтиленового газопровода.

Соединение полиэтиленового газопровода со стальным следует выполнять неразъемным.

Стальные участки узлов неразъемного соединения должны быть покрыты изоляцией "весьма усиленного" типа.

На выходе из земли на вертикальном участке предусмотрено установка защитного футляра не менее 0,8 м.

Стальные футляры должны быть покрыты изоляцией "весьма усиленного" типа.

Для защиты от коррозии окраску надземных газопроводов защитить покрытием из двух слоев грунтовки и двух слоев краски (покраска газопровода желтым цветом, опоры - желтым).

Укладку полиэтиленовых труб в траншею производить:

- 1). При температуре окружающего воздуха выше + 10°С уложить газопровод свободным изгибом (змейкой) с засыпкой в наиболее холодное время суток.
- 2). При температуре окружающего воздуха ниже + 10°C возможна укладка прямолинейно, а засыпку газопровода производить в самое теплое время суток.

Учитывая, что в состав газа входит пропан-бутановые фракции, и во избежании их конденсаций в зимний период, на газопроводе устанавливаются конденсатосборники. Проектом предусмотрена весьма усиленная изоляция конденсатосборников согласно ГОСТ 9.602-2005 (полимерными лентами).

Согласно МСП 4.03-103-2005 п.м.6,94 работы по укладке газопроводов рекомендуется производить при температуре наружного воздуха не ниже минус 15°C и не выше плюс 30°C.

Согласно СП РК 4.03-101-2013 п.м.11.3, Таблица-22, поз.6, сварные стыки газопровода подвергнуть 50% проверки физическими методами испытания, ультразвуковой дефектоскопией.

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

Надземный газопровод среднего давления подвергается испытанию: на прочность воздухом, давлением 0,45 МПа в течении 1 часа.

- На герметичность воздухом, давлением 0,3 МПа в течении 0,5 часов. Подземный газопровод среднего давления подвергается испытанию: на прочность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 1 часа.
- На герметичность воздухом, давлением 0,3 МПа в течении 24 часов.

До начала испытаний на герметичность газопровод следует выдерживать под испытательным давлением в течении времени, необходимого для выравнивания температуры воздуха в газопроводе с температурой грунта.

Согласно СП РК 4.03-101-2013 п.м.11.3 Контроль физическими методами. 11.3.1 Контролю физическими методами подлежат стыки законченных строительством участков газопроводов, выполненных электродуговой и газовой сваркой (газопроводы из стальных труб), а также сваркой нагретым инструментом встык (газопроводы из полиэтиленовых труб), в соответствии с таблицей 22.

Контроль стыков стальных газопроводов проводят радиографическим - по ГОСТ 7512 и ультразвуковым - по ГОСТ 14782, методами.

Стыки полиэтиленовых газопроводов проверяют ультразвуковым методом по ГОСТ 14782.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2013, МСН 4.03-01-2003, МСП 4.03-103-2005,



"Требования промышленной безопасности систем распределения и потребления природных газов", и Технический регламент "Требования к безопасности систем газоснабжения".

Данный проект соответствует второму уровню ответственности согласно приказа № 165 от 28.02.2015г.

Технико-экономические показатели рабочего проекта

Nº	Наименование	Ед.	Кол.	Примеч.
П.П		ИЗМ.		
1	Количество газифицируемых жилых домов	ШТ.	73	
2	Количество газифицируемых соц.объектов	ШТ.	3	
3	ГРПШ-13-2В-У1, с узлом учета газа с газовым обогревом	ШТ.	1	
4	ГРПШ-10 МС	ШТ.	15	
5	ГРПШ-6	ШТ.	43	
6	Высокого давления второй категории 0,6 МПа ПЭ100 SDR11			
	– труба полиэтиленовая SDR-11. ПЭ-100. ø355x32,2 мм	KM	7,557	
	– труба полиэтиленовая SDR-11. ПЭ-100. ø160x14,6 мм	KM	14,477	
	– труба полиэтиленовая SDR-11. ПЭ-100. ø110x10,0 мм	KM	4,134	
	– Переход через автодорогу на км100+56 м	KM	0,100	
	– Переход через автодорогу на км103+103 м	KM	0,100	
	 Переход через автодорогу на км88+31 м 	КМ	0,100	
	 Переход через железную дорогу на км1875, ПК8+75 м 	КМ	0,200	
	 Переход через реку Илек 	КМ	0,065	
	Общая протяженность полиэтиленовых газопроводов высокого	КМ	26,734	
	давления			
7	Среднего давления 0,3 МПа ПЭ100 SDR17			
	– Труба полиэтиленовая SDR-17. ПЭ-100. ø63×3,8 мм	KM	0,930	
	– Труба полиэтиленовая SDR-17. ПЭ-100. ø32×3,0 мм	KM	4,000	
	Общая протяженность полиэтиленовых газопроводов среднего давления	KM	4,930	
	Труба стальная электросварная прямошовная ø57×3,5 мм	KM	0,003	
	Труба стальная электросварная прямошовная ø15×2,2 мм	КМ	0,087	
	Общая протяженность стальных газопроводов среднего давления	КМ	0,090	
8	Защита подземных коммуникаций от электрохимической коррозии			ПЭ газо- проводу не требуется



2.1.Описание предполагаемого места осуществления намечаемой деятельности

Объект расположен в с.Жарык Мугалжарского района Актюбинской области. По климатическому районированию для строительства – зона III В.

- По снеговым нагрузкам в соответствии с НТП РК 01-01-3.1 (4.1)-2017— IV зона
- По базовой скорости ветра III зона.
- По толщине стенки гололёда IV зона.
- Толщина стенки гололёда -15 мм, на высоте 200 м 35мм; на высоте 300 м –45 мм; на высоте 400 м –60 мм;
- Зона влажности 3 сухая.
- Район не сейсмичен.

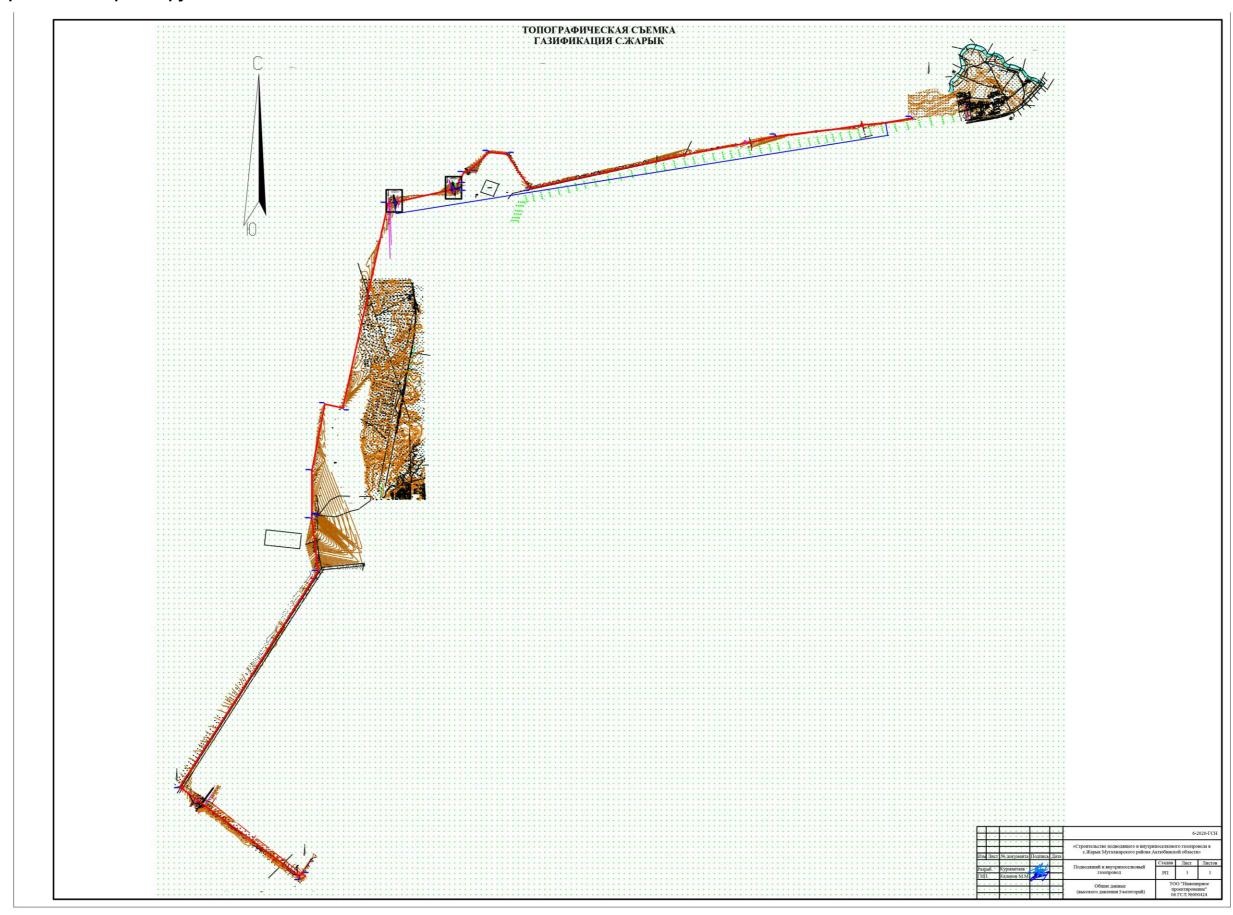
Трасса газопровода прокладыается через реку Илек. Переход через реку Илек запроектирован методом горизонтально-направленного бурения (ГНБ) от ПК168+32,15 до ПК169+71,52 из полиэтиленовых труб ПЭ ø160×14,6 по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011 протяженностью 113 м.

Целевое назначение земельного участка: под строительство сетей газоснабжения в с. Жарык, Мугалжарского района Актюбинской области, площадь участка: 79.5 га, сроки использования – бессрочно. Географические координаты:

Nº	Пикеты	Х	У	Северная	Восточная
				широта	долгота
1	T.1	5460253.71	344065.94	49°24'20"	57°22'21"
2	T.2	5461936.28	341807.95	49°25'15"	57°20'29"
3	T.3	5466017.41	344419.3	49°27'27"	57°22'41"
4	T.4	5467000,0	344300,0	49°27'58"	57°22'35"
5	T.5	5467900,0	344300,0	49°28'28"	57°22'36"
6	T.6	5469166,99	344545,68	49°29'08"	57°22'48"
7	T.7	5469094,59	344885.48	49°29'06"	57°23'05"
8	T.8	5472949.93	345739,27	49°31'11"	57°23'49"
9	T.9	5473248,65	347070,76	49°31'20"	57°24'55"
10	T.10	5473326,57	347053,35	49°31'22"	57°24'55"
11	T.11	5473544,48	347172,17	49°31'29"	57°25'01"
12	T.12	5473600,0	347300,0	49°31'31"	57°25'07"
13	T.13	5473928,59	347649,7	49°31'42"	57°25'25"
14	T.14	5473890,66	347986,39	49°31'40"	57°25'41"
15	T.15	5473239,34	348419,62	49°31'19"	57°26'03"
16	T.16	5474222,58	353061,92	49°31'50"	57°29'54"
17	T.17	5474662,89	356467,49	49°32'03"	57°32'43"



2.1.1. Карта – схема проектируемого объекта





2.1.2. Ситуационная карта – схема района размещения проектируемого объекта





3. ПРИРОДНО-КЛИМАТИЧЕСКИЕ УСЛОВИЯ ТЕРРИТОРИИ НАМЕЧАЕМОЙ ДЕЯТЕЛЬНОСТИ

3.1. Климатические условия

Климат района резко континентальный, аридный, что выражается в резких амплитудах суточных, среднемесячных и среднегодовых температур воздуха и в малых количествах выпадающих осадков.

Климатическая характеристика и основные климатические параметры, характерные для района проведения работ, приводятся по данным многолетних наблюдений метеостанции г. Темир, с учетом требований СП РК 2.04-01-2017 [7].

Средние многолетние месячная и годовая температура воздуха района по данным опорной метеостанции, град. С

Таблица 3.1

Пушст						Меся	ЦЫ						Гол
Пункт	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	Год
Темир	-11.9	-11.5	-4.8	5.4	16.1	21.6	23.5	22.2	15.1	4.9	-1.3	-8.5	5.9

Наиболее холодным месяцем является январь со среднемесячной температурой воздуха – минус 12,1 градуса. Самым жарким месяцем является июль со среднемесячной температурой воздуха – плюс 22,3 градуса. Абсолютный максимум температур, равный плюс 43,0 градусам, отмечается в июле, абсолютный минимум, равный минус 42,0 градусам – в январе. Наибольшее повышение температуры воздуха в году отмечается в апреле. К этому времени приурочено вскрытие рек и прохождение максимального поверхностного водостока. Продолжительность безморозного периода составляет 140 дней в году.

Характерные периоды года по температуре воздуха

Таблица 3.2

Средняя температура периода	Сроки (даты)		Продолжительность периода, дней
	начало	окончание	
выше +15°С	18.05	08.09	112
выше +10°С	28.04	26.09	150
выше +5°С	17.04	12.10	177
выше 0°C	06.04	31.10	207
ниже 0°С	31.10	06.04	158
ниже -5°С	16.11	23.03	128
ниже -10°C	04.12	11.03	98
ниже -15°C	31.12	20.02	52

Средняя скорость ветра составляя за год 2,5 м/сек. Максимальная скорость господствующих ветров при повторяемости один раз в 20 лет может достигать 32 м/сек. Преобладающие направления постоянно дующих ветров в теплое время года — западное и северо-западное, в зимнее время года — южное и юго-восточное. Среднее количество дней со штилем достигает 12 %. Количество дней с ветрами свыше 15 м/сек составляет 56 дней. Среднегодовое количество дней с пыльной бурей составляет 16 дней.

Атмосферные осадки являются основным фактором питания подземных вод. Годовая сумма осадков изменяется по территории в пределах 102-387 мм при среднегодовом количестве осадков 304.7 мм. Максимальное количество осадков приходится на теплый период (с апреля по октябрь, с максимумом, преимущественно, в июне или июле. Второй, менее выраженный, максимум приходится на октябрь – ноябрь, более сухим считается февраль.



Количество среднемесячных осадков по данным опорной метеостанции, мм

Таблица 3.3

Пушт	Месяцы										Гол		
Пункт	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	Год
Темир	23.0	19.0	23.4	19.3	25	30	32	22	23	18	38.0	32.0	304.7

Среднегодовое количество осадков составляет 304.7 мм, в том числе в теплый период (с апреля по октябрь) - 169.3 мм, в холодный период - 135.4 мм. Суточный максимум составляет 58 мм. Незначительное количество осадков и высокие температуры воздуха приводят к большому дефициту влажности. Большой дефицит влажности, высокие температуры обуславливают колоссальное испарение с водной поверхности. В среднем за многолетний период суммарная величина испарения за год с водной поверхности малых водоемов составляет 1200-1500 мм. Летние осадки практически полностью расходуются на испарение.

В питании подземных вод атмосферными осадками основная роль принадлежит талым и весенне-осенним дождевым водам, так как именно в этот период наблюдается малая транспирация и незначительное испарение. Заметную роль в увлажнении почвы, питании рек и пополнении запасов подземных вод играет снежный покров.

Устойчивый снежный покров образуется в конце ноября и держится до начала апреля. Число дней в году со снежным покровом составляет 135 дней. Максимальная высота снежного покрова к концу зимнего периода достигает 56-60 см, минимальное значение равно 2-10 см. Среднее из максимальных декадных высот снежного покрова за зиму составляет 26 см. С открытых участков снежный покров сдувается сильными ветрами. Толщина снежного покрова с расчетной вероятностью превышения 5 % составляет 32 см. В период с октября по апрель в среднем бывает 23 дня с метелью, максимум, достигаемый в отдельные годы – до 50 дней. Обычная продолжительность метелей составляет 8-9 часов.

Метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие условия рассеивания вредных веществ в атмосфере по МС Темир

Таблица 3.4

Наименование характеристик	Величина
76 - 11	200
Коэффициент, зависящий от стратификации атмосферы, А	200
Коэффициент рельефа местности в городе	1.00
Средняя максимальная температура наружного	30.4
воздуха наиболее жаркого месяца года, град.С	
Средняя температура наружного воздуха наиболее холодного	-11.9
месяца (для котельных, работающих по отопительному гр-ку), °C	
Среднегодовая роза ветров, %	
c -	
c 20 C	9.0
C CB	16.0
3 10 B B	14.0
ЮВ	10.0
	12.0
103	10.0
3	16.0
10 YO C3	13.0
3 B	
Ю	
Среднегодовая скорость ветра, м/с	2.5
Скорость ветра (по средним многолетним данным), повторяемость	6.0
превышения которой составляет 5 %, м/с	



3.2. Рельеф и геоморфология

По геоморфологическому районированию территория расположена в пределах Западных Мугоджар. В образовании его рельефа главная роль принадлежит различным интрузивным и эффузивным и в меньшей степени осадочным породам.

Западные Мугоджары являются наиболее высокой частью Западного Казахстана, что объясняется не столько стойкостью горных пород к выветриванию, сколько неотектоническими поднятиями, более всего проявившимися в этом районе. По особенностям современного рельефа в этом районе выделяются низкогорье Западных Мугоджар и Берчогурская холмистая равнина. Структурные особенности района и литологический состав пород находят отражение в современном рельефе. В наиболее пониженной части равнины развита пологоувалистая и куполовидноувалистая денудационная равнина. Абсолютно высоты ее колеблются в пределах от 280 до 400м при относительных отметках отдельных положительных форм рельефа от 5 до 20м, реже 25м.

Поверхность участка строительства характеризуется отметками 280 - 315 м.

3.3. Почва и растительность

По агроклиматическому районированию трасса газопровода расположена в зоне умеренно жарких резко засушливых пустынных степей. Почвы светло-каштановые, развиты преимущественно на глинистых и суглинистых грунтах. Почвообразующими породами служат элювиально- делювиальные отложения коренных пород разного возраста и состава, в основном третичные суглинки.

Мощность гумусового горизонта не превышает 20-25см. Содержание гумуса до 1%. Характерной особенностью почвенного покрова засушливых пустынных степей является его комплексность, четко отраженная растительным покровом. Основной причиной возникновения комплексности считается микрорельеф и связанный с ним различный солевой и гидротермический режим микроповышений и микропонижений.

Почвы на элювии коренных пород имеют неблагоприятные агрономические свойства, они маломощны, нередко сильно каменистые (щебенистые) или засолены, поэтому большей частью используются как пастбища.

Светло-каштановые почвы сформировались в засушливом климате и под бедной ковыльно-полынно-типчаковой растительностью.

3.4. Геологическое строение

Район строительства имеет сложное геологическое строение, так как представляют собой Западные Мугоджары. Их образование в древнейшие времена (протерозой) сопровождались интенсивными геологическими процессами. Тектоническое сближение литосферных плит приводило к образованию крупных геологических структур с многочисленными разломами земной коры.

В образовании главная роль принадлежит различным интрузивным и эффузивным породам и в меньшей степени осадочным породам силура, девона и карбона. Позднее (в карбоне) из недр земли по трещинам поднимались расплавленные породы и изливались лавами на поверхность или застывали в земной коре. Во многих местах отмечаются выходы скальных пород на дневную поверхность. Так среди обширного поля протерозойских метаморфических пород образовались гранитоидные интрузии и лавы диабазов.

В мезозойское время на поверхности скальных пород под действием солнца, воды и ветра сформировалась щебеночно глинистая и древесная кора выветривания (элювий) мощностью от 2 до 20м.

У Все древние породы, включая мезозойскую кору выветривания почти повсеместно перекрыты более молодыми отложениями неогеновыми и четвертичными.



Неогеновые отложения выполняют речные долины и понижения. Литологически они представлены зеленовато-серыми загипсованными глинами с окислами железа, а также суглинками и кварцевыми песками. Мощность неогеновых отложений достигает 30м.

Четвертичные отложения: пролювиальные, элювиально-делювиальные, элювиальные повсеместно покрывают более древние образования.

Элювиальные образования, связанные с процессами почвообразования и морозного выветривания. Залегают они на вершинах плоскогорных холмов и гряд и представляют собой суглинки и глины щебенистые, древесные грунты. Мощность элювиальных образований от 0 до 3м.

Делювиально-пролювиальные отложения представлены суглинком и глиной щебенистыми, которые слагают пологие склоны и днища межсопочных понижений, логов. Мощность отложений 3-5м.

Согласно сейсмического районирования территории Республики Казахстан по СП РК 2.03-30-2017 и картам общего зонирования территории Казахстана ОС3-2475 и ОС3-22475 район относится к 5-ти бальной зоне при 10% и 2% вероятности сейсмической опасности.

3.5. Поверхностные и подземные воды

Поверхностные и подземные воды являются одним из важнейших компонентов окружающей среды и их состояние, зачастую, оказывает решающее влияние на экологическую ситуацию.

3.5.1. Поверхностные воды

Проектируемый газопровод переходит через реку Илек.

Ближайший к с. Жарык водной артерией является одноименная река Жарык, протекающая севернее поселка и относящаяся к бассейну р. Илек.

Река Илек является левобережным притоком реки Урал.

Его истоки находятся на северо-западных склонах Мугоджар. Длина — 623 км, площадь бассейна 41,3 тыс. км². Норма годового стока 1569 м³. Илек имеет широкую, хорошо разработанную долину с двумя надпойменными террасами, ширина в среднем течении от 0,7 до 1 км. Коэффициент извилистости по длине реки изменяется незначительно и составляет в среднем 1,5. Берега местами обрывистые, сложены суглинками и супесями. Дно песчаное и супесчаное, на отдельных участках песчаногалечное и суглинистое, местами слабо заиленное. Средний многолетний расход у г. Актобе составляет 20,8 м. куб. Глубина реки от 0,8 - 1,0 до 1,0 - 1,8 м. Скорость течения 0,3-0,5 м/сек. Расходы воды изменяются от 3 до 17 м³ /сек. Средний годовой слой стока в верховьях реки Илек составляет 50 мм.

Основные притоки реки Илек – Кобда, Каргалы, Тамды, Сазды, Жинишке.

На реке построено Актюбинское водохранилище полезной мощностью 220 млн.м. куб., предназначенное, главным образом, для орошения и водоснабжения.

По принятой классификации водотоки района относятся к малым рекам, по условиям режима к казахстанскому типу с резко выраженным преобладанием стока в весенний период.

В годовом разрезе режим стока большинства водотоков характеризуется высоким весенним половодьем и низкой летней меженью. После окончания весеннего половодья на водотоках наступает летне-осенняя межень: величина стока резко уменьшается, а на многих водотоках сток совсем прекращается, за исключением водотоков, питающихся карьерными водами и родниками. Промерзание рек зимой наблюдается на всех реках территории.

В период паводков вода часто выходит из берегов, в это же время проходит основная часть наносов. Химический состав растворенных в воде солей в течение года изменяется от преобладания гидрокарбонатов до хлоридов, что обусловлено



различной степенью засоленности почв и грунтов, на которых формируются почвенноповерхностные и русловые воды.

3.5.2. Подземные воды

Основными источниками питания грунтовых вод являются инфильтрация атмосферных осадков и паводковых вод, снеготалые воды, а также подпитывание их из водоносных комплексов альб-сеноманских, реже юрских отложений в местах пересечения долинами рек сводов поднятий куполов.

Режим грунтовых вод аллювиальных отложений находится в тесной взаимосвязи с режимом поверхностных вод. Максимальный уровень наблюдается в апреле-мае в период паводка с постепенным спадом до июля-августа и незначительным подъемом осенью.

Гидрогеологические условия благоприятный для строительства. Грунтовые воды вскрыты скважиной №34 на глубине 4,0 м по трассе подводящего газопровода в период изысканий в ноябре 2020г., остальными скважинами грунтовые воды до глубины 3м. не вскрыты. По архивным данным прошлых лет грунтовые воды вскрыты на глубине 8,0-10метров.

3.6. Инженерно-геологические условия

3.6.1. Физико-механические свойства грунтов

Для установления литологического строения скважины бурились через каждые 500м. Литологическое строение по трассам представлено на продольных профилях. Основанием поселковой сети, при глубине заложения трубопровода до 3,0 м будут служить глины, суглинки и супеси. Грунтовые воды по трассам поселковой сети в момент обследования отсутствовали.

Физико-механическая характеристика. Для установления физико-механических свойств грунтов основания были отобраны пробы грунта для лабораторных исследований, также были использованы материалы исследований проб грунта прошлых лет и приняты табличные данные.

	_	_	_	_	_
Nº	Показатели	Ед.	Суглинок	Супесь	Глина
п/п		изм.	ИГЭ-1	ИГЭ-2	ИГЭ-3
1	Предел текучести	%	23	17	36
2	Предел раскатывания	%	12	13	18
3	Число пластичности	%	11	4	18
4	Естественная влажность	%	10	5	13
5	Показатель текучести	-	<0	<0	<0
6	Плотность	L/CW ₃	2,05	1,75	2,05
7	Плотность скелета	L/CW ₃	1,81	1,68	1,76
8	Удельный вес	L/CW ₃	2,71	2,70	2,74
9	Коэффициент пористости		0,497	0,607	0,557
10	Модуль деформации	МПа	30	26	28
11	Угол внутреннего трения	градус	25	28	21
12	Удельное сцепление	кПа	42	16	81
13	Расчетное сопротивление	кПа	350	275	550

Данные по текущему состоянию компонентов окружающей среды на территории на момент разработки отчета о возможных воздействиях, в пределах которых предполагается осуществление намечаемой деятельности, приняты по отчету №258 от 21 декабря 2020г. об инженерно-геологических изысканиях на объекте «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области».

По данным РГП ПХВ «Казгидромет», наблюдения за содержанием загрязняющих (вредных) веществ в атмосферном воздухе в Мугалжарском районе Актюбинской области не проводятся.



4. ОЦЕНКА ЭКОЛОГИЧЕСКОГО РИСКА

Экологический риск - это вероятность неблагоприятных изменений состояния окружающей среды и (или) природных объектов вследствие влияния определенных факторов, а экологическая опасность характеризуется наличием или вероятностью разрушения, изменения состояния окружающей среды под влиянием антропогенных и природных воздействий, в том числе обусловленных бедствиями и катастрофами, включая стихийные, угрожающее жизненно важным интересам личности и общества.

Риск экологический — это количественная характеристика экологической опасности объекта, оцениваемая произведением вероятности возникновения на объекте аварии (инцидента, происшествия) на ущерб, причиненный природной среде этой аварией и ее непосредственными последствиями.

Авария - это опасное техногенное происшествие, создающее на объекте, определенной территории угрозу жизни и здоровью людей и приводящее к разрушению зданий, сооружений, оборудования и транспортных средств, нарушению производственного и транспортного процесса, нанесению ущерба окружающей природной среде.

Возможные причины возникновения аварийных ситуаций при проведении проектируемых работ условно разделяются на три взаимосвязанные группы:

- Отказы оборудования;
- Ошибочные действия персонала;
- Внешние воздействия природного и техногенного характера.

Аварийные ситуации могут быть вызваны как природными, так и антропогенными факторами.

Антропогенные факторы включают в себя целый перечень причин аварий, связанных с техническими и организационными мероприятиями, в частности, внешними силовыми воздействиями, браком при монтаже и ремонте оборудования, стойкости металла резервуарных парков и трубопроводов к коррозионному воздействию, ошибочными действиями обслуживающего персонала.

Опыт эксплуатации подобных объектов показывает, что вероятность возникновения аварий от внешних источников незначительна.

Причина аварийности из-за ошибочных действий персонала практически полностью связана с неэффективной организацией эксплуатации объектов, недостатками правового обеспечения промышленной безопасности и «человеческим фактором».

Деятельность предприятия в запланированных объемах при выполнении технологических требований не должна приводить к возникновению аварийных ситуаций, поэтому не представляет опасности для населения ближайших населенных пунктов и окружающей среды. Однако не исключена возможность их возникновения. Возникновение аварий может привести как к прямому, так и к косвенному воздействию на окружающую природную среду. Прямой вид воздействий является наиболее опасным по непосредственному влиянию на окружающую среду, который может сопровождаться загрязнением атмосферного воздуха, подземных вод, почвеннорастительного покрова.

Аварийные ситуации на площадке не приведут к значительному загрязнению атмосферного воздуха, учитывая их кратковременный характер в связи с оперативным реагированием служб предприятия и ликвидацией аварийных ситуаций в кратчайшие сроки.

Для предотвращения развития аварийных ситуаций, их локализации и ликвидации негативных последствий на предприятии предусмотрены следующие меры:



- Разработан специализированный План аварийного реагирования (мероприятия по ограничению, ликвидации и устранения последствий потенциально возможной аварии);
- Объекты оснащены оборудованием и транспортными средствами по ограничению очага и ликвидации аварий;
- В случае возникновения аварии предусматривается проведение рекультивационных и восстановительных работ;
- Предусмотрено обучение персонала борьбе с последствиями аварий, в том числе проведение практических занятий, учебных тревог и других подобных мероприятий.

Своевременное применение мероприятий по локализации и ликвидации последствий аварийных ситуаций позволит дополнительно уменьшить их неблагоприятные последствия, что должны обеспечить допустимые уровни экологического риска проводимых работ.

Строгое соблюдение природоохранных мероприятий, предусмотренных в Проекте и природоохранных мероприятий, изложенных в данном разделе ООС при строительстве и эксплуатации объекта, позволяет максимально снизить негативные последствия для окружающей среды, связанные с реализацией проекта.

В результате реализации проекта не ожидается риск для здоровья населения при воздействии химических веществ, загрязняющих атмосферный воздух.



5. ОЦЕНКА ВОЗДЕЙСТВИЯ НА АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ

5.1. Краткая характеристика предприятия как источника загрязнения атмосферы

При строительстве объекта, производятся следующие работы, которые являются источниками выбросов в атмосферный воздух:

- Разработка грунта в отвал экскаваторами;
- Разработка грунта бульдозером;
- Устройство слоев из щебня;
- Устройство песчаного основания;
- Обратная засыпка траншей и котлованов;
- Антикоррозийная защита металлических поверхностей;
- Сварочный пост;
- Пост газового резака;
- Гидроизоляция;
- Агрегат для сварки полиэтиленовых труб;
- Спецтехника;
- Компрессор передвижной, 36 кВт;
- Электростанция передвижная, 16 кВт;
- Котел битумный, 8 кВт.

При эксплуатации проектируемого объекта источниками выбросов атмосферы являются:

- ОГШН для ГРПШ (0004).
- Свеча ГРПШ-13-2ВУ1 (0005);
- Свеча ГРПШ-13-2ВУ1 (0006);
- Свеча ГРПШ-10МС (0007);
- Свеча ГРПШ-10МС (0008);
- Свеча ГРПШ-6 (0009);
- Свеча ГРПШ-6 (0010).

5.2. Характеристика источников выбросов загрязняющих веществ в атмосферу

5.2.1. Обоснование данных по выбросам загрязняющих веществ в атмосферу

На период строительства

Источник загрязнения N 6001, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Разработка грунта в отвал экскаваторами

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г. п.9.3. Расчет выбросов вредных веществ неорганизованными источниками Примечание: некоторые вспомогательные коэффициенты для пылящих материалов (кроме угля) взяты из: "Методических указаний по расчету выбросов загрязняющих веществ в атмосферу предприятиями строительной индустрии. Предприятия нерудных материалов и пористых заполнителей", Алма-Ата, НПО Амал, 1992г.

Вид работ: Расчет выбросов при погрузочно-разгрузочных работах (п. 9.3.3)



Материал: Глина

Влажность материала в диапазоне: 10 - 100 %

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.9.1) , K0 = 0.1

Скорость ветра в диапазоне: 2.0 - 5.0 м/с

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.9.2) , KI = 1.2

Местные условия: склады, хранилища открытые с 4-х сторон

Коэфф., учитывающий степень защищенности узла (табл.9.4) , K4=1

Высота падения материала, м , GB = 0.5

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.9.5) , K5=0.4 Удельное выделение твердых частиц с тонны материала, г/т , Q=80 Эффективность применяемых средств пылеподавления (определяется экспериментально, либо принимается по справочным данных), доли единицы , N=0

Количество отгружаемого (перегружаемого) материала, т/год , MGOD = 13692

Максимальное количество отгружаемого (перегружаемого) материала , т/чаc , MH = 30

<u>Примесь: 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и др.)</u>

Количество твердых частиц, выделяющихся при погрузочно-разгрузочных работах:

Валовый выброс, т/год (9.24) , $_M = K0 * K1 * K4 * K5 * Q * MGOD * (1-N) * 10$ ^ -6 = 0.1 * 1.2 * 1 * 0.4 * 80 * 13692 * (1-0) * 10 ^ -6 = 0.0526

Максимальный из разовых выброс, г/с (9.25) , $_G_=K0*K1*K4*K5*Q*MH*(1-N)/3600=0.1*1.2*1*0.4*80*30*(1-0)/3600=0.032$

Итого выбросы:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси	0.032	0.0526
	кремния (шамот, цемент, пыль цементного		
	производства - глина, глинистый сланец,		
	доменный шлак, песок, клинкер, зола		
	кремнезем и др.)		

Источник загрязнения N 6002, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Разработка грунта бульдозерами

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г. п.9.3. Расчет выбросов вредных веществ неорганизованными источниками Примечание: некоторые вспомогательные коэффициенты для пылящих материалов (кроме угля) взяты из: "Методических указаний по расчету выбросов загрязняющих веществ в атмосферу предприятиями строительной индустрии. Предприятия нерудных материалов и пористых заполнителей", Алма-Ата, НПО Амал, 1992г.

Вид работ: Расчет выбросов при погрузочно-разгрузочных работах (п. 9.3.3)



Материал: Глина

Влажность материала в диапазоне: 10 - 100 %

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.9.1) , K0 = 0.1

Скорость ветра в диапазоне: 2.0 - 5.0 м/с

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.9.2) , KI = 1.2

Местные условия: склады, хранилища открытые с 4-х сторон

Коэфф., учитывающий степень защищенности узла (табл. 9.4) , K4=1

Высота падения материала, м , GB = 0.5

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.9.5) , K5=0.4 Удельное выделение твердых частиц с тонны материала, г/т , Q=80 Эффективность применяемых средств пылеподавления (определяется экспериментально, либо принимается по справочным данных), доли единицы , N=0

Количество отгружаемого (перегружаемого) материала, т/год , MGOD = 1210

Максимальное количество отгружаемого (перегружаемого) материала , т/чаc , $\textit{MH} = \mathbf{29}$

<u>Примесь: 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и др.)</u>

Количество твердых частиц, выделяющихся при погрузочно-разгрузочных работах:

Валовый выброс, т/год (9.24) , $_M = K0 * K1 * K4 * K5 * Q * MGOD * (1-N) * 10$ ^ -6 = 0.1 * 1.2 * 1 * 0.4 * 80 * 1210 * (1-0) * 10 ^ -6 = 0.00465

Максимальный из разовых выброс, г/с (9.25) , $_G_=K0*K1*K4*K5*Q*MH*(1-N)/3600=0.1*1.2*1*0.4*80*29*(1-0)/3600=0.03093$

Итого выбросы:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси	0.03093	0.00465
	кремния (шамот, цемент, пыль цементного		
	производства - глина, глинистый сланец,		
	доменный шлак, песок, клинкер, зола		
	кремнезем и др.)		

Источник загрязнения N 6003, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Устройство слоев из щебня

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г. п.9.3. Расчет выбросов вредных веществ неорганизованными источниками Примечание: некоторые вспомогательные коэффициенты для пылящих материалов (кроме угля) взяты из: "Методических указаний по расчету выбросов загрязняющих веществ в атмосферу предприятиями строительной индустрии. Предприятия нерудных материалов и пористых заполнителей", Алма-Ата, НПО Амал, 1992г.

Вид работ: Расчет выбросов при погрузочно-разгрузочных работах (п. 9.3.3)



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

Влажность материала в диапазоне: 10 - 100 %

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.9.1) , $K0 = \mathbf{0.1}$

Скорость ветра в диапазоне: 2.0 - 5.0 м/с

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.9.2) , KI = 1.2

Местные условия: склады, хранилища открытые с 4-х сторон

Коэфф., учитывающий степень защищенности узла(табл.9.4) , K4=1

Высота падения материала, м , GB = 0.5

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.9.5) , K5=0.4 Удельное выделение твердых частиц с тонны материала, г/т , Q=20 Эффективность применяемых средств пылеподавления (определяется экспериментально, либо принимается по справочным данных), доли единицы , N=0

Количество отгружаемого (перегружаемого) материала, т/год , MGOD=45 Максимальное количество отгружаемого (перегружаемого) материала , т/час , MH=3

<u>Примесь: 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и др.)</u>

Количество твердых частиц, выделяющихся при погрузочно-разгрузочных работах:

Валовый выброс, т/год (9.24) , $_M = K0 * K1 * K4 * K5 * Q * MGOD * (1-N) * 10 ^ -6 = 0.1 * 1.2 * 1 * 0.4 * 20 * 45 * (1-0) * 10 ^ -6 = 0.0000432$

Максимальный из разовых выброс, г/с (9.25) , $_G_=K0*K1*K4*K5*Q*MH*(1-N)/3600=0.1*1.2*1*0.4*20*3*(1-0)/3600=0.0008$

Итого выбросы:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси	0.0008	0.0000432
	кремния (шамот, цемент, пыль цементного		
	производства - глина, глинистый сланец,		
	доменный шлак, песок, клинкер, зола		
	кремнезем и др.)		

Источник загрязнения N 6004, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Устройство песчаного основания

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г. п.9.3. Расчет выбросов вредных веществ неорганизованными источниками Примечание: некоторые вспомогательные коэффициенты для пылящих материалов (кроме угля) взяты из: "Методических указаний по расчету выбросов загрязняющих веществ в атмосферу предприятиями строительной индустрии. Предприятия нерудных материалов и пористых заполнителей", Алма-Ата, НПО Амал, 1992г.

Вид работ: Расчет выбросов при погрузочно-разгрузочных работах (п. 9.3.3)

Материал: Песок



Влажность материала в диапазоне: 10 - 100 %

Коэфф., учитывающий влажность материала(табл.9.1) , K0 = 0.1

Скорость ветра в диапазоне: 2.0 - 5.0 м/с

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.9.2) , KI = 1.2

Местные условия: склады, хранилища открытые с 4-х сторон

Коэфф., учитывающий степень защищенности узла(табл.9.4) , **К4 = 1**

Высота падения материала, м , GB = 0.5

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.9.5) , K5=0.4 Удельное выделение твердых частиц с тонны материала, г/т , Q=540 Эффективность применяемых средств пылеподавления (определяется экспериментально, либо принимается по справочным данных), доли единицы , N=0

Количество отгружаемого (перегружаемого) материала, т/год , MGOD=312 Максимальное количество отгружаемого (перегружаемого) материала , T/час , MH=3

<u>Примесь: 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и др.)</u>

Количество твердых частиц, выделяющихся при погрузочно-разгрузочных работах:

Валовый выброс, т/год (9.24) , $_M = K0 * K1 * K4 * K5 * Q * MGOD * (1-N) * 10 ^ -6 = 0.1 * 1.2 * 1 * 0.4 * 540 * 312 * (1-0) * 10 ^ -6 = 0.00809$

Максимальный из разовых выброс, г/с (9.25) , $_G_=K0*K1*K4*K5*Q*MH*(1-N)/3600=0.1*1.2*1*0.4*540*3*(1-0)/3600=0.0216$

Итого выбросы:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси	0.0216	0.00809
	кремния (шамот, цемент, пыль цементного		
	производства - глина, глинистый сланец,		
	доменный шлак, песок, клинкер, зола		
	кремнезем и др.)		

Источник загрязнения N 6005, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Засыпка траншей и котлованов

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г. п.9.3. Расчет выбросов вредных веществ неорганизованными источниками Примечание: некоторые вспомогательные коэффициенты для пылящих материалов (кроме угля) взяты из: "Методических указаний по расчету выбросов загрязняющих веществ в атмосферу предприятиями строительной индустрии. Предприятия нерудных материалов и пористых заполнителей", Алма-Ата, НПО Амал, 1992г.

Вид работ: Расчет выбросов при погрузочно-разгрузочных работах (п. 9.3.3)

Материал: Глина



Влажность материала в диапазоне: 10 - 100 %

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл. 9.1) , K0 = 0.1

Скорость ветра в диапазоне: 2.0 - 5.0 м/с

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра(табл.9.2) , KI=1.2

Местные условия: склады, хранилища открытые с 4-х сторон

Коэфф., учитывающий степень защищенности узла (табл. 9.4) , K4=1

Высота падения материала, м , GB = 0.5

Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.9.5) , K5 = 0.4 Удельное выделение твердых частиц с тонны материала, г/т , Q = 80 Эффективность применяемых средств пылеподавления (определяется экспериментально, либо принимается по справочным данных), доли единицы

N = 0

Количество отгружаемого (перегружаемого) материала, $\tau/$ год , MGOD= 9813

Максимальное количество отгружаемого (перегружаемого) материала , т/чаc , MH = 19

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

Количество твердых частиц, выделяющихся при погрузочно-разгрузочных работах:

Валовый выброс, т/год (9.24) , $_M = K0 * K1 * K4 * K5 * Q * MGOD * (1-N) * 10$ ^ -6 = 0.1 * 1.2 * 1 * 0.4 * 80 * 9813 * (1-0) * 10 ^ -6 = 0.0377

Максимальный из разовых выброс, г/с (9.25) , $_G_=K0*K1*K4*K5*Q*MH*(1-N)/3600=0.1*1.2*1*0.4*80*19*(1-0)/3600=0.02027$

Итого выбросы:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси	0.02027	0.0377
	кремния (шамот, цемент, пыль цементного		
	производства - глина, глинистый сланец,		
	доменный шлак, песок, клинкер, зола		
	кремнезем и др.)		

Источник загрязнения N 6006, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Антикоррозийная защита металлических поверхностей

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS = 0.0068 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI = 0.12

Марка ЛКМ: Грунтовка ГФ-021

Способ окраски: Кистью, валиком

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



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

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0068*45*100*100*10^-6=0.00306$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*45*100*100/(3.6*10^6)=0.015$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS=0.0088 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI=0.12

Марка ЛКМ: Грунтовка ПФ-020

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), % , F2 = 43

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

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 , $_M_=MS * F2 * FPI * DP * 10 ^ -6 = 0.0088 * 43 * 100 * 100 * 10 ^ -6 = 0.003784$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1 * F2 * FPI * DP / (3.6 * 10 ^ 6) = 0.12 * 43 * 100 * 100 / (3.6 * 10 ^ 6) = 0.01433$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS=0.00006 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI=0.12

Марка ЛКМ: Грунтовка ФЛ-03К

Способ окраски: Кистью, валиком

Доля летучей части (растворителя) в ЛКМ (табл. 2), % , F2=30

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

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.00006*$ 30 * 50 * 100 * 10 ^ -6 = 0.000009

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), Γ/C , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/$ $(3.6 * 10 ^ 6) = 0.12 * 30 * 50 * 100 / (3.6 * 10 ^ 6) = 0.005$

Примесь: 2752 Уайт-спирит

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI = 50Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP = 100Валовый выброс 3В (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.00006*$ $30 * 50 * 100 * 10 ^ -6 = 0.000009$ Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/$ $(3.6 * 10 ^6) = 0.12 * 30 * 50 * 100 / (3.6 * 10 ^6) = 0.005$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS=0.0097Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI = 0.12

Марка ЛКМ: Эмаль ХВ-16

Способ окраски: Кистью, валиком

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

Примесь: 1401 Пропан-2-он (Ацетон)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI = 13.33Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP = 100Валовый выброс 3В (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0097*$ 78.5 * 13.33 * 100 * 10 ^ -6 = 0.001015 Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/$ $(3.6 * 10 ^ 6) = 0.12 * 78.5 * 13.33 * 100 / (3.6 * 10 ^ 6) = 0.00349$

Примесь: 1210 Бутилацетат

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI = 30Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP = 100Валовый выброс 3В (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0097*$ 78.5 * 30 * 100 * 10 ^ -6 = 0.002284 Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/$ $(3.6 * 10 ^6) = 0.12 * 78.5 * 30 * 100 / (3.6 * 10 ^6) = 0.00785$

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

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0097*78.5*34.45*100*10^-6=0.002623$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*78.5*34.45*100/(3.6*10^6)=0.00901$

Примесь: 0621 Метилбензол (Толуол)

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0097*78.5*22.22*100*10^-6=0.001692$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*78.5*22.22*100/(3.6*10^6)=0.00581$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS=0.0374 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI=0.12

Марка ЛКМ: Эмаль ПФ-115

Способ окраски: Кистью, валиком

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

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

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0374*45*50*100*10^-6=0.00842$ Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*45*50*100/(3.6*10^6)=0.0075$

Примесь: 2752 Уайт-спирит

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0374*45*50*100*10^-6=0.00842$ Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*45*50*100/(3.6*10^6)=0.0075$

Технологический процесс: окраска и сушка



Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS = 0.0001 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI = 0.12

Марка ЛКМ: Эмаль ХВ-124

Способ окраски: Кистью, валиком

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

Примесь: 1401 Пропан-2-он (Ацетон)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI = 26 Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP = 100 Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0001*27*26*100*10^-6=0.00000702$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*27*26*100/(3.6*10^6)=0.00234$

Примесь: 1210 Бутилацетат

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI=12 Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP=100 Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0001*27*12*100*10^-6=0.00000324$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*27*12*100/(3.6*10^6)=0.00108$

Примесь: 0621 Метилбензол (Толуол)

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 3В (3-4), т/год , $M_{-} = MS * F2 * FPI * DP * 10 ^ -6 = 0.0001 * 27 * 62 * 100 * 10 ^ -6 = 0.00001674$ Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $G_{-} = MS1 * F2 * FPI * DP / (3.6 * 10 ^ 6) = 0.12 * 27 * 62 * 100 / (3.6 * 10 ^ 6) = 0.00558$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS=0.00606 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI=0.12

Марка ЛКМ: Растворитель Уайт-спирит

Способ окраски: Кистью, валиком



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

Примесь: 2752 Уайт-спирит

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS=0.0025 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI=0.12

Марка ЛКМ: Растворитель Р-4

Способ окраски: Кистью, валиком

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

Примесь: 1401 Пропан-2-он (Ацетон)

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI = 26 Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP = 100 Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0025*100*26*100*10^-6=0.00065$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*100*26*100/(3.6*10^6)=0.00867$

Примесь: 1210 Бутилацетат

Доля вещества в летучей части ЛКМ (табл. 2), % , FPI=12 Доля растворителя, при окраске и сушке для данного способа окраски (табл. 3), % , DP=100 Валовый выброс ЗВ (3-4), т/год , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0025*100*12*100*10^-6=0.0003$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*100*12*100*12*100/(3.6*10^6)=0.004$

Примесь: 0621 Метилбензол (Толуол)

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0025*100*62*100*10^-6=0.00155$

Максимальный из разовых выброс 3В (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*100*62*100/(3.6*10^6)=0.02067$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS = 0.0496 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI = 0.12

Марка ЛКМ: Лак БТ-123

Способ окраски: Кистью, валиком

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

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

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0496*63*57.4*100*10^-6=0.01794$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*63*57.4*100/(3.6*10^6)=0.01205$

Примесь: 2752 Уайт-спирит

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0496*63*42.6*100*10^-6=0.0133$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^-6)=0.12*63*42.6*100/(3.6*10^-6)=0.00895$

Технологический процесс: окраска и сушка Фактический годовой расход ЛКМ, тонн , MS = 0.0018 Максимальный часовой расход ЛКМ, с учетом дискретности работы оборудования, кг , MSI = 0.12

Марка ЛКМ: Лак БТ-577

Способ окраски: Кистью, валиком

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

<u>Примесь: 0616 Ксилол (смесь изомеров о-, м-, n-)</u>



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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0018*63*57.4*100*10^-6=0.000651$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*63*57.4*100/(3.6*10^6)=0.01205$

Примесь: 2752 Уайт-спирит

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 , $_M_=MS*F2*FPI*DP*10^-6=0.0018*63*42.6*100*10^-6=0.000483$ Максимальный из разовых выброс ЗВ (5-6), г/с , $_G_=MS1*F2*FPI*DP/(3.6*10^6)=0.12*63*42.6*100/(3.6*10^6)=0.00895$

MTOFO:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0616	Ксилол (смесь изомеров о-, м-, п-)	0.015	0.036487
0621	Метилбензол (Толуол)	0.02067	0.00325874
1210	Бутилацетат	0.00785	0.00258724
1401	Пропан-2-он (Ацетон)	0.00867	0.00167202
2752	Уайт-спирит	0.0333	0.028272

Источник загрязнения N 6007, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Сварочный пост

Список литературы:

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

РАСЧЕТ выбросов 3В от сварки металлов Вид сварки: Ручная дуговая сварка сталей штучными электродами Электрод (сварочный материал): АНО-6 Расход сварочных материалов, кг/год , B=433 Фактический максимальный расход сварочных материалов, с учетом дискретности работы оборудования, кг/час , BMAX=0.5

Удельное выделение сварочного аэрозоля, $\Gamma/\kappa\Gamma$ расходуемого материала (табл. 1, 3) , GIS=16.7 в том числе:

Примесь: 0123 диЖелезо триоксид (Железа оксид) /в пересчете на железо/

Удельное выделение загрязняющих веществ, $r/\kappa r$ расходуемого материала (табл. 1, 3) , GIS = 14.97



Валовый выброс, т/год (5.1) , $_M_=GIS*B/10^6=14.97*433/10^6=0.00648$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2) , $_G_ = GIS * BMAX / 3600 = 14.97 * 0.5 / 3600 = 0.00208$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ, г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3) , GIS = 1.73 Валовый выброс, т/год (5.1) , $_M_ = GIS * B / 10 ^ 6 = 1.73 * 433 / 10 ^ 6 = 0.000749$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2) , $_G_=GIS*BMAX/3600=1.73*0.5/3600=0.0002403$

итого:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0123	диЖелезо триоксид (Железа оксид) /в	0.00208	0.00648
	пересчете на железо/		
0143	Марганец и его соединения /в пересчете	0.0002403	0.000749
	на марганца (IV) оксид/		

Источник загрязнения N 6008, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Аппарат газовой сварки и резки

РАСЧЕТ выбросов ЗВ от резки металлов

Вид резки: Газовая

Разрезаемый материал: Сталь углеродистая

Толщина материала, мм (табл. 4) , $L=\mathbf{5}$

Способ расчета выбросов: по времени работы оборудования

Время работы одной единицы оборудования, час/год , T=96

Удельное выделение сварочного аэрозоля, г/ч (табл. 4) , GT = 74 в том числе:

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

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

Валовый выброс 3B, т/год (6.1) , $_M_=GT*_T_/10 \land 6=1.1*96/10 \land 6=0.0001056$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с (6.2) , $_G_ = GT/3600 = 1.1/3600 = 0.0003056$

Примесь: 0123 диЖелезо триоксид (Железа оксид) /в пересчете на железо/

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

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1) , $_M_=GT*_T_/10 ^6 = 72.9*96/10^6 = 0.007$



Максимальный разовый выброс 3B, г/с (6.2) , $_G_ = GT/3600 = 72.9/3600 = 0.02025$

Газы:

Примесь: 0337 Углерод оксид

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

Валовый выброс ЗВ, т/год (6.1) , $_M_=GT*_T_/10 ^6=49.5*96/10^6=0.00475$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с (6.2) , $_G_ = GT/3600 = 49.5/3600 = 0.01375$

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

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

Валовый выброс 3В, т/год (6.1) , $_M = GT *_T / 10 ^6 = 39 * 96 / 10 ^6 = 0.003744$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с (6.2) , $_G_ = GT/3600 = 39/3600 = 0.01083$

MTOFO:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0123	диЖелезо триоксид (Железа оксид) /в	0.02025	0.007
	пересчете на железо/		
0143	Марганец и его соединения /в пересчете	0.0003056	0.0001056
	на марганца (IV) оксид/		
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.01083	0.003744
0337	Углерод оксид	0.01375	0.00475

Источник загрязнения N 6009, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Гидроизоляция Список литературы:

1. "Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г. п.6. Методика расчета выбросов вредных веществ при работе асфальтобетонных заводов

Тип источника выделения: Битумоплавильная установка Время работы оборудования, ч/год , $_T_=300$

Примесь: 2754 Алканы С12-19 (Растворитель РПК-265П) /в пересчете на углерод/

Об'ем производства битума, т/год , MY = 2.006 Валовый выброс, т/год (ф-ла 6.7) , $_M_=(1*MY)/1000=(1*2.006)/1000=0.002006$

Максимальный разовый выброс, г/с , $_G_=_M_*10 ^6/(_T_*3600)=0.002006*10 ^6/(300*3600)=0.001857$



MTOFO:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
2754	Алканы С12-19 (Растворитель РПК-265П)	0.001857	0.002006
	/в пересчете на углерод/		

Источник загрязнения N 6010, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Агрегат для сварки полиэтиленовых труб

Методика расчета выбросов вредных веществ в атмосферу при работе с пластмассовыми материалами. Приложение №7 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от 18.04.2008г., №100-п

	Исхо	одные параме	гры		
Наименование техноло	гической о	Обозначение	Ед. изм	Числовое значение	
1		2	3	4	
Технологическая операция			Сварка г	полиэтиленові	ых труб
Количество сварок в течение го	да		N	стык	2789,00
Итого общая длина труб			L	M	27897,6
Время работы источника выделения			T	час/год	1385,00
Количество агрегата			п ед.		
	Загрязняющее вещество		Выброс загрязняющих веществ		веществ
Расчет выбросов загрязняющих веществ	Код	Наименование загрязняющего вещества	Удельное выделение загрязняющего вещества, г/сварку, q _i	Q г/c	Мі т/период
5	6	7	8	9	10
$Q_i = \frac{M_i \times 10^6}{T \times 3600}$, г/сек	0337	Углерод оксид	0.0090	0.000005	0.00003029
$M_i = q_i \times N * 10^-6, m/cod$	0827	Винил хлористый	0.0039	0.000002	0.000013127

Источник загрязнения N 6011, Неорганизованный выброс Источник выделения N 001, Спецтехника

Модель автокрана: КС-4362

Количество автокранов данной модели , NK=1Количество автокранов данной модели работающих одновременно , $N\!K\!I=1$ Средняя продолжительность работы автокрана в день, час , TCM = 8Среднее количество дней работы автокрана в год , DP = 24

Вид топлива: диз.топливо

Плотность топлива, кг/л , P=0.84Средний часовой расход топлива, л/ч , $\mathit{QK} = 6.1$

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 30

Валовый выброс 3В одним автокраном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30* 6.1 * 0.84 * 8 = 1229.8



Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1229.8 * 24 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0295$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1229.8 * 1 / (8 * 3600) = 0.0427

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним автокраном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 6.1 * 0.84 * 8 = 246

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 246 * 24 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0059$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 246 * 1 / (8 * 3600) = 0.00854

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

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = 42$

Валовый выброс 3В одним автокраном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42 * 6.1 * 0.84 * 8 = 1721.7

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1721.7 * 24 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0413$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1721.7 * 1 / (8 * 3600) = 0.0598

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним автокраном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 6.1 * 0.84 * 8 = 246

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 246 * 24 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0059$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 246 * 1 / (8 * 3600) = 0.00854

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 3

Валовый выброс 3В одним автокраном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 6.1 * 0.84 * 8 = 123

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 123 * 24 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00205$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 123 * 1 / (8 * 3600) = 0.00427



Модель крана: МКГ-16

Количество кранов данной модели , NK=1Количество кранов данной модели работающих одновременно , NKI=1Средняя продолжительность работы крана в день, час , TCM=8Среднее количество дней работы крана в год , DP=2

Вид топлива: диз.топливо

Плотность топлива, кг/л , P = 0.84 Средний часовой расход топлива, л/ч , QK = 5.2

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 30

Валовый выброс 3В одним краном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30 * 5.2 * 0.84 * 8 = 1048.3

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1048.3 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.002097$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1048.3 * 1 / (8 * 3600) = 0.0364

Итого выбросы примеси: 0337,(без учета очистки), т/год = 0.0315970

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним краном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 5.2 * 0.84 * 8 = 209.7

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 209.7 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.000419$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 209.7 * 1 / (8 * 3600) = 0.00728

Итого выбросы примеси: 2732,(без учета очистки), т/год = 0.0063190

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

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 42

Валовый выброс ЗВ одним краном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42 * 5.2 * 0.84 * 8 = 1467.6

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1467.6 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.002935$

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1467.6 * 1 / (8 * 3600) = 0.051

Итого выбросы примеси: 0301,(без учета очистки), т/год = 0.0442350

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = {\bf 6}$



Валовый выброс 3В одним краном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 5.2 * 0.84 * 8 = 209.7

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 209.7 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.000419$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 209.7 * 1 / (8 * 3600) = 0.00728

Итого выбросы примеси: 0328,(без учета очистки), т/год = 0.0063190

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = 3$

Валовый выброс 3В одним краном в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 5.2 * 0.84 * 8 = 104.8

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 104.8 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0002096$

Максимальный разовый выброс 3В, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 104.8 * 1 / (8 * 3600) = 0.00364

Итого выбросы примеси: 0330,(без учета очистки), т/год = 0.0031596

Модель экскаватора: Э-352

Количество экскаваторов данной модели , NK=1Количество экскаваторов данной модели работающих одновременно , NKI=1Средняя продолжительность работы экскаватора в день, час , TCM=8Среднее количество дней работы экскаватора в год , DP=16

Вид топлива: диз.топливо

Плотность топлива, кг/л , P = 0.84 Средний часовой расход топлива, л/ч , QK = 4.6

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 30

Валовый выброс 3В одним экскаватором в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30 * 4.6 * 0.84 * 8 = 927.4

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 927.4 * 16 * 1 * 10 ^ -6 = 0.01484$

Максимальный разовый выброс 3В, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 927.4 * 1 / (8 * 3600) = 0.0322

Итого выбросы примеси: 0337,(без учета очистки), т/год = 0.0464370

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = {\bf 6}$

Валовый выброс 3В одним экскаватором в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 4.6 * 0.84 * 8 = 185.5



Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 185.5 * 16 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00297$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 185.5 * 1 / (8 * 3600) = 0.00644

Итого выбросы примеси: 2732,(без учета очистки), т/год = 0.0092890

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

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 42

Валовый выброс 3В одним экскаватором в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42 * 4.6 * 0.84 * 8 = 1298.3

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1298.3 * 16 * 1 * 10 ^ -6 = 0.02077$

Максимальный разовый выброс 3В, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1298.3 * 1 / (8 * 3600) = 0.0451

Итого выбросы примеси: 0301,(без учета очистки), т/год = 0.0650050

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним экскаватором в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 4.6 * 0.84 * 8 = 185.5

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 185.5 * 16 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00297$

Максимальный разовый выброс 3В, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 185.5 * 1 / (8 * 3600) = 0.00644

Итого выбросы примеси: 0328,(без учета очистки), т/год = 0.0092890

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 3

Валовый выброс 3В одним экскаватором в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 4.6 * 0.84 * 8 = 92.7

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 92.7 * 16 * 1 * 10 ^ -6 = 0.001483$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 92.7 * 1 / (8 * 3600) = 0.00322

Итого выбросы примеси: 0330,(без учета очистки), т/год = 0.0046426

Модель бульдозера: Д-579

Количество бульдозеров данной модели , NK=1Количество бульдозеров данной модели работающих одновременно , NKI=1Средняя продолжительность работы бульдозера в день, час , TCM=8Среднее количество дней работы бульдозера в год , DP=8

Вид топлива: диз.топливо



Плотность топлива, кг/л , P=0.84Средний часовой расход топлива, л/ч , QK = 6.1

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 30

Валовый выброс 3В одним бульдозером в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30* 6.1 * 0.84 * 8 = 1229.8

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 10 ^ -6 = 1229.8 * 1$ 0.00984

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1229.8 * 1/(8*3600) = 0.0427

Итого выбросы примеси: 0337,(без учета очистки), τ /год = 0.0562770

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним бульдозером в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6* 6.1 * 0.84 * 8 = **246**

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 246 * 8 * 1 * 10 ^ -6 =$ 0.001968

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 246 * 1 / (TCM * 3600) =(8 * 3600) = 0.00854

Итого выбросы примеси: 2732,(без учета очистки), т/год = 0.0112570

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

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 42

Валовый выброс 3В одним бульдозером в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42* 6.1 * 0.84 * 8 = 1721.7

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721.7 * 10 ^ -6 = 1721$ 0.01377

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1721.7 * 1/(8*3600) = 0.0598

Итого выбросы примеси: 0301,(без учета очистки), т/год = 0.0787750

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним бульдозером в день, г , $MI = KI * QK * P * TCM = \mathbf{6}$ * 6.1 * 0.84 * 8 = **246**

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 246 * 8 * 1 * 10 ^ -6 =$ 0.001968

Максимальный разовый выброс ЗВ, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 246 * 1 / (TCM * 3600) =(8 * 3600) = 0.00854

Итого выбросы примеси: 0328,(без учета очистки), т/год = 0.0112570



Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , $K\!I = {f 3}$

Валовый выброс 3В одним бульдозером в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 6.1 * 0.84 * 8 = 123

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 123 * 8 * 1 * 10 ^ -6 = 0.000984$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 123 * 1 / (8 * 3600) = 0.00427

Итого выбросы примеси: 0330,(без учета очистки), т/год = 0.0056266

Модель трубоукладчика: ТГ-124А

Количество трубоукладчиков данной модели , NK=1

Количество трубоукладчиков данной модели работающих одновременно , NK1 = 1

Средняя продолжительность работы трубоукладчика в день, час , TCM = 8 Среднее количество дней работы трубоукладчика в год , DP = 188

Вид топлива: диз.топливо

Плотность топлива, кг/л , P = 0.84 Средний часовой расход топлива, л/ч , QK = 6.6

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 30

Валовый выброс ЗВ одним трубоукладчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30 * 6.6 * 0.84 * 8 = 1330.6

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1330.6 * 188 * 1 * 10 ^ -6 = 0.25$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1330.6 * 1 / (8 * 3600) = 0.0462

Итого выбросы примеси: 0337,(без учета очистки), т/год = 0.3062770

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , $KI = \mathbf{6}$

Валовый выброс ЗВ одним трубоукладчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 6.6 * 0.84 * 8 = 266.1

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 266.1 * 188 * 1 * 10 ^ -6 = 0.05$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 266.1 * 1 / (8 * 3600) = 0.00924

Итого выбросы примеси: 2732,(без учета очистки), т/год = 0.0612570

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



Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 42

Валовый выброс 3В одним трубоукладчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42 * 6.6 * 0.84 * 8 = 1862.8

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1862.8 * 188 * 1 * 10 ^ -6 = 0.35$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1862.8 * 1 / (8 * 3600) = 0.0647

Итого выбросы примеси: 0301,(без учета очистки), т/год = 0.4287750

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним трубоукладчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 6.6 * 0.84 * 8 = 266.1

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 266.1 * 188 * 1 * 10 ^ -6 = 0.05$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 266.1 * 1 / (8 * 3600) = 0.00924

Итого выбросы примеси: 0328,(без учета очистки), т/год = 0.0612570

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 3

Валовый выброс 3В одним трубоукладчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 6.6 * 0.84 * 8 = 133.1

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 133.1 * 188 * 1 * 10 ^ -6 = 0.025$

Максимальный разовый выброс 3В, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 133.1 * 1 / (8 * 3600) = 0.00462

Итого выбросы примеси: 0330,(без учета очистки), т/год = 0.0306266

Модель автогидроподъемника: АГП-28

Количество автогидроподъемников данной модели , NK=1 Количество автогидроподъемников данной модели работающих одновременно , NKI=1

Средняя продолжительность работы автогидроподъемника в день, час , TCM = 0.1

Среднее количество дней работы автогидроподъемника в год , DP=1

Вид топлива: диз.топливо

Плотность топлива, кг/л , P = 0.84 Средний часовой расход топлива, л/ч , QK = 6

Примесь: 0337 Углерод оксид



Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = 30$

Валовый выброс 3В одним автогидроподъемником в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30 * 6 * 0.84 * 0.2 = 30.24

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 30.24 * 1 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00003024$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 30.24 * 1 / (0.2 * 3600) = 0.042

Итого выбросы примеси: 0337,(без учета очистки), т/год = 0.30630724

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = {\bf 6}$

Валовый выброс 3В одним автогидроподъемником в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 6 * 0.84 * 0.2 = 6.05

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 6.05 * 1 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00000605$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 6.05 * 1 / (0.2 * 3600) = 0.0084

Итого выбросы примеси: 2732,(без учета очистки), т/год = 0.06126305

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

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = 42$

Валовый выброс 3В одним автогидроподъемником в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42 * 6 * 0.84 * 0.2 = 42.3

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 42.3 * 1 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0000423$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 42.3 * 1 / (0.2 * 3600) = 0.0588

Итого выбросы примеси: 0301,(без учета очистки), т/год = 0.4288173

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , $K\!I = {\bf 6}$

Валовый выброс 3В одним автогидроподъемником в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 6 * 0.84 * 0.2 = 6.05

Валовый выброс 3B, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 6.05 * 1 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00000605$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 6.05 * 1 / (0.2 * 3600) = 0.0084

Итого выбросы примеси: 0328,(без учета очистки), т/год = 0.06126305

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 3



Валовый выброс 3В одним автогидроподъемником в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 6 * 0.84 * 0.2 = 3.024

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 3.024 * 1 * 1 * 10 ^ -6 = 0.000003024$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 3.024 * 1 / (0.2 * 3600) = 0.0042

Итого выбросы примеси: 0330,(без учета очистки), т/год = 0.030629624

Модель бурильной машины: БМ-204

Количество автопогрузчиков данной модели , NK=1 Количество автопогрузчиков данной модели работающих одновременно , NKI=1 Средняя продолжительность работы автопогрузчика в день, час , TCM=8 Среднее количество дней работы автопогрузчика в год , DP=2

Вид топлива: диз.топливо

Плотность топлива, кг/л , P=0.84 Средний часовой расход топлива, л/ч , QK=4.8

Примесь: 0337 Углерод оксид

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 30

Валовый выброс ЗВ одним автопогрузчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 30 * 4.8 * 0.84 * 8 = 967.7

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 967.7 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.001935$

Максимальный разовый выброс 3В, г/с , G = MI * NK1 / (TCM * 3600) = 967.7 * 1 / (8 * 3600) = 0.0336

Итого выбросы примеси: 0337,(без учета очистки), т/год = 0.30824224

Примесь: 2732 Керосин

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 6

Валовый выброс 3В одним автопогрузчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 6 * 4.8 * 0.84 * 8 = 193.5

Валовый выброс 3В, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 193.5 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.000387$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 193.5 * 1 / (8 * 3600) = 0.00672

Итого выбросы примеси: 2732,(без учета очистки), т/год = 0.06165005

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

Удельное выделение 3В г/кг израсходованного топлива , KI = 42

Валовый выброс 3В одним автопогрузчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 42 * 4.8 * 0.84 * 8 = 1354.8



Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 1354.8 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.00271$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 1354.8 * 1 / (8 * 3600) = 0.047

Итого выбросы примеси: 0301,(без учета очистки), т/год = 0.4315273

Примесь: 0328 Углерод (Сажа)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI=6 Валовый выброс ЗВ одним автопогрузчиком в день, г , MI=KI*QK*P* TCM=6*4.8*0.84*8=193.5

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 193.5 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.000387$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 193.5 * 1 / (8 * 3600) = 0.00672

Итого выбросы примеси: 0328,(без учета очистки), т/год = 0.06165005

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Удельное выделение ЗВ г/кг израсходованного топлива , KI = 3 Валовый выброс ЗВ одним автопогрузчиком в день, г , MI = KI * QK * P * TCM = 3 * 4.8 * 0.84 * 8 = 96.8

Валовый выброс ЗВ, т/год , $M = MI * DP * NK * 10 ^ -6 = 96.8 * 2 * 1 * 10 ^ -6 = 0.0001936$

Максимальный разовый выброс 3B, г/с , G = MI * NKI / (TCM * 3600) = 96.8 * 1 / (8 * 3600) = 0.00336

Итого выбросы примеси: 0330,(без учета очистки), т/год = 0.030823224

ИТОГО выбросы ЗВ от спецтехники

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.05176	0.34522184
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.008411	0.056098549
0328	Углерод (Сажа)	0.00924	0.06165005
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.00462	0.030823224
0337	Углерод оксид	0.0462	0.30824224
2732	Керосин	0.00924	0.06165005

Источник загрязнения N 0001, Выхлопная труба Источник выделения N 001, Компрессор передвижной, 32 кВт

Список литературы:

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

Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный Расход топлива стационарной дизельной установки за год B_{200} , т, 0.707 Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P_{3} , кВт, 36 Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя b_{3} , г/кВт*ч, 211.12



Температура отработавших газов T_{or} , K, 723

Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

Расход отработавших газов G_{lpha_2} , кг/с:

$$G_{02} = 8.72 * 10^{-6} * b_{3} * P_{3} = 8.72 * 10^{-6} * 211.12 * 36 = 0.06627479$$
 (A.3)

Удельный вес отработавших газов γ_{oz} , кг/м 3 :

$$\gamma_{02} = 1.31 / (1 + T_{02} / 273) = 1.31 / (1 + 723 / 273) = 0.359066265$$
 (A.5)

где 1.31 - удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0гр.С, кг/м³;

Объемный расход отработавших газов $oldsymbol{Q}_{oldsymbol{a}oldsymbol{c}}$, м 3 /с:

$$Q_{02} = G_{02} / \gamma_{02} = 0.06627479 / 0.359066265 = 0.184575375$$
 (A.4)

2. Расчет максимального из разовых и валового выбросов

Таблица значений выбросов e_{mi} г/кВт*ч стационарной дизельной установки

до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	СН	С	S02	CH2O	БП
А	7.2	10.3	3.6	0.7	1.1	0.15	1.3E-5

Таблица значений выбросов

 $q_{m{x}m{i}}$ г/кг.топл. стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	СО	NOx	СН	С	S02	CH2O	БП
А	30	43	15	3	4.5	0.6	5.5E-5

Расчет максимального из разовых выброса

 M_i , r/c:

$$M_{i} = e_{Mi} * P_{2} / 3600 \tag{1}$$

Расчет валового выброса W_{i} , т/год:

$$W_i = q_{\beta i} * B_{\rho o \partial} / 1000 \tag{2}$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 - для NO_2 и 0.13 - для NO

Итого выбросы по веществам:

Код	Примесь	г/сек	т/год
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.0824	0.0243208
0304	Азот (II) оксид(Азота оксид)	0.01339	0.0039521
0328	Углерод (Сажа)	0.007	0.002121
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.011	0.0031815
0337	Углерод оксид	0.072	0.02121
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)	0.0000001	3.8885E-8
1325	Формальдегид	0.0015	0.0004242
2754	Алканы С12-19 (Растворитель РПК-265П)	0.036	0.010605
	/в пересчете на углерод/		

Источник загрязнения N 0002, Выхлопная труба Источник выделения N 001, Электростанция передвижная, 4 кВт

Список литературы:

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



Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный Расход топлива стационарной дизельной установки за год B_{200} , т, 0.109 Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки $oldsymbol{P_2}$, кВт, 4 Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя $oldsymbol{b}_{2}$,

Температура отработавших газов $T_{\alpha 2}$, К, 723

Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов Расход отработавших газов $G_{m{arrho}_2}$, кг/с:

$$G_{02} = 8.72 * 10^{-6} * b_{3} * P_{3} = 8.72 * 10^{-6} * 252 * 4 = 0.00878976$$
 (A.3)

Удельный вес отработавших газов $_{\mathbf{02}}$, кг/м 3 :

$$o_2 = 1.31/(1 + T_{o_2}/273) = 1.31/(1 + 723/273) = 0.359066265$$
 (A.5)

где 1.31 - удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0 гр.С, кг/м³;

Объемный расход отработавших газов $oldsymbol{Q}_{oldsymbol{o}_2}$, м 3 /с:

$$Q_{02} = G_{02} / Q_{2} = 0.00878976 / 0.359066265 = 0.024479493$$
 (A.4)

2. Расчет максимального из разовых и валового выбросов

Таблица значений выбросов e_{mi} г/кВт * ч стационарной дизельной установки

до капитального ремонта

до капитальн	contradible of pemonta								
Группа	CO	NOx	СН	С	SO2	CH2O	БП		
А	7.2	10.3	3.6	0.7	1.1	0.15	1.3E-5		

Таблица значений выбросов

 q_{ij} г/кг. топл. стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	СН	С	SO2	CH2O	БП
А	30	43	15	3	4.5	0.6	5.5E-5

Расчет максимального из разовых выброса

 M_i , r/c:

$$M_i = e_{Mi} * P_{3} / 3600 \tag{1}$$

Расчет валового выброса W_i , т/год:

$$W_{i} = q_{2i} * B_{200} / 1000 \tag{2}$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 - для NO_2 и 0.13 - для NO

Итого выбросы по веществам:

	2210 1 0 0 2 0 4 0 0 1 2 0 1 1 .		
Код	Примесь	г/сек	т/год
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.0091556	0.0037496
0304	Азот (II) оксид(Азота оксид)	0.0014878	0.0006093
0328	Углерод (Сажа)	0.0007778	0.000327
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.0012222	0.0004905
0337	Углерод оксид	0.008	0.00327
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)	0	0
1325	Формальдегид	0.0001667	0.0000654
2754	Алканы С12-19 (Растворитель РПК-	0.004	0.001635
	265П) /в пересчете на углерод/		



Источник загрязнения N 0003, Дымовая труба Источник выделения N 001, Котел битумный передвижной Список литературы:

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

вид топлива , КЗ = Жидкое другое (Дизельное топливо и т.п.)

Расход топлива, $\tau/$ год , BT = 0.05

Расход топлива, г/с , BG = 0.68

Марка топлива , M = NAME = Дизельное топливо

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

Пересчет в МДж , QR = QR * 0.004187 = 10210 * 0.004187 = 42.75

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

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

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

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

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ АЗОТА

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

Номинальная тепловая мощность котлоагрегата, кВт , $\mathit{ON} = \mathbf{8}$

Фактическая мощность котлоагрегата, кВт , QF = 6.8

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (рис. 2.1 или 2.2) , $K\!NO=0.0462$

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

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (ф-ла 2.7a) , KNO = KNO * (QF/QN)^ 0.25 = 0.0462 * (6.8 / 8) ^ 0.25 = 0.0444

Выброс окислов азота, т/год (ф-ла 2.7) , MNOT = 0.001*BT*QR*KNO*(1-(B) = 0.001 * 0.05 * 42.75 * 0.0444 * (1-0) = 0.0000949

Выброс окислов азота, г/с (ф-ла 2.7) , MNOG = 0.001*BG*QR*KNO*(1-B)= 0.001 * 0.68 * 42.75 * 0.0444 * (1-0) = 0.00129

Выброс азота диоксида (0301), т/год , $_M_ = 0.8*MNOT = 0.8*0.0000949 =$ 0.0000759

Выброс азота диоксида (0301), г/с , $_G_=0.8*MNOG=0.8*0.00129=$ 0.001032

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

Выброс азота оксида (0304), т/год , $_{M_{-}}$ = 0.13 * MNOT = 0.13 * 0.0000949 = 0.00001234

Выброс азота оксида (0304), г/с , $_G_ = 0.13 * MNOG = 0.13 * 0.00129 = 0.00129$ 0.0001677

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ СЕРЫ

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Доля окислов серы, связываемых летучей золой топлива(п. 2.2) , $N\!SO2=$ 0.02

Содержание сероводорода в топливе, % (прил. 2.1) , $H2S = \mathbf{0}$ Выбросы окислов серы, т/год (ф-ла 2.2) , $_M_=0.02*BT*SR*(1-NSO2)+$ 0.0188 * H2S * BT = 0.02 * 0.05 * 0.3 * (1-0.02) + 0.0188 * 0 * 0.05 = 0.000294



Выбросы окислов серы, г/с (ф-ла 2.2) , $_G_=0.02*BG*S1R*(1-NSO2)+0.0188*H2S*BG=0.02*0.68*0.3*(1-0.02)+0.0188*0*0.68=0.004$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСИ УГЛЕРОДА

Примесь: 0337 Углерод оксид

Потери тепла от механической неполноты сгорания, %(табл. 2.2) , $Q4=\mathbf{0}$ Тип топки: Камерная топка

Потери тепла от химической неполноты сгорания, % (табл. 2.2) , Q3 = 0.5 Коэффициент, учитывающий долю потери тепла , R = 0.65

Выход окиси углерода в кг/тонн или кг/тыс.м3 (ф-ла 2.5) , CCO = Q3 * R * QR = 0.5 * 0.65 * 42.75 = 13.9

Выбросы окиси углерода, т/год (ф-ла 2.4) , $_M_=0.001*BT*CCO*(1-Q4/100)=0.001*0.05*13.9*(1-0/100)=0.000695$

Выбросы окиси углерода, г/с (ϕ -ла 2.4) , $_G_=0.001*BG*CCO*(1-Q4/100)=0.001*0.68*13.9*(1-0/100)=0.00945$

Итого:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.001032	0.0000759
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.0001677	0.00001234
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.004	0.000294
0337	Углерод оксид	0.00945	0.000695



Расчет валовых выбросов период эксплуатации

Источник загрязнения N 0004, Труба Источник выделения N 001, ОГШН для ГРПШ Список литературы: "Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.

п.2. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в котлах паропроизводительностью до 30 т/час

Вид топлива , $K3 = \Gamma a3$ (природный)

Расход топлива, тыс.м3/год , BT = 0.2376

Расход топлива, л/с , BG = 0.0139

Месторождение , M = NAME =Жанажольское м-р

Низшая теплота сгорания рабочего топлива, ккал/м3(прил. 2.1) , QR =8675

Пересчет в МДж , QR = QR * 0.004187 = 8675 * 0.004187 = 36.32

Средняя зольность топлива, % (прил. 2.1) , AR = 0

Предельная зольность топлива, % не более (прил. 2.1) , $AIR = \mathbf{0}$

Среднее содержание серы в топливе, % (прил. 2.1) , $SR = \mathbf{0}$

Предельное содержание серы в топливе, % не более(прил. 2.1) , $SIR=\mathbf{0}$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ АЗОТА

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

Номинальная тепловая мощность котлоагрегата, кВт , QN = 1.15Фактическая мощность котлоагрегата, кВт , QF = 1

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (рис. 2.1 или 2.2) , $\emph{KNO} = \textbf{0.01265}$

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

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (ф-ла 2.7a) , $K\!N\!O = K\!N\!O * (QF/QN)$ $^{\circ}0.25 = 0.01265 * (1 / 1.15) ^{\circ}0.25 = 0.01222$

Выброс окислов азота, т/год (ф-ла 2.7) , MNOT = 0.001*BT*QR*KNO*(1-(B) = 0.001 * 0.2376 * 36.32 * 0.01222 * (1-0) = 0.0001055

Выброс окислов азота, г/с (ф-ла 2.7) , MNOG = 0.001*BG*QR*KNO*(1-B)= 0.001 * 0.0139 * 36.32 * 0.01222 * (1-0) = 0.00000617

Выброс азота диоксида (0301), т/год , $_M_=0.8*MNOT=0.8*0.0001055=$ 0.0000844

Выброс азота диоксида (0301), г/с , $_G_ = 0.8*MNOG = 0.8*0.00000617 = 0.8*0.00000617$ 0.00000494

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

Выброс азота оксида (0304), т/год , $_M_=0.13*MNOT=0.13*0.0001055=$ 0.00001372

Выброс азота оксида (0304), г/с , $_G_ = 0.13*MNOG = 0.13*0.00000617 =$ 0.000000802

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ СЕРЫ

Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)



Доля окислов серы, связываемых летучей золой топлива (п. 2.2) , NSO2=0 Содержание сероводорода в топливе, % (прил. 2.1) , H2S=0.000037 Выбросы окислов серы, т/год (ф-ла 2.2) , $_M_=0.02*BT*SR*(1-NSO2)+0.0188*H2S*BT=0.02*0.2376*0*(1-0)+0.0188*0.000037*0.2376=0.0000001653$ Выбросы окислов серы, г/c (ф-ла 2.2) , $_G_=0.02*BG*S1R*(1-NSO2)+0.0188*H2S*BG=0.02*0.0139*0*(1-0)+0.0188*0.000037*0.0139=0.00000000097$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСИ УГЛЕРОДА

Примесь: 0337 Углерод оксид

Потери тепла от механической неполноты сгорания, % (табл. 2.2) , $Q4=\mathbf{0}$ Тип топки: Камерная топка

Потери тепла от химической неполноты сгорания, % (табл. 2.2) , Q3 = 0.5 Коэффициент, учитывающий долю потери тепла , R = 0.5

Выход окиси углерода в кг/тонн или кг/тыс.м3 (ф-ла 2.5) , CCO = Q3 * R * QR = 0.5 * 0.5 * 36.32 = 9.08

Выбросы окиси углерода, т/год (ф-ла 2.4) , $_M_=0.001*BT*CCO*(1-Q4/100)=0.001*0.2376*9.08*(1-0/100)=0.002157$

Выбросы окиси углерода, г/с (ф-ла 2.4) , $_G_=0.001*BG*CCO*(1-Q4/100)$

= 0.001 * 0.0139 * 9.08 * (1-0 / 100) = 0.0001262

Итого:

Код	Примесь	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.00000494	0.0000844
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.0000008	0.00001372
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	9.67000E-9	0.0000001653
0337	Углерод оксид	0.0001262	0.002157



Источник загрязнения N 0005, Свеча Источник выделения N 001, ГРПШ-13-2ВУ1

Выброс газа от предохранительного клапана происходит при проверке его работоспособности.

Объем сбрасываемого газа V_{ε} (м³) определяется по формуле:

$$V_z = 37.3 \cdot F \cdot K_k \cdot P \cdot \sqrt{\frac{z}{T}} \cdot \tau$$

			1		
F		сечения клапана (паспортные данные)	M ²	0,001256	
K_k		иент расхода газа клапаном (паспортные данные)		0,6	
P.	Рабочее д	авление	МПа	0,6	
T	Температу	/ра газа	К	283	
Z	Коэффици	ент сжимаемости природного газа		0,996	
T	Время выб	броса	сек	3	
ρ	Плотность	газа	кг/м ³	0,7812	
n	Количеств	о проверок	раз в год	18	
Ν	Количеств	о клапанов	ШТ.	1	
		брасываемого газа при проверке			
Vг	работоспо	собности предохранительного клапана	М ³	0.00300	
V	Фактическ	ая объемная скорость выброса	м ³ /с	0.00100	
	Макси	имально-разовые выбросы приняты при 30-минутно			
V	Объемный	и́ расход:	м ³ /сек	0.000001667	
		ьный из разовых выброс, М	г/сек	0.00124583	
	Валовый в	выброс, G	т/год	0.000040365	
Состав газа	[CH4].	Массовая доля вещества, Сі	мас. %	96,3056	
	[C6-C10].		мас. %	0,0041	
	[H2S].	Содержание вещества в газе, Сј	г/м ³	0.007	
	[RSH].		г/м ³	0.016	
Выброс загр	язняющих і	веществ:	г/сек	т/год	
Формулы пе	ресчета		Mi =M * Ci	Gi=G * Ci	
[CH4].			0.0013	0.00004060	
[C6-C10.			0.00000054	0.0000000170	
Формулы пе	ресчета		Mi=v*n*Cj	G=V _r *N*n*Cj/10 ⁻⁶	
[H2S]			0.000000117	0.00000000378	
[RSH].			0.000000027	0.0000000086	



Источник загрязнения N 0006, Свеча Источник выделения N 001, ГРПШ-13-2ВУ1

Выброс газа при опорожнении оборудования для ремонтно-профилактических работ

Объем газа Vr (м3), выбрасываемый в атмосферу при ремонтно-профилактических работах, определяется по формуле:

$$V_{z} = \frac{V * P * T_{o}}{P_{o} * T * z},$$

V	Геометрич	еский объем технологического оборудования,		
	опорожняе	емого перед ремонтом или освидетельствованием	M^3	0.04
P_0	Атмосфер	ное давление	кгс/см ²	1.033
T_0	Температу	ра воздуха	К	293
Р	Номиналы	ное выходное давление	кгс/см ²	3
Т	Температу		К	283
ρ	Плотность	газа	кг/м ³	0.7812
N	Количеств	о линий редуцирования	ШТ.	2
n		о ремонтов в год	раз	1
Т	Время выб		сек	2
Z		ент сжимаемости природного газа		0.996
VΓ		а, стравливаемого из линии редуцирования	M ³	0.121
V		ая объемная скорость выброса	м ³ /с	0.0605
		lаксимально-разовые выбросы приняты при 30-минутном		
V	Объемный	і расход:	м³/сек	0,000067
	Максималь	ьный из разовых выброс, М	г/сек	0,05251400
	Валовый в	ыброс, G	т/год	0,000094525
	[CH4].	Массовая доля вещества, Сі	мас. %	96.3056
	[C6-C10].		мас. %	0.0041
Состав	[H2S].	Содержание вещества в газе, Сј	г/м ³	0.007
газа	[RSH].		г/м ³	0.016
Выброс	загрязняюц	цих веществ:	г/сек	т/год
Формуль	ы пересчета	3	Mi =M * Ci	Gi=G * Ci
[CH4].		0.0001	0.0000910	
[C6-C10.			0.0000022	0.000000039
Формуль	ы пересчета	Mi=v*n*Cj	G=V _r *N*n*Cj/10 ⁻⁶	
[H2S]		0.0000047	0.0000000169	
[RSH].			0.000011	0.000000039



Источник загрязнения N 0007, Свеча Источник выделения N 001, ГРПШ-10 MC

Выброс газа от предохранительного клапана происходит при проверке его работоспособности.

Объем сбрасываемого газа V_{ε} (м³) определяется по формуле:

$$V_z = 37.3 \cdot F \cdot K_k \cdot P \cdot \sqrt{\frac{z}{T}} \cdot \tau$$

	1		1	
F		сечения клапана (паспортные данные)	M ²	0,001256
K_k	Коэффици	иент расхода газа клапаном (паспортные данные)		0,3
P.	Рабочее д	авление	МПа	0,3
T	Температу	/ра газа	К	283
Z	Коэффици	ент сжимаемости природного газа		0,996
T	Время вы	броса	сек	3
ρ	Плотность	газа	кг/м ³	0,7812
n	Количеств	о проверок	раз в год	18
Ν	Количеств	о клапанов	ШТ.	1
	Объем вы	брасываемого газа при проверке		
Vг	работоспо	собности предохранительного клапана	M ³	0,00075
٧	Фактическ	ая объемная скорость выброса	м ³ /с	0,00025
	Макси	имально-разовые выбросы приняты при 30-минутно	м осреднении, v	
٧	Объемный	і́ расход:	м ³ /сек	0,000000416667
	Максимал	ьный из разовых выброс, М	г/сек	0,00032550
	Валовый в	выброс, G	т/год	0,000010546
Состав газа	[CH4].	Массовая доля вещества, Сі	мас. %	96,3056
	[C6-C10].		мас. %	0,0041
	[H2S].	Содержание вещества в газе, Сј	г/м ³	0.007
	[RSH].		г/м ³	0.016
Выброс загр	язняющих і	веществ:	г/сек	т/год
Формулы пе	ресчета		Mi =M * Ci	Gi=G * Ci
[CH4].			0,0081	0.0002754
[C6-C10.		0,000000351	0.000000108	
Формулы пе	ресчета	Mi=v*n*Cj	G=V _r *N*n*Cj/10⁻6	
[H2S]			0,0000001	0.00000003
[RSH].		0,000000189	0.000000006	



Источник загрязнения N 0008, Свеча Источник выделения N 001, ГРПШ-10 МС

Выброс газа при опорожнении оборудования для ремонтно-профилактических работ

Объем газа Vr (м3), выбрасываемый в атмосферу при ремонтно-профилактических работах, определяется по формуле:

$$V_{z} = \frac{V_{z} * P_{z} * T_{0}}{P_{0} * T * z},$$

		<u> </u>			
V	•	еский объем технологического оборудования,			
		мого перед ремонтом или освидетельствованием	M ³	0.04	
P ₀		ное давление	кгс/см ²	1.033	
T_0		ра воздуха	К	293	
Р	Номиналы	ное выходное давление	кгс/см ²	2	
T	Температу	ра газа	К	283	
ρ	Плотность	газа	кг/м ³	0.7812	
N	Количеств	о линий редуцирования	ШТ.	2	
n	Количеств	о ремонтов в год	раз	1	
T	Время выб	броса	сек	2	
Z	коэффици	ент сжимаемости природного газа		0.996	
V_{Γ}	Объем газ	а, стравливаемого из линии редуцирования	M^3	0,081	
٧	Фактическ	ая объемная скорость выброса	M^3/C 0,0405		
	N	lаксимально-разовые выбросы приняты при 30-минутног	и осреднении, v		
٧	Объемный	і расход:	м³/сек	0,000045	
	Максималі	ьный из разовых выброс, М	г/сек	0,03515400	
	Валовый в	ыброс, G	т/год	0,000063277	
	[CH4].	Массовая доля вещества, Сі	мас. %	96.3056	
	[C6-C10].		мас. %	0.0041	
Состав	[H2S].	Содержание вещества в газе, Сј	г/м ³	0.007	
газа	[RSH].		г/м ³	0.016	
Выброс	загрязняюц	цих веществ:	г/сек	т/год	
Формуль	ы пересчета	1	Mi =M * Ci	Gi=G * Ci	
[CH4].			0	0.0016443	
[C6-C10.		0,000038907	7.02E-08		
Формуль	ы пересчета	Mi=v*n*Cj	G=V _r *N*n*Cj/10 ⁻⁶		
[H2S]			0,00000864	1.539E-08	
[RSH].			0,0000189	3.51E-08	



Источник загрязнения N 0009, Свеча Источник выделения N 001, Γ PПШ-6

Выброс газа от предохранительного клапана происходит при проверке его работоспособности.

Объем сбрасываемого газа V_{ε} (м³) определяется по формуле:

$$V_z = 37.3 \cdot F \cdot K_k \cdot P \cdot \sqrt{\frac{z}{T}} \cdot \tau$$

F	Площадь	сечения клапана (паспортные данные)	M ²	0,001256
K_k	Коэффици	ент расхода газа клапаном (паспортные данные)		0,3
P.	Рабочее д	авление	МПа	0,3
T	Температу	/ра газа	К	283
Z	Коэффици	ент сжимаемости природного газа		0,996
T	Время выб		сек	3
ρ	Плотность	газа	кг/м ³	0,7812
n	Количеств	о проверок	раз в год	18
Ν	Количеств	о клапанов	ШТ.	1
	Объем вы	брасываемого газа при проверке		
Vг	работоспо	собности предохранительного клапана	м ³	0,00075
٧	Фактическ	ая объемная скорость выброса	м ³ /с	0,00025
	Макси	имально-разовые выбросы приняты при 30-минутно	м осреднении, v	
٧	Объемный	і́ расход:	м ³ /сек	0,000000416667
	Максимал	ьный из разовых выброс, М	г/сек	0,00032550
	Валовый в	выброс, G	т/год	0,000010546
Состав газа	[CH4].	Массовая доля вещества, Сі	мас. %	96,3056
	[C6-C10].		мас. %	0,0041
	[H2S].	Содержание вещества в газе, Сј	г/м ³	0.007
	[RSH].		г/м ³	0.016
Выброс загр	язняющих і	веществ:	г/сек	т/год
Формулы пе	ресчета		Mi =M * Ci	Gi=G * Ci
[CH4].			0,0144	0.0004896
[C6-C10.		0,000000624	0.000000192	
Формулы пе	ресчета	Mi=v*n*Cj	G=V _r *N*n*Cj/10 ⁻⁶	
[H2S]			0,0000001	0.00000005
[RSH].		0,000000336	0.00000011	



Источник загрязнения N 0010, Свеча Источник выделения N 001, Γ PПШ-6

Выброс газа при опорожнении оборудования для ремонтно-профилактических работ

Объем газа Vr (м3), выбрасываемый в атмосферу при ремонтно-профилактических работах , определяется по формуле:

$$V_{c} = \frac{V * P * T_{o}}{P_{o} * T * z},$$

V	Геометрич	еский объем технологического оборудования,			
,		мого перед ремонтом или освидетельствованием	M ³	0.04	
P ₀		ное давление	KCC/CM ²	1.033	
T ₀		ра воздуха	К	293	
Р		ное выходное давление	кгс/см ²	2	
Т	Температу		К	283	
ρ	Плотность	•	кг/м ³	0.7812	
Ň	Количество	о линий редуцирования	ШТ.	2	
n		о ремонтов в год	раз	1	
Т	Время выб		сек	2	
Z	коэффици	ент сжимаемости природного газа		0.996	
Vr	Объем газ	а, стравливаемого из линии редуцирования	M ³	0,081	
V	Фактическа	ая объемная скорость выброса	м ³ /с 0,0405		
	M	аксимально-разовые выбросы приняты при 30-минутном	осреднении, v		
V	Объемный	расход:	м³/сек	0,000045	
	Максималь	ьный из разовых выброс, М	г/сек	0,03515400	
	Валовый в	ыброс, G	т/год	0,000063277	
	[CH4].	Массовая доля вещества, Сі	мас. %	96.3056	
	[C6-C10].		мас. %	0.0041	
Состав	[H2S].	Содержание вещества в газе, Сј	г/м ³	0.007	
газа	[RSH].		г/м ³	0.016	
Выброс	загрязняюц	цих веществ:	г/сек	т/год	
Формуль	ы пересчета	1	Mi =M * Ci	Gi=G * Ci	
[CH4].		0	0.0029232		
[C6-C10.		0,000069168	1.248E-07		
Формуль	ы пересчета	Mi=v*n*Cj	G=V _r *N*n*Cj/10 ⁻⁶		
[H2S]		0,00001536	2.736E-08		
[RSH].			0,0000336	6.24E-08	



5.2.2. Источники выделения и выбросов загрязняющих веществ

При строительстве объекта, загрязнение атмосферы предполагается в результате выделении:

- Пыли, при срезке, разработке и обратной засыпке грунта, устройстве слоев из щебня и основания из песка;
- Газа и аэрозоля, при сварочных работах;
- Углеводородов, при гидроизоляции;
- Газа при работе сварочного агрегата полиэтиленовых труб;
- Продуктов сгорания, при сжигании топлива в двигателях внутреннего сгорания спецтехники.

В процессе строительства определены 14 источников выброса загрязняющих веществ, 11 источников – неорганизованные, 3 источника – организованные.

- Разработка грунта в отвал экскаваторами (6001);
- Разработка грунта бульдозерами (6002);
- Устройство щебеночного основания (6003);
- Устройство песчаного основания (6004);
- Обратная засыпка траншей и котлованов (6005);
- Антикоррозийная защита металлических поверхностей (6006);
- Сварочный пост (6007);
- Пост газового резака (6008);
- Гидроизоляция (6009);
- Агрегат для сварки полиэтиленовых труб (6010);
- Спецтехника (6011);
- Компрессор передвижной, 36 кВт (0001);
- Электростанция передвижная, 16 кВт (0002);
- Котел битумный, 8 кВт (0003).

На проектируемом объекте на период эксплуатации определены 7 источников выброса загрязняющих веществ, источники - организованные.

- ОГШН для ГРПШ (0004)
- Свеча ГРПШ-13-2ВУ1 (0005);
- Свеча ГРПШ-13-2ВУ1 (0006);
- Свеча ГРПШ-10МС (0007);
- Свеча ГРПШ-10МС (0008);
- Свеча ГРПШ-6 (0009);
- Свеча ГРПШ-6 (0010).

При строительстве объекта в атмосферу будут выбрасываться от стационарных источников загрязняющие вещества 17 наименований, от передвижных источников - 6 наименований, в том числе 4 веществ, обладающие эффектом суммарного вредного воздействия, которые создают 2 группы суммации.

При эксплуатации объекта в атмосферу будут выбрасываться от стационарных источников загрязняющие вещества 4 наименований, в том числе 2 вещества, обладающие эффектом суммарного вредного воздействия, которые создают 1 группу суммации.

Количество выбрасываемых загрязняющих веществ определялось расчетным методом путем применения удельных норм выбросов в соответствии с действующими методиками.

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу от стационарных источников загрязнения и спецтехники представлен в таблице 5.1.



Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ представлены в таблице 5.2.

ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Таблица групп суммации на период строительства

Мугалжарский район, Строительство подводящего и

	order Pario	ii, erbesirenzerze nedzediidere ii					
Номер	Код						
группы	загряз-	Наименование					
сумма-	няющего	загрязняющего вещества					
ЦИИ	вещества						
1	2	3					
31	0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)					
	0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)					
41	0337	Углерод оксид					
	2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния					
		(шамот, цемент, пыль цементного производства -					
		глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок,					
		клинкер, зола кремнезем и др.)					

ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Таблица групп суммации на период эксплуатации

Мугалжарский район, Строительство подводящего и внутри

		· · ·
Номер	Код	
группы	загряз-	Наименование
сумма-	няющего	загрязняющего вещества
ЦИИ	вещества	
1	2	3
31		Азот (IV) оксид (Азота диоксид) Сера диоксид (Ангидрид сернистый)



ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Таблица 5.1

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу на период строительства от стационарных источников

Мугалжарский район, Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык

Код	Наименование	ЭНК	пдк	пдк	ОБУВ	Класс	Выброс	Выброс	Значение
загр.	вещества	мг/м3	максим.	средне-	мг/м3	опас-	вещества	вещества,	М/ЭНК
веще-		1	разовая,	суточная,		ности	r/c	т/год	
ства		<u> </u>	мг/м3	мг/м3					
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0123	диЖелезо триоксид (Железа оксид) /в	1 ,	<u> </u>	0.04		3	0.02233	0.01348	0.337
	пересчете на железо/	1	1	1		· ·	!		
0143	Марганец и его соединения /в	1	0.01	0.001		2	0.0005459	0.0008546	0.8546
	пересчете на марганца (IV) оксид/	1	1	1		· ·	!		
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	1	0.2			2	0.103417556		
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	1	0.4	0.06		3	0.015045478	0.00457378	0.07622967
	Углерод (Сажа)	1	0.15	0.05		3	0.007777778	0.002448	
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	1	0.5	0.05		3	0.016222222	0.003966	0.07932
0337	Углерод оксид	1	5] 3'	'	4	0.103205	0.02995529	
	Ксилол (смесь изомеров о-, м-, п-)	1	0.2		'	3	0.015	0.036487	0.182435
0621	Метилбензол (Толуол)	1	0.6	1	'	3	0.02067	0.00325874	0.00543123
	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)	1	1	0.000001	'	1	0.000000144	0.0000000449	
0827	Хлорэтилен (Винилхлорид)	1	1	0.01	'	1	0.000002	0.000013127	0.0013127
1210	Бутилацетат	1	0.1		'	4	0.00785	0.00258724	0.0258724
	Формальдегид	1	0.05		'	2	0.001666667		
1401	Пропан-2-он (Ацетон)	1	0.35	1	'	4	0.00867	0.00167202	0.0047772
2752	Уайт-спирит	1	1	1	1		0.0333	0.028272	0.028272
2754	Алканы С12-19 (Растворитель	1	1	1	'	4	0.041857	0.014246	0.014246
	РПК-265П) /в пересчете на углерод/	1	1	1	'	'	!		
2908	Пыль неорганическая: 70-20%	1	0.3	0.1		3	0.1056	0.1030832	1.030832
	двуокиси кремния (шамот, цемент,	1	1	1		· ·	!		
	всего:	1		1			0.503159745	0.2772769419	3.5903708

Примечания: 1. В колонке 10: "М" - выброс ЗВ, т/год; "ЭНК" - ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ОБУВ;

^{2.} Способ сортировки: по возрастанию кода ЗВ (колонка 1)



Таблица 5.1

ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу на период строительства от спецтехники

Мугалжарский район, Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык

Код	Наименование	ЭНК	пдк	пдк	ОБУВ	Класс	Выброс	Выброс	Значение
загр.	вещества	мг/м3	максим.	средне-	мг/м3	опас-	вещества	вещества,	м/энк
веще-			разовая,	суточная,		ности	r/c	т/год	
ства			мг/м3	мг/м3					
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)		0.2	0.04		2	0.05176	0.34522184	8.630546
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)		0.4	0.06		3	0.008411	0.056098549	0.93497582
0328	Углерод (Сажа)		0.15	0.05		3	0.00924	0.06165005	1.233001
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)		0.5	0.05		3	0.00462	0.030823224	0.61646448
0337	Углерод оксид		5	3		4	0.0462	0.30824224	0.10274741
2732	Керосин				1.2		0.00924	0.06165005	0.05137504
	всего:						0.129471	0.863685953	11.5691098

Примечания: 1. В колонке 10: "М" - выброс ЗВ,т/год; "ЭНК" - ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ОБУВ;

2. Способ сортировки: по возрастанию кода ЗВ (колонка 1)



Таблица 5.1

ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу на период эксплуатации от стационарных источников

Мугалжарский район, Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык

injustima postani paston, orpositosi zo nografimoro si znjipimorosi nozoro i acompozona z o, mapan									
Код	Наименование	ЭНК	ПДК	ПДК	ОБУВ	Класс	Выброс	Выброс	Значение
загр.	вещества	мг/м3	максим.	средне-	мг/м3	опас-	вещества	вещества,	М/ЭНК
веще-			разовая,	суточная,		ности	r/c	т/год	
ства			мг/м3	мг/м3					
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)		0.2	0.04		2	0.00000494	0.0000844	0.00211
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)		0.4	0.06		3	0.000000802	0.00001372	0.00022867
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)		0.5	0.05		3	0.0000001	0.0000001653	0.00000331
0337	Углерод оксид		5	3		4	0.0001262	0.002157	0.000719
	всего:						0.000131952	0.0022552853	0.00306098

Примечания: 1. В колонке 10: "М" - выброс ЗВ,т/год; "ЭНК" - ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ОБУВ;

2. Способ сортировки: по возрастанию кода ЗВ (колонка 1)



ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Таблица 5.1

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу на период эксплуатации от залповых источников

Мугалжарский район, Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык

Код	Наименование	ЭНК	пдк	пдк	ОБУВ	Класс	Выброс	Выброс	Значение
загр.	вещества	мг/м3	максим.	средне-	мг/м3	опас-	вещества	вещества,	М/ЭНК
веще-			разовая,	суточная,		ности	r/c	т/год	
ства			мг/м3	мг/м3					
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0333	Сероводород		0.008			2		0.0000000529	0.00000661
0410	Метан				50			0.0054641	0.00010928
	Смесь углеводородов предельных C6-C10				30			0.0000002306	7.68666E-9
1716	Смесь природных меркаптанов		0.00005			3		0.0000001193	0.002386
	(Одорант СПМ - ТУ 51-81-88) /в								
	пересчете на этилмеркаптан/								
	ВСЕГО:							0.0054645028	0.0025019

Примечания: 1. В колонке 10: "М" - выброс ЗВ,т/год; "ЭНК" - ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ОБУВ;

2. Способ сортировки: по возрастанию кода ЗВ (колонка 1)



ИП Керімбай Темірбек ЭРА v1.7 Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

	1	Источники выдел	ения	Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	- ГВС на выход	9	Координа	аты источ	иника на	карте-
Про		загрязняющих ве	ществ	часов	источника выброса	ист.	та	метр	из трубы п	ри максималы	НО		схеме	e, M	
изв	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-	источ	устья	разовой на	грузке		точ.ист,	/1конца	2-го к	онца
одс		Наименование	Ко-	ты		са на	ника	трубы		Объемн.рас-		линейног	о источ	линейног	о/дл.,
TBO			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п	л. ист.	шир. пл.	ист.
			шт.	году		схеме	COB, M	М	Р=101.3 кПа)		смеси	X1	Y1	X2	Y2
										Р=101.3 кПа)	οС				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
	1	•	i	i i		С	троите.	ЛЬСТВО •	1	1		İ	ì		
001		Компрессор	1	990.6	Выхлопная труба	0001	4	0.05	94	0.1845754	450.0	1670	660		
		передвижной с двигателем													
		внутреннего													
		внутреннето													
001		Электростанция	1	108 1	Выхлопная труба	0002	1	0.05	12.47	0.0244795	150 O	1666	660		
001	-	передвижная, 4		100.1	выхлопная труба	0002	4	0.03	12.47	0.0244793	430.0	1000	000		
		передвижная, ч кВт													
		IVD I													



ИП Керімбай Темірбек ЭPA v1.7 Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

Ho-	Наименование	Вещество	иффеой	Средне-	Код		Выброс з	агрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	пия
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
			i i		•	Строительство	i	i	i	
0001					0301	Азот (IV) оксид	0.0824	446.430	0.0243208	2022
						(Азота диоксид)				
					0304	Азот (II) оксид	0.01339	72.545	0.00395213	2022
						(Азота оксид)				
						Углерод (Сажа)	0.007	37.925	0.002121	2022
					0330	Сера диоксид	0.011	59.596	0.0031815	2022
						(Ангидрид сернистый)				
						Углерод оксид	0.072	390.084	0.02121	2022
					0703	_	0.00000013	0.0007	0.0000000389	2022
						(3,4-Бензпирен)				
						Формальдегид	0.0015	8.127	0.0004242	2022
					2754	Алканы С12-19	0.036	195.042	0.010605	2022
						(Растворитель				
						РПК-265П) /в				
						пересчете на углерод/				
0000					0 2 0 1	7 (777)	0.009155556	274 000	0 0007406	0000
0002					0301	Азот (IV) оксид	0.009155556	3/4.009	0.0037496	2022
					0004	(Азота диоксид)	0 001 407770	60 776	0 00000001	0000
					0304	Азот (II) оксид	0.001487778	60.776	0.00060931	2022
					0220	(Азота оксид)	0 000777770	21 772	0 000337	2022
						Углерод (Сажа)	0.000777778		0.000327	2022
					0330	Сера диоксид	0.001222222	49.928	0.0004905	2022
					0227	(Ангидрид сернистый)	0.000	226 004	0 00007	2000
					0337	Углерод оксид	0.008	326.804	0.00327	2022



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

			Источники выделе	ения	Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	ГВС на выход	е	Координа	ты источ	ника на	карте-
Пр	00		загрязняющих вег	цеств	часов	источника выброса	ист.		_		ри максималь			схеме		
из	вв І	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-			разовой на			точ.ист,		2-го	
OL			Наименование	Ко-	ты				трубы		Объемн.рас-		линейног			
TE	30			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=		/цен. па		шир. пл	
				шт.	году		схеме	COB, M	M	Р=101.3 кПа)	293.15 К, P=101.3 кПа)	смеси	X1	Y1	X2	Y2
												oC	1.0	4.4	4.5	1.0
1	L	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
0	01		Котел битумный	1	21.7	Дымовая труба	0003	3	0.1	6	0.047124		1667	659		
			передвижной			Ī										
			-													
0	01		Разработка	1		Неорганизованный	6001						1670	660	2	2
			грунта в отвал			выброс										
			экскаваторами													



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

	<u> </u>									
Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	Средне-	Код		Выброс з	агрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	пия
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
					0703	Бенз/а/пирен	0.00000014	0.0006	0.00000006	2022
						(3,4-Бензпирен)				
					1325	Формальдегид	0.000166667		0.0000654	2022
					2754	Алканы С12-19	0.004	163.402	0.001635	2022
						(Растворитель				
						РПК-265П) /в				
						пересчете на углерод/				
0003					0301	Азот (IV) оксид	0.001032	21.900	0.0000759	2022
						(Азота диоксид)				
					0304	1 ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' '	0.0001677	3.559	0.00001234	2022
						(Азота оксид)				
					0330		0.004	84.882	0.000294	2022
						(Ангидрид сернистый)				
					0337	Углерод оксид	0.00945	200.535	0.000695	2022
6001					2908	Пыль неорганическая:	0.032		0.0526	2022
						70-20% двуокиси				
						кремния (шамот,				
						цемент, пыль				
						цементного				
						производства - глина,				
						глинистый сланец,				
						доменный шлак, песок,				
						клинкер, зола				
						кремнезем и др.)				
		1	1		L	l .	l	l	I	1



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

				1		T	1_		1_			1			
		Источники выдел		Число	Наименование	_		Диа-		ГВС на выход		Координа			карте-
Про		загрязняющих ве			источника выброса	ист.		метр		ри максималь	но		схеме	•	
изв	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-			разовой на			точ.ист,			
одс		Наименование	Ko-	ТЫ		са на	ника	трубы		Объемн.рас-	тем-	линейног	о источ	линейно	го/дл.,
TBO			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п	л. ист.	шир. пл	и. ист.
			шт.	году		схеме	COB, M	M	Р=101.3 кПа)		смеси	X1	Y1	X2	Y2
										Р=101.3 кПа)	oC				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
001		Разработка	1	2000	Неорганизованный	6002								2	2
		грунта			выброс										
		бульдозерами													
001		Устройство	1	10	Неорганизованный	6003								2	2
		слоев из щебня			выброс										
		,,,,			-1										
001		Устройство	1	1 0	Неорганизованный	6004								2	2
001		устроиство песчаного			выброс	0004									۷
		основания													



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	-	Код		Выброс	загрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	RNH
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
6002					2908	-	0.03093		0.00465	2022
						70-20% двуокиси				
						кремния (шамот,				
						цемент, пыль				
						цементного				
						производства - глина,				
						глинистый сланец,				
						доменный шлак, песок,				
						клинкер, зола				
						кремнезем и др.)				
6003					2908	Пыль неорганическая:	0.0008		0.0000432	2022
						70-20% двуокиси				
						кремния (шамот,				
						цемент, пыль				
						цементного				
						производства - глина,				
						глинистый сланец,				
						доменный шлак, песок,				
						клинкер, зола				
						кремнезем и др.)				
6004					2000	П	0 0216		0.00809	2022
6004					2908	_	0.0216		0.00809	2022
						70-20% двуокиси				
						кремния (шамот,				
						цемент, пыль				
						цементного				



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

			Источники выделе		Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	ГВС на выход	e	Координа	ты источ	иника на	карте-
Про	0		загрязняющих ве	цеств	часов	источника выброса	ист.	та	метр	из трубы п	ри максималь	НО		схеме		
NSI	в Це	ex			рабо-	вредных веществ	выбро-	источ	устья	разовой на	грузке		точ.ист,	/1конца	2-го	конца
ОДО	С	Ī	Наименование	Ко-	ты		са на	ника	трубы		Объемн.рас-	тем-	линейног	о источ	линейно	го/дл.,
TBO	0			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п		шир. пл	
				шт.	году		схеме	COB, M	M	Р=101.3 кПа)		смеси	X1	Y1	X2	Y2
											Р=101.3 кПа)	οС				
_ 1	2	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
00	1		Засыпка траншей и котлованов	1	100	Неорганизованный выброс	6005								2	2
00	1		Антикоррозийная защита металлических поверхностей	1	100	Неорганизованный выброс	6006						1669	657	2	2
00	1		Сварочный пост	1	400	Неорганизованный выброс	6007						1668	657	2	2



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

	-1 - ,						<u> </u>			
Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	Средне-	Код		Выброс з	загрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	RNH
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
						производства - глина,				
						глинистый сланец,				
						доменный шлак, песок,				
						клинкер, зола				
						кремнезем и др.)				
6005					2908	Пыль неорганическая:	0.02027		0.0377	2022
						70-20% двуокиси				
						кремния (шамот,				
						цемент, пыль				
						цементного				
						производства - глина,				
						глинистый сланец,				
						доменный шлак, песок,				
						клинкер, зола				
						кремнезем и др.)				
6006					0616	Ксилол (смесь	0.015		0.036487	2022
0000						изомеров о-, м-, п-)	0.013		0.030407	2022
						Метилбензол (Толуол)	0 02067		0.00325874	2022
							0.00785		0.00323874	2022
						_	0.00867		0.00258724	2022
						Уайт-спирит	0.0333		0.028272	2022
					2152	V AMI CHMPMI	0.0333		0.020272	2022
6007					0123	диЖелезо триоксид	0.00208		0.00648	2022
						(Железа оксид) /в				
						пересчете на железо/				



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

	y ı a.	лмар	cidin panon, cipo	JVII CJIL	CIDO II	одводящего и внутр				овода в с.л	карык					
			Источники выделе	ения	Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	ГВС на выход	е	Координа	ты источ	иника на	карте-
П	ро		загрязняющих вег	цеств	часов	источника выброса	ист.	та	метр	из трубы п	ри максималь	но		схеме	∂, M	
И	зв	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-	источ	устья	разовой на	грузке		TOY.MCT,	/1конца	2-го к	онца
0	дС	•	Наименование	Ко-	ТЫ		са на	ника	трубы	Ск-ть м/с	Объемн.рас-	тем-	линейног	о источ	линейног	′о/дл.,
	во			лич.	В		карте-	выбро		(T=293.15 K,	ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п	п. ист.	шир. пл	. ист.
				шт.	году		схеме	COB, M	М	Р=101.3 кПа)	293.15 K,	смеси	X1	Y1	X2	Y2
											Р=101.3 кПа)	οС				
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
C	001		Аппарат газовой сварки и резки	1	96	Неорганизованный выброс	6008						1665	657	7 2	2
(001		Гидроизоляция	1		Неорганизованный выброс	6009						1669	666	5 2	2
C	001		Агрегат для сварки полиэтиленовых труб	1		Неорганизованный выброс	6010						1671	660	2	2
C	001		Спецтехника	1	8	Неорганизованный	6011	5					1666	666	5 2	2



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	-	Код		Выброс з	агрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	RNH
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
					0143	Марганец и его	0.0002403		0.000749	2022
						соединения /в				
						пересчете на марганца				
						(IV) оксид/				
6008					0100	диЖелезо триоксид	0.02025		0.007	2022
6000					0123	(Железа оксид) /в	0.02025		0.007	2022
						пересчете на железо/ Марганец и его	0.0003056		0.0001056	2022
						марганец и его соединения /в	0.0003036		0.0001036	2022
						пересчете на марганца (IV) оксид/				
					0201		0.01083		0.003744	2022
					0301	(Азота диоксид)	0.01003		0.003/44	2022
					0337		0.01375		0.00475	2022
					0337	утлерод оксид	0.01373		0.00473	2022
6009					2754	Алканы C12-19	0.001857		0.002006	2022
					2,01	(Растворитель	0.001007			
						РПК-265П) /в				
						пересчете на углерод/				
6010					0337	Углерод оксид	0.000005		0.00003029	2022
					0827	Хлорэтилен	0.000002		0.000013127	2022
						(Винилхлорид)				
6011					0301	Азот (IV) оксид	0.05176		0.34522184	2022



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

		Источники выдел	ения	Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	ГВС на выход	е	Координа	аты исто	иника на	карте-
Про		загрязняющих ве	ществ	часов	источника выброса	ист.	та	метр	из трубы п	ри максималь	но		схеме	Э, М	
NSE	цех			рабо-	вредных веществ	выбро-	источ	устья	разовой на	грузке		точ.ист,	/1конца	2-го	конца
одо	:	Наименование	Ко-	ты		са на	ника			Объемн.рас-			го источ	линейно	го/дл.,
TBC			лич.	В		карте-	выбро		(T=293.15 K,	ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п	л. ист.	шир. пл	I. MCT.
			шт.	году		схеме	COB, M	М	Р=101.3 кПа)		смеси	X1	Y1	X2	Y2
										Р=101.3 кПа)	οС				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
					выброс										



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2022 год

Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	Средне-	Код		Выброс з	загрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	пия
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
						(Азота диоксид)				
					0304	Азот (II) оксид	0.008411		0.056098549	
						(Азота оксид)				
					0328	Углерод (Сажа)	0.00924		0.06165005	
					0330	Сера диоксид	0.00462		0.030823224	
						(Ангидрид сернистый)				
					0337	Углерод оксид	0.0462		0.30824224	
					2732	Керосин	0.00924		0.06165005	



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2023 год

		Источники выделе	RNH	Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	ГВС на выход	е	Координа	ты источ	ника на	карте-
Про		загрязняющих вег	цеств	часов	источника выброса	ист.	та	метр	из трубы п	ри максималь	но		схеме	e, M	
изв	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-			разовой на			точ.ист,		2-го 1	
одс		Наименование	Ko-	ты				трубы		Объемн.рас-		линейног		линейно	го/дл.,
TBO			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п		шир. пл	. ист.
			шт.	году		схеме	COB,M	M	Р=101.3 кПа)		смеси	X1	Y1	X2	Y2
										Р=101.3 кПа)	oC				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
	1 1	i		ı	Ī	3	эксплу <i>а</i>	тация	Ī	Í	ı	1	ı	1 1	
000		0.77	1			0004	0	0 0 5		0 011701					
002		ОГШН для ГРПШ-13-2B-У1	Τ		Труба	0004	2	0.05	6	0.011781					
		1 PIIM-13-2B-91													
002		ПСК	1		Свеча	0005	2	0.015	6	0.0010603					
		ГРПШ-13-2ВУ1													
0.00			-			0006		0 015		0 0010600					
002		Ремонтно-профил	1		Свеча	0006	2	0.015	6	0.0010603					
		актические													
		работы ГРПШ-13-2ВУ1													
		1 L 11M_ T 2 _ 7 D A T													



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2023 год

Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	Средне-	Код		Выброс з	агрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
NCT.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	RNH
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
					ļ					
		1	1 1		Эк I	сплуатация I	I	1	I	
0004					0301	Азот (IV) оксид	0.00000494	0.419	0.0000844	2023
						(Азота диоксид)				
					0304	Азот (II) оксид	0.000000802	0.068	0.00001372	2023
						(Азота оксид)				
					0330	Сера диоксид	0.00000001	0.0008	0.0000001653	2023
						(Ангидрид сернистый)				
					0337	Углерод оксид	0.0001262	10.712	0.002157	2023
0005					U333	Сероводород			0.0000000004	2023
0003						Метан			0.000000000	2023
						Смесь углеводородов			0.0000000017	I I
						предельных С6-С10			0.000000017	2025
						Смесь природных			0.0000000009	2023
						меркаптанов (Одорант				
						СПМ - ТУ 51-81-88) /в				
						пересчете на				
						этилмеркаптан/				
0006					0333	Сероводород			0.0000000017	2023
					0410	Метан			0.000091	2023
						Смесь углеводородов			0.0000000039	2023
						предельных С6-С10				
						Смесь природных			0.0000000039	2023
						меркаптанов (Одорант				



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2023 год

		Источники выделе	RNH	Число	Наименование	Номер	Высо	Диа-	Параметры	ГВС на выход	е	Координа	ты источ	ника на	карте-
Про		загрязняющих вег	цеств	часов	источника выброса	ист.		_		ри максималь	но		схеме		
изв	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-			разовой на			точ.ист,		2-го в	
одс		Наименование	Ko-	ты				трубы	Ск-ть м/с	Объемн.рас-		линейног			· .
TBO			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=		/цен. п		шир. пл	
			шт.	году		схеме	COB, M	М	Р=101.3 кПа)	293.15 К, P=101.3 кПа)	смеси	X1	Y1	X2	Y2
					_	_		_		,	oC				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
002		ПСК ГРПШ-10МС	15		Свеча	0007	2	0.015	6	0.0010603					
002		Ремонтно-профил актические работы грпш-10МС	15		Свеча	0008	2	0.015	6	0.0010603					
002	?	ПСК ГРПШ-6	43		Свеча	0009	2	0.015	6	0.0010603					



ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек Таблица 5.2

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2023 год

Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	-	Код		Выброс з	агрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат		Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества	,	, -	,	тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/			r/c	мг/м3	т/год	RNH
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
						СПМ - ТУ 51-81-88) /в				
						пересчете на				
						этилмеркаптан/				
0007						Сероводород			0.00000003	2023
					0410	Метан			0.0002754	2023
					0416	Смесь углеводородов			0.0000000108	2023
						предельных С6-С10				
					1716	Смесь природных			0.00000006	2023
						меркаптанов (Одорант				
						СПМ - ТУ 51-81-88) /в				
						пересчете на				
						этилмеркаптан/				
0008					0333	Сероводород			0.0000000154	2023
						Метан			0.0016443	2023
					l l	Смесь углеводородов			0.0000000702	I I
						предельных С6-С10			0.0000000702	2025
					l l	Смесь природных			0.0000000351	2023
					l l	меркаптанов (Одорант			0.000000000	2025
						СПМ - ТУ 51-81-88) /в				
						пересчете на				
						этилмеркаптан/				
						O I MINIME PRAILITARY				
0009					0333	Сероводород			0.000000005	2023
						Метан			0.0004896	2023
						Смесь углеводородов			0.0000000192	1



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2023 год

Γ			Источники выделе		Число	Наименование	Номер				ГВС на выход	е	Координа	ты источ	иника на	карте-
Ι	Ipo		загрязняющих ве	цеств	часов	источника выброса	ист.	та	метр	из трубы п	ри максималь	но		схеме	Э, М	
I	13B	Цех			рабо-	вредных веществ	выбро-	источ	устья	разовой на	грузке		точ.ист,	/1конца	2-го в	конца
(одс		Наименование	Ко-	ты		са на	ника	трубы		Объемн.рас-			о источ	линейног	го/дл.,
-	гво			лич.	В		карте-	выбро			ход, м3/с (т=	пер.	/цен. п	л. ист.	шир. пл	. ист.
				шт.	году		схеме	COB, M	М	Р=101.3 кПа)	293.15 К, P=101.3 кПа)	смеси оС	X1	Y1	Х2	Y2
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
	002		Ремонтно-профил актические работы ГРПШ-6	43		Свеча	0010	2	0.015	6	0.0010603					



Таблица 5.2 ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета ПДВ на 2023 год

		1_	70 11	~	1					1_
Ho-	Наименование	Вещество	Коэффи	Средне-	Код		выброс з	агрязняющего	вещества	Год
мер	газоочистных	по котор.	циент	эксплуат	ве-	Наименование				дос-
ист.	установок	производ.	обеспечен	степень	ще-	вещества				тиже
выб-	и мероприятия	г-очистка	ности	очистки/	ства		r/c	мг/м3	т/год	пия
poca	по сокращению		газоочист	max.cren						ПДВ
	выбросов		кой	очистки%						
7	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
						предельных С6-С10				
					1716	Смесь природных			0.00000011	2023
						меркаптанов (Одорант				
						СПМ - ТУ 51-81-88) /в				
						пересчете на				
						этилмеркаптан/				
0010					0333	Сероводород			0.0000000274	2023
					0410	Метан			0.0029232	2023
					0416	Смесь углеводородов			0.0000001248	2023
						предельных С6-С10				
					1716	Смесь природных			0.0000000624	2023
						меркаптанов (Одорант				
						СПМ - ТУ 51-81-88) /в				
						пересчете на				
						этилмеркаптан/				



5.3. Расчет приземных концентраций загрязняющих веществ в атмосфере

5.3.1. Анализ уровня загрязнения атмосферы

Согласно пункту 5.21. [10], для ускорения и упрощения расчетов приземных концентраций на каждом предприятии рассматриваются те из выбрасываемых вредных веществ, для которых

		М _і / ПДК _і > Ф (1)
где,	$\Phi = 0.01H$ $\Phi = 0.1$	при H>10 при H<10
где,	M _i (г/сек)	 суммарное значение выброса от всех источников предприятия.
	ПДК _і (мг/ м³)	 максимально-разовая предельно-допустимая концентрация вредных веществ.
	Н (м)	- средневзвешенная по предприятию высота источников выброса (H _{cp} < 10 м).

Результаты определения необходимость расчетов приземных концентраций по веществам, на период строительства и эксплуатации в таблице 5.3.

В графах 1,2 приведен код и наименование загрязняющего вещества, в графах 3-5 - значения ПДК и ОБУВ в мг/м³, в графе 6 приведены выбросы вещества в г/с, в графе 7 - средневзвешенная высота источников выброса, в графе 8 — условия отношении суммарного значения выброса (г/с) к ПДКмр (мг/м³), по средневзвешенной высоте источников выброса, в графе 9 - примечание о выполнении условия в графе 8.

Метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие условия рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере приведены в таблице 3.3.

На основании п. 5.21 [10], по ингредиентам, приведенным в таблицах 5.3, на период строительства необходимы расчеты приземных концентрации по веществам: Углерод черный (Сажа), Азот (IV) оксид (Азота диоксид), Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния. На период эксплуатации нет необходимости расчета приземных концентрации по веществам.

При определении уровня загрязнения атмосферного воздуха приняты следующие критерии качества атмосферного воздуха: максимально-разовые ПДК_{м.р.}, ориентировочные безопасные уровни воздействия (ОБУВ) согласно приказа Министра национальной экономики Республики Казахстан от 28 февраля 2015 года №168 «Об утверждении Гигиенических нормативов к атмосферному воздуху в городских и сельских населенных пунктах» [5].

Для тех веществ, для которых отсутствуют ПДК_{м.р} согласно п. 8.1 [10] принимается в качестве критерия качества атмосферы ОБУВ.

Расчеты рассеивания вредных веществ в атмосфере выполнялись с помощью программного комплекса «Эра», версия 1.7, разработчик ТОО «Логос-Плюс», г. Новосибирск. ПК «ЭРА» реализует «Методику расчета концентраций вредных веществ в атмосферном воздухе от выбросов предприятий, Астана, 2008».

Моделирование максимальных расчетных приземных концентраций разработано для наиболее неблагоприятных в экологическом плане условий рассеивания и учтены постоянно работающие источники.

Качественные и количественные характеристики источников выбросов и режим работы оборудования приняты по таблице 4.2 «Параметры выбросов вредных веществ в атмосферу».

Анализ моделирования приземных концентраций по веществам показывает, что планируемые приземные концентрации при строительстве объекта соответствуют критериям качества атмосферного воздуха.



Результаты моделирования приземных концентраций загрязняющих веществ на период строительства показали, что при регламентной работе всех объектов площадки строительства, концентрация загрязняющих веществ в атмосферном воздухе 1 ПДК мр составляет от источника выброса на расстоянии 105 м (ФТ) по веществу Азот (IV) оксид (Азота диоксид).

Код ЗВ	Наименование загрязняющих веществ и состав групп суммаций	Cm	РΠ	ΦТ
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	3.461	2.065	0.9823
31	0301+0330	2.202	1.299	0.6351

По остальным ингредиентам величины приземных концентраций минимальные.

Распечатки полей приземных концентраций выполнены для ингредиентов с наибольшими концентрациями и представлены на рисунках 5.1-5.5.



Таблица 5.3

ЭРА v1.7 ИП Керімбай Темірбек

Определение необходимости расчетов приземных концентраций по веществам на период строительства

Актобе, "Строительство ОРУ-110 кВ в районе ГМЗ" г. Актобе

111(1000	The state of the s	1 . IM(1000						
Код	Наименование	пдк	пдк	ОБУВ	Выброс	Средневзве-	М∕(ПДК*Н)	
загр.	вещества	максим.	средне-	ориентир.	вещества	шенная	для Н>10	Примечание
веще-		разовая,	суточная,	безопасн.	r/c	высота,	м/пдк	
ства		мг/м3	мг/м3	УВ , мг/м3		М	для Н<10	
1	2	3	4	5	6	7	8	9
0123	диЖелезо триоксид (Железа оксид) /в		0.04		0.02233		0.0558	_
	пересчете на железо/							
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на	0.01	0.001		0.0005459		0.0546	_
	марганца (IV) оксид/							
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.4	0.06		0.021801	4.3858	0.0545	_
0328	Углерод (Сажа)	0.15	0.05		0.01624	4.5690	0.1083	Расчет
0616	Ксилол (смесь изомеров о-, м-, п-)	0.2			0.015		0.075	_
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)		0.000001		0.00000013	4.0000	0.013	_
0827	Хлорэтилен (Винилхлорид)		0.01		0.000004		0.00004	_
1325	Формальдегид	0.05	0.01		0.0015	4.0000	0.03	_
2732	Керосин			1.2	0.00924	5.0000	0.0077	_
2752	Уайт-спирит			1	0.0333		0.0333	_
2754	Алканы С12-19 (Растворитель РПК-265П) /в	1			0.037764	3.8132	0.0378	_
	пересчете на углерод/							
	Вещества, облад	ающие эффе	ктом сумма	рного вред	ного воздейств	RNS		
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.2	0.04		0.14499	4.0582	0.725	Расчет
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.5	0.05		0.01562	4.2958	0.0312	_
0337	Углерод оксид	5	3		0.13196	3.9330	0.0264	_
0342	Фтористые газообразные соединения	0.02	0.005		0.0000556		0.0028	_
	(гидрофторид, кремний тетрафторид)							
	(Фтористые соединения газообразные							
	(фтористый водород, четырехфтористый							
	кремний)) /в пересчете на фтор/							
2908	Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси	0.3	0.1		0.01574		0.0525	_
	кремния (шамот, цемент, пыль цементного							

Примечание. 1. Необходимость расчетов концентраций определяется согласно п.58 МРК-2014.Средневзвешенная высота ИЗА 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 - 10*ПДКс.с.

СВОДНАЯ ТАБЛИЦА РЕЗУЛЬТАТОВ РАСЧЕТОВ Город :048 Мугалжарский район.



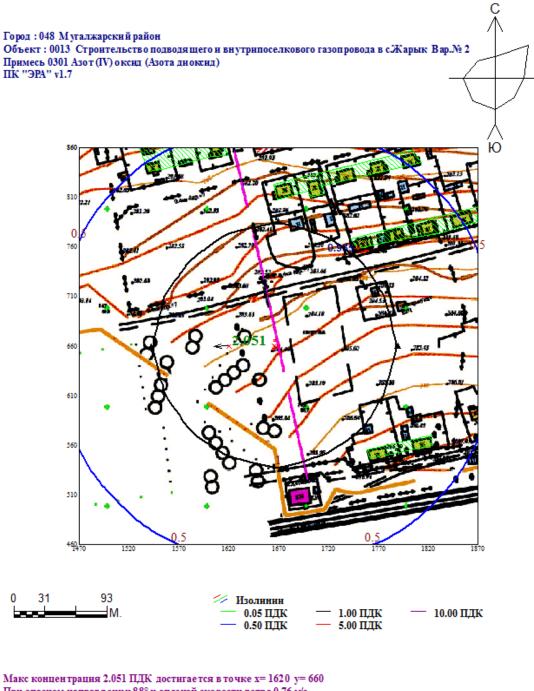
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык. Вар.расч.:2 период строительства (2021 год)

Код ЗВ	Наименование загрязняющих	Cm	РΠ	жз	І ФТ	Колич	ПДК (ОБУВ)	Класс
i ii i	веществ и состав групп суммаций			i I		I ASA I	мг/м3	опасн
·								
0123	диЖелезо триоксид (Железа оксид)	5.982	5.341	0.2162	0.2384	2	0.4000000*	3
1 1	/в пересчете на железо/							
0143	Марганец и его соединения /в	5.849	4.353	0.2126	0.2318	2	0.0100000	2
1 1	пересчете на марганца (IV)							
1 1	оксид/							
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	3.914	2.051	0.9353	0.9728	5	0.2000000	2
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.161	0.1117	0.0634	0.0654	4	0.400000	3
0328	Углерод (Сажа)	1.056	0.7025	0.1753	0.1832	3	0.1500000	3
0330	Сера диоксид (Ангидрид	0.194	0.1177	0.0528	0.0554	4	0.5000000	3
	сернистый)							
0337	Углерод оксид	0.192	0.1183	0.0391	0.0410	6	5.0000000	4
0616	Ксилол (смесь изомеров о-, м-,	2.679	2.282	0.2301	0.2558	1	0.2000000	3
	π-)							
0621	Метилбензол (Толуол)	1.23	1.048	0.1057	0.1175	1	0.6000000	3
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)	0.077	0.0551	0.0226	0.0243	2	0.0000100*	
0827	Хлорэтилен (Винилхлорид)	0.001	Cm<0.05	Cm < 0.05	Cm<0.05	1	0.1000000*	1
1210	Бутилацетат	3.572	3.042	0.3068	0.3410	1	0.1000000	4
1325	Формальдегид	0.06	0.0496			2	0.0500000	2
1401	Пропан-2-он (Ацетон)	1.02	0.8694			1	0.3500000	4
2732	Керосин	0.032	Cm<0.05	Cm < 0.05	Cm $<$ 0.05	1	1.2000000	-
2752	Уайт-спирит	1.189	1.013	0.1022	0.1136	1	1.0000000	-
2754	Алканы С12-19 (Растворитель РПК-	0.138	0.0797	0.0457	0.0474	3	1.0000000	4
1	265П) /в пересчете на углерод/			1				
2908	Пыль неорганическая: 70-20%	11.429	1.517	0.4334	0.4664	1	0.3000000	3
1 1	двуокиси кремния (шамот, цемент,			1				
	пыль							
31	0301+0330	2.567	1.355	0.6175	0.6426	5		
41	0337+2908	11.621	1.606	0.4505	0.4848	7		

Примечания:

- 1. Таблица отсортирована по увеличению значений кодов веществ.
- 2. Ст сумма по источникам загрязнения максимальных концентраций (в долях ПДК).
- 3. "Звездочка" (*) в графе "ПДК" означает, что соответствующее значение взято по 10ПДКсс.
- 4. Значения максимальной из разовых концентраций в графах "РП" (по расчетному прямоугольнику), "ЖЗ" (в жилой зоне), "ФТ" (в заданных группах фиксированных точек) приведены в долях ПДК.





Макс концентрация 2.051 ПДК достигается в точке x=1620~y=660 При опасном направлении 88° и опасной скорости ветра 0.76 м/с Расчетный прямоугольник № 1, ширина 400 м, высота 400 м, шаг расчетной сетки 50 м, количество расчетных точек 9 \pm 9 Расчет на 2021 год

Жилая зона, группа N 01
 Расч. прямоугольник N 01
 Расч. точки, группа N 90
 ✓ Хисточники по веществам



C Город: 048 М угалжарский район Объект: 0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в сЖарык Вар.№ 2 Примесь 0328 Углерод (Сажа) ПК "ЭРА" v1.7 Ю 810 760 710 660 .HJ.49 610 560 510 93 Изолинии - 10.00 ПДК 0.05 ПДК 1.00 ПДК 0.50 ПДК 5.00 ПДК

Макс концентрация 0.703 ПДК достигается в точке x= 1670 y= 660 При опасном направлении 326° и опасной скорости ветра 0.5 м/с Расчетный прямоугольник № 1, ширина 400 м, высота 400 м, шаг расчетной сетки 50 м, количество расчетных точек 9*9 Расчет на 2021 год

🖾 — • Жилая зона, группа N 01 Расч. прямоугольник N 01 ▲ Расч. точки, группа N 90 — × Источники по веществам



C Город: 048 М угалжарский район Объект: 0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в сЖарык Вар.№ 2 Примесь 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам ПК "ЭРА" v1.7 810 760 710 660 610 560 510 93 Изолинии 0.05 ПДК 1.00 ПДК 10.00 ПДК 0.50 ПДК 5.00 ПДК

Макс концентрация 1.518 ПДК достигается в точке $x=1670\,$ $y=660\,$ При опасном направлении 223° и опасной скорости ветра $0.5\,$ м/с Расчетный прямоугольник № 1, ширина $400\,$ м, высота $400\,$ м, шаг расчетной сетки $50\,$ м, количество расчетных точек $9^+9\,$ Расчет на $2021\,$ год

Жилая зона, группа N 01
 Расч. прямоугольник N 01
 А Расч. точки, группа N 90



C Город: 048 М угалжарский район Объект: 0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в сЖарык Вар.№ 2 Группа суммации __31 0301+0330 ПК "ЭРА" v1.7 810 760 710 660 610 560 510 93 Изолинии 0.05 ПДК 1.00 ПДК — 10.00 ПДК 0.50 ПДК 5.00 ПДК

Макс концентрация 1.356 ПДК достигается в точке x= 1620 y= 660 При опасном направлении 88° и опасной скорости ветра 0.76 м/с Расчетный прямоугольник № 1, ширина 400 м, высота 400 м, шаг расчетной сетки 50 м, количество расчетных точек 9*9 Расчет на 2021 год

🖾 — • Жилая зона, группа N 01

Расч. прямоугольник N 01

▲ Расч. точки, группа N 90



C Город: 048 М угалжарский район Объект: 0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в сЖарык Вар.№ 2 Группа суммации __41 0337+2908 ПК "ЭРА" v1.7 810 760 710 660 610 560 510 93 Изолинии — 10.00 ПДК 0.05 ПДК 1.00 ПДК 0.50 ПДК 5.00 ПДК

Макс концентрация 1.607 ПДК достигается в точке $x=1670\,$ $y=660\,$ При опасном направлении 228° и опасной скорости ветра $0.5\,$ м/с Расчетный прямоугольник № 1, ширина $400\,$ м, высота $400\,$ м, шаг расчетной сетки $50\,$ м, количество расчетных точек $9^\pm 9\,$ Расчет на $2021\,$ год

Жилая зона, группа N 01
 Расч. прямоугольник N 01
 Расч. точки, группа N 90

— × Источники по веществам



ЭРА v1.7 ИП Керимбай Темирбек

Таблица 5.3

Определение необходимости расчетов приземных концентраций по веществам на период эксплуатации

Мугалжарский район, Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык

Ī						~	25//====01==>	I
Код	Наименование	пдк	ПДК	ОБУВ	Выброс	Средневзве-	М∕(ПДК*Н)	
загр.	вещества	максим.	средне-	ориентир.	вещества	шенная	для Н>10	Примечание
веще-		разовая,	суточная,	безопасн.	r/c	высота,	м/пдк	
ства		мг/м3	мг/м3	УВ , мг/м3		M	для Н<10	
1	2	3	4	5	6	7	8	9
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.4	0.06		0.000000802	2.0000	0.000002005	_
0337	Углерод оксид	5	3		0.0001262	2.0000	0.00002524	_
	Вещества, облад	ающие эффе	ктом сумма	рного вред	ного воздейств	РИ		
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	0.2	0.04		0.00000494	2.0000	0.0000247	_
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0.5	0.05		0.00000000967	2.0000	0.000000019	_

Примечание. 1. Необходимость расчетов концентраций определяется согласно п.5.21 ОНД-86.Средневзвешенная высота ИЗА по стандартной формуле: Сумма (Ні*Мі) / Сумма (Мі), где Ні - фактическая высота ИЗА, Мі - выброс ЗВ, г/с 2. При отсутствии ПДКм.р. берется ОБУВ, при отсутствии ОБУВ - 10*ПДКс.с.



5.4. Обоснование принятого размера санитарно-защитной зоны (СЗЗ)

В соответствии с санитарными правилами «Санитарно-эпидемиологические требования к санитарно-защитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека», утвержденный приказом Министра национальной экономики Республики Казахстан от 11 января 2022 года № ҚР ДСМ-2 [11], должна быть разработана СЗЗ.

В СП [11] в приложении 3 указаны «Минимальные санитарные разрывы для подземных и наземных магистральных газопроводов, не содержащих сероводород». Газопроводы высокого давления 0,3-0,6 МПа, среднего давления 0,3 МПа не классифицируется санитарными правилами [11].

Проектируемый газопровод не относится к магистральным трубопроводам.

Строительные работы не классифицируется санитарными правилами [11].

Проектом произведено моделирование приземных концентраций загрязняющих веществ на период строительства.

Результаты моделирования приземных концентраций загрязняющих веществ на период строительства показали, что при регламентной работе всех объектов площадки строительства, концентрация загрязняющих веществ в атмосферном воздухе 1 ПДК мр составляет от источника выброса на расстоянии 90 м (ФТ) по веществу 0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид).

Код ЗВ	Наименование загрязняющих веществ и состав групп суммаций	Cm	РΠ	жз	ΦТ
0301	Азот (IV) оксид (Азота диоксид)	3.914	2.051	0.9353	0.9728
31	0301+0330	2.567	1.355	0.6175	0.6426

Анализ необходимости расчетов приземных концентраций по веществам на период эксплуатации показывает, что планируемые приземные концентрации, при регламентной работе проектируемого объекта, концентрация загрязняющих веществ в атмосферном воздухе составляет менее 1 ПДК мр.

Моделирование приземных концентраций загрязняющих веществ на период строительства проводился на Программном Комплексе «ЭРА. V 1.7» по методике [10] с учетом среднегодовой розы ветров.

5.4.1. Определение категории объекта

Общая продолжительность строительства – 5 месяцев.

Согласно Экологического кодекса РК от 2 января 2021 года №400-VI 3PK, статьи 12. п.2 Приложением 2 к Кодексу устанавливаются виды деятельности и иные критерии, на основании которых осуществляется отнесение объектов, оказывающих негативное воздействие на окружающую среду, к объектам I, II или III категорий.

Виды деятельности, не указанные в Приложении 2 к Кодексу или не соответствующие изложенным в нем критериям, относятся к объектам IV категории.

Согласно приказа и.о. МЭГПР РК от 19 октября 2021 года №408 «О внесении изменений в приказ МЭГПР РК от 13 июля 2021 года №246 «Об утверждении определению категории объекта, оказывающего негативное Инструкции по воздействие на окружающую среду», отнесение объекта к IV категории, оказывающие минимальное негативное воздействие на окружающую среду, проводится в случае проведения строительных операций, продолжительностью менее 1 года, а также не соответствии «иным критериям», предусмотренных пунктом 2 раздела 3 Приложения 2 **ЭК РК**:

> 1)Наличие на объекте стационарных источников эмиссий. загрязняющих веществ в выбросах в атмосферный воздух которых составляет 10 тонн в год и более;



- 2) Использование на объекте установок по обеспечению электрической энергией, газом и паром с применением оборудования с проектной тепловой мощностью 2 Гкал/час и более;
- 3) Накопление на объекте 10 тонн и более неопасных отходов и (или) 1 тонны и более опасных отходов.

На основании вышеуказанного, данный объект относиться к объектам IV категории, оказывающие минимальное негативное воздействие на окружающую среду.

5.5. Мероприятия по уменьшению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу

Сокращение объемов выбросов и снижение их приземных концентраций обеспечивается комплексом планировочных и технологических мероприятий.

К планировочным мероприятиям, влияющим на уменьшение воздействия выбросов предприятия на окружающую среду, относится благоустройство территории и вокруг него.

Технологические мероприятия включают (согласно Приложения 4 к ЭК РК):

- Постоянный контроль за состоянием технологического оборудования и выполнение мероприятий по предотвращению и снижению выбросов загрязняющих веществ от стационарных и передвижных источников;
- Увлажнение грунта при производстве земляных работ;
- Использование для производства строительных работ спецтехники и оборудования с катализаторными конверторами для очистки выхлопных газов и спецтехники и оборудования, работающие на дизельном топливе оснащенные нейтрализаторами выхлопных газов.

5.5.1. Мероприятия по сокращению выбросов при НМУ

Предотвращению опасного загрязнения воздуха в периоды неблагоприятных метеоусловий (НМУ) способствует регулирование выбросов или их кратковременное снижение.

Мероприятия по сокращению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу в периоды НМУ по первому режиму работы носят организационный характер:

- Особый контроль работы всех технологических процессов и оборудования;
- Запрещение работы оборудования на форсированном режиме.

В связи с тем, что проектируемый объект по массе и видовому составу вредных веществ создает незначительное загрязнение атмосферного воздуха мероприятия по снижению выбросов для II и III режимов НМУ не разрабатывались.

5.5.2. Мероприятия, предотвращающие выбросы вредных веществ в атмосферный воздух через не плотности газопровода

Газопроводы, оборудование и установки представляют собой замкнутую герметическую систему. Газопроводы после монтажа подвергаются испытанию на прочность и герметичность.

Для снижения рисков выбросов вредных веществ в атмосферный воздух предусмотрены следующие решения по охране окружающей среды:

- Герметизированная подача газа по трубопроводам;
- 100% контроль сварных стыков газопроводов физическими методами контроля;

Наряду с проектными решениями надежность газопровода обеспечивается правильной эксплуатацией и надзором соответствующими службами газового хозяйства, а также соблюдением технологии строительства и требований СН РК 4.03-01-2011 и «Требования промышленной безопасности систем распределения и



потребления природных газов» утвержденных приказом МЧС №172 от 18 сентября 2008 при монтаже газопроводов.

Систематическими работами в период эксплуатации газопроводов являются:

- Обходы трасс газопроводов;
- Проверка на плотность отключающей арматуры на газопроводах;
- Проверка на загазованность в колодцах различного рода, тоннелях, каналах, подвалах на расстоянии по 15,0 метров в обе стороны от подземного газопровода:
- Проверка в случае обнаружения утечки газа колодцев, тоннелей, каналов, подвалов в радиусе 8,00 м от места утечки.

Для безопасности технологических процессов составляется график проверки герметичности оборудования 1 раз в квартал.

Газопроводы и запорная арматура, предусмотренные в проекте, представляют замкнутую герметичную систему. При нормальном режиме эксплуатации газопровода вредных выбросов в атмосферу не происходит.

Выводы

Анализ уровня загрязнения атмосферы показал, что при строительстве и эксплуатации объекта приземные концентрации будут иметь величины меньше нормативных критериев качества по атмосферному воздуху.

Источники предприятия вносят незначительный вклад в величину приземной концентрации.

Согласно пп.11 статьи 39 Экологического Кодекса РК - Нормативы эмиссий для объектов III и IV категорий не устанавливаются.

Согласно п.1 статьи 574 Налогового Кодекса РК - Плательщиками платы являются операторы объектов I, II и III категорий, определенные в соответствии с Экологическим кодексом Республики Казахстан.

Выбросы, от всех проектируемых источников на основании проведенного анализа в разделе ООС, принимается в качестве предельно допустимых значений.



ВОЗДЕЙСТВИЕ НА ПОВЕРХНОСТНЫЕ И ПОДЗЕМНЫЕ ВОДЫ

6.1. Использование водных ресурсов, источники водоснабжения

Воздействие проектируемого объекта на водные ресурсы определяется оценкой рационального использования водных ресурсов, степени загрязнения сточных вод и возможности их очистки на локальных очистных сооружениях, решением вопросов регулирования сброса и очистки поверхностного стока.

6.1.1. Переход естественных водных преград

Трасса газопровода прокладыается через реку Илек. Переход через реку Илек запроектирован методом горизонтально-направленного бурения (ГНБ) от ПК168+32,15 до ПК169+71,52 из полиэтиленовых труб ПЭ ø160×14,6 по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011.

В месте перехода газопровода ширина реки Илек - 8,4 м, глубина - 1,5 м.

От края реки Илек не менее 50м установить отключающий устройство задвижку Ду-150мм в ограждении 3×3м с обоих берегов реки.

Глубина заложения газопровода принята с учетом возможного размыва дна реки, ниже профиля дна на 2,5м.

Направление пересечения должно быть перпендикулярно течению реки, по возможности в наиболее узком месте в русла реки.

На всем протяжении перехода применять длинномерные трубы. При формировании плети из труб мерной длины их соединение должно производиться сваркой с обязательной 100% проверкой стыков.

На берегах реки проектом предусмотрена установка берегового указательного знака.

Строительство и монтаж газопровода вести согласно МСН 4.03-01-2003г. и МСП 4.03-103-2005г., СН РК 4.03-01-2011, СП РК 4.03-101-2003, "Требований к безопасности систем газоснабжения" и "Требований по безопасности объектов систем газоснабжения".

Строить переходы рекомендуется летом.

Переход газопровода выполнен методом горизонтально направленного бурения. Технология бестраншейной прокладки газопроводов включает:

- На первом этапе бурение пилотной скважины вращающейся буровой головкой с закрепленным на ней резцом;
- втором этапе расширение бурового канала вращающимся расширителем до нужного диаметра, таких предварительных расширений может быть несколько до сформирования бурового канала необходимого диаметра;
- На третьем этапе протаскивание газопровода по буровому каналу.

позволяет наклонно-направленного бурения прокладывать газопроводы из стальных и полиэтиленовых труб как по прямолинейной, так и по криволинейной трассе.

Сваренный газопровод перед протаскиванием должен быть испытан на герметичность согласно требованиям проекта.

Контроль качества сварных стыков в месте прокола - 100%.

По окончании строительно-монтажных работ согласно "Требования по безопасности объектов систем газоснабжения":

- Газопровод высокого давления подвергается испытанию:
 - На прочность воздухом, давлением 0,75 МПа в течении 1 часа.
 - На герметичность воздухом, давлением 0,6 МПа в течении 24 часов.

Строительство и монтаж газопроводов выполнить в соответствии с требованиями: Требования по безопасности объектов систем газоснабжения, СН РК



4.03-01-2011, CΠ PK 4.03-101-2013, "Требования безопасности систем газоснабжения", СН РК 3.03-01-2013 Автомобильные дороги.

6.2. Водопотребление и водоотведение при строительстве

Вода для производственных нужд на период строительства используется привозная из ближайших водоисточников из сети центрального водоснабжения, организованных для забора воды, по договору с поставщиком. Вода для производственных нужд не используется из поверхностных и подземных водных объектов. А также отсутствует получение воды из рыбохозяйственных водоемов в качестве специального водопользователя.

Питьевая вода для рабочих привозная бутилированная.

Требования к качеству используемой воды должно соответствовать требованиям СП "Санитарно-эпидемиологические требования к водоисточникам, местам водозабора для хозяйственно-питьевых целей, хозяйственно-питьевому водоснабжению и местам культурно-бытового водопользования и безопасности водных объектов" утвержденным Приказом МНЭ РК от 16 марта 2015 года № 209.

Количество работающих на период строительства объекта составляет – 8 человек, продолжительность строительства – 5 месяцев.

Наименование потребителя	Расчетный расход, м³/период			
На технические нужды (согласно сметы)	457,88			
На хоз-питьевые нужды, согласно СНиП РК 4.01-02-2009 (Удельное среднесуточное (за год) водопотребление на одного жителя в населенных пунктах) - Сельские населенные пункты: 120 л/сут, табл. 5.4)	8× 30×5×120/1000 = 144.0			
Хоз-бытовые стоки	144.0			

Баланс водопортебления и водоотведения

Производство	Всего	Водопотребление, м ³ /период					Водоотведение, м³/период				Приме-	
		На производстве Свежая вода Об		венные	нужды	На	Без-	Всего	Объем	Произ-	Хозяйс-	чание
				Обор-	Пов-	хозяй-	воз-		сточной	водст-	твенно-	
		всего	В Т.Ч.	отная	торно-	ствен-	врат-		воды	венные	бытовые	
			пить	вода	исполь	HO-	ное		повтор-	сточные	сточные	
			e-		зуемая	быто-	пот-		но	воды	воды	
			вого		вода	вые	реб-		исполь-			
			каче			нужды	ление		зуемой			
			ства									
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Строительство подводящего и внутрипоселков ого газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)	601.88	457,88	-	-	-	144	457,88	144	-	-	144	-



6.3. Мероприятия по уменьшению неблагоприятного воздействия водные ресурсы при строительстве и эксплуатаций

В связи с расположением проектируемого объекта в водоохранной зоне провести мероприятию по водной среде от загрязнения на участке проведения проектируемых работ:

- I. При строительстве проектируемого объекта:
- 1. На участке проведения проектируемых работ не допускается мойка автотранспорта, свалка бытовых и производственных отходов, складирование ГСМ и других токсичных для окружающей среды веществ.
- 2. Участок работ необходимо оборудовать емкостями для сбора бытовых и производственных отходов.
- 3. Технические средства и транспорт не должны допускать утечки топлива и масла. Ежедневно руководящим персоналом участка работ должна проводиться проверка техсредств и транспорта на предмет наличия топлива и масла. При выявлении подобных фактов необходимо отстранять технические средства от работы, до полного устранения неисправности. Пункты стоянки, заправки и ремонта транспорта устанавливать на расстоянии не менее 100 м от водоема. Передвижение транспорта в береговой полосе проводить только по накатанным дорогам.
 - 4. Не допускать загрязнения воды и береговой полосы водоема.
 - 5. Не допускать незаконного лова рыбы на участке работ.
- 6. Временные бытовые и производственные помещения для обеспечения проектных работ должны размещаться на безопасном расстоянии от уреза воды.
- 7. Необходимо назначить ответственных лиц за проведение мероприятий по охране водной среды на участке проектируемых работ.
- 8. При проведении работ не должны использоваться токсичные и взрывчатые вешества.
- 9. Для нужд рабочего персонала предусмотреть надворный сборно-разборный биотуалет, откуда образующиеся сточные воды будут вывозиться спецавтотранспортом по договору;
 - II. При эксплуатации проектируемого объекта:
 - 1. На территории проектируемого объекта не допускается свалка бытовых и производственных отходов, складирование токсичных для окружающей среды веществ.
 - 2. Не допускать загрязнения воды и береговой полосы водоема.

6.4. Оценка воздействия на водные объекты

При ведении строительных работ загрязнения подземных, грунтовых и поверхностных вод не предвидится, так как:

- При переходе через реку Илек точки ГНБ расположены на расстоянии не менее 50 метров до речки с обеих сторон реки, соответственно работы по переходу газопровода не затрагивают русло реки;
- Подземный переход газопровода через русло реки, проводится с прокладкой полиэтиленовой длинномерной трубы, что исключает вероятность коррозии и загрязнения;
- Глубина заложения газопровода принята с учетом возможного размыва дна реки, ниже профиля дна на 2,5м. Таким образом, не создается препятствий миграциям рыб.

Гидрогеологические условия благоприятный для строительства. Грунтовые воды вскрыты скважиной №34 на глубине 4,0 м по трассе подводящего газопровода в период изысканий в ноябре 2020г., остальными скважинами грунтовые воды до



глубины 3м. не вскрыты. По архивным данным прошлых лет грунтовые воды вскрыты на глубине 8,0-10метров.

При строительстве и эксплуатаций газопровода отрицательного влияния на поверхностные и подземные воды не ожидается. Сброс сточных вод в природную среду не производится. В целом, воздействие на водные объекты при соблюдении предусмотренных мероприятии можно оценить, как незначительное.

Согласно «Постановления акимата Актюбинской области от 20 апреля 2009 года № 127» ширина водоохранных зон реки Илек и ее притоков Жарык, Коктобе, Тамды, Табантал, Есет, Жаксы-Каргала, Танирберген, Жамансу, Аксу от уреза воды при среднемноголетнем меженном уровне до уреза воды при среднемноголетнем уровне в период половодья и плюс расстояние 500 метров.

Ширина водоохранных зон для истоков реки Илек и ее притоков, а также родников 50 метров.

В соответствии с требованиями статей 125 и 126 Водного кодекса Республики Казахстан, необходимы соответствующих согласований, предусмотренных Законодательствами Республики Казахстан, в т. ч. согласования с бассейновой инспекцией. Рабочий проект согласован с ГУ «Жайык-Каспийская бассейновая инспекция по регулированию использования и охране водных ресурсов» №18-13-02-05/460 от 18.03.2021г.

7. ВОЗДЕЙСТВИЕ НА ОКРУЖАЮЩУЮ СРЕДУ ОТХОДОВ ПРОИЗВОДСТВА И ПОТРЕБЛЕНИЯ

7.1. Виды и количество отходов

Образование, временное хранение отходов, планируемых в процессе строительства и эксплуатации объекта, являются источниками воздействия на компоненты окружающей среды.

При строительстве и эксплуатации объекта должен проводиться строгий учет и постоянный контроль за технологическими процессами, где образуются различные отходы, до их утилизации или захоронения.

Строительство и эксплуатация объекта будет связана с образованием следующих отходов:

- Промышленные отходы (отходы производства);
- Твердые бытовые отходы (отходы потребления);

При строительстве и эксплуатации объекта, необходимо обеспечение нормального санитарного содержания территории в условиях эксплуатации без ущерба для окружающей среды, особую актуальность при этом приобретают вопросы сбора и временного складирования, а в дальнейшем утилизации отходов потребления.

В образовании объема отходов производства и их качества особое значение имеет соблюдение регламента производства, обуславливающего объем и состав образующихся отходов.

В обращении с отходами потребления важное значение имеют такие показатели, как нормы образования и накопления, динамика изменения объема, состава и свойств отходов, на которые оказывают влияние количество, место сбора и образования отходов.

Потенциальным источником воздействия на различные окружающей среды могут стать различные виды отходов, место их образования и временного хранения, способ транспортировки, которые планируются в процессе строительства и эксплуатации объекта.

7.1.1. Твердые бытовые отходы

К твердым бытовым отходам (ТБО) относятся все отходы сферы потребления, которые образуются при строительстве и эксплуатации объекта.

Твердые бытовые отходы имеют высокое содержание органического вещества (55 - 79 %).

ТБО не только загрязняют окружающую среду определенными фракциями своего механического состава, но и содержат большое количество легко загнивающих органических веществ повышенной влажности, которые, разлагаясь, выделяют гнилостные запахи, жидкость и продукты неполного разложения.

Временное хранение твердых бытовых отходов на территории производится в герметично закрытых контейнерах, устанавливаемых на специально отведенных выгороженных заасфальтированных площадках, расположенных с подветренной стороны площадки в соответствии с розой ветров.

Норма накопления твердых бытовых отходов на человека, приведена в соответствии с Приказом МЭГПР РК от 1 сентября 2021 года №347 «Об утверждении Типовых правил расчета норм образования и накопления коммунальных отходов» [13].

В соответствии с Санитарными правилами «Санитарно-эпидемиологические требования к сбору, использованию, применению, обезвреживанию транспортировке, хранению и захоронению отходов производства и потребления» от 25.12.2020 года №КР ДСМ-331/2020 [9], вывоз ТБО осуществляется своевременно. Сроки хранения отходов в контейнерах при температуре 0°C и ниже – не более трех суток, при плюсовой температуре – не более суток.



7.1.2. Производственные отходы

При строительстве объекта образуются производственные отходы строительный мусор, жестяные банки из-под краски, огарыши и остатки электродов, пластиковые канистры из-под растворителей.

Образующиеся отходы при строительстве объекта в соответствии с Классификатором отходов, приказ и.о. Министра экологии, геологии и природных ресурсов РК от 6 августа 2021 года №314, может относится к опасным отходам, неопасным отходам и зеркальным отходам, где один и тот же вид отходов может быть определен как опасным, так и неопасным отходом.

7.2. Расчет объема отходов, образующиеся при строительстве объекта

1. Отходы, образующиеся при строительстве объекта

1.1. Твердые бытовые отходы (Смешанные коммунальные отходы)

Список литературы:

1. Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008г. № 100-п

Источник образования отходов: Промышленные предприятия Наименование образующегося отхода (по методике): Бытовые отходы

Среднегодовая норма образования отхода, м3/на 1 человека в год , M3 = 0.30Плотность отхода, кг/м3 , P = 250

Количество человек , N=8

Отход: Твердые бытовые отходы (Смешанные коммунальные отходы)

Объем образующегося отхода, т/год , $_{M_{-}}$ = N*M3*P/1000 = 8*0.3*250/1000= 0,6

Объем образующегося отхода, куб.м /год , $_G_=N*M3=8*0.3=2,4$

Сводная таблица расчетов

Источник	Норматив	Плотн., кг/м3	Исходные данные	Кол-во, т/год	Кол-во, м3/год
Промышленные	0.3 м3 на 1	250	8	0.6	2.4
предприятия	человека в год		человек		

Итоговая таблица:

Код	Отход	Кол-во, т/год	Доп.ед.изм	Кол-во в год
20 03 01	Твердые бытовые отходы (Смешанные	0.6	куб.м	2.4
	коммунальные отходы)			

На 2022-2023 гг:

Итоговая таблица при продолжительности строительства 18 месяцев в год:

Код	Отход	Кол-во, m/год	Доп.ед.изм	Кол-во в год
20 03 01	Твердые бытовые отходы (Смешанные			
	коммунальные отходы)	0.25	куб.м	1.0

1.2. Строительный мусор (Смешанные отходы строительства)

1. Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008г. № 100-п Количество строительных отходов принимается по факту образования.

На период строительства образования строительного мусора ориентировочно 1% от объема перерабатываемых инертных материалов составляет 0.35 т/год



1.3. Жестяные банки из-под краски

Список литературы:

1. Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008г. № 100-п

Наименование тех. операции: Окрасочные работы

Вид и марка ЛКМ: Грунтовка ГФ-021

Расход краски, используемой для покрытия, т/год , $\mathit{Q1}$ = 0.0068

Вид и марка ЛКМ: Грунтовка ПФ-020

Расход краски, используемой для покрытия, $ext{т/год}$, Q2=0.0088

Вид и марка ЛКМ: Грунтовка ФЛ-03К

Расход краски, используемой для покрытия, т/год , $\it Q3$ = $\it 0.00006$

Вид и марка ЛКМ: Эмаль ПФ-115

Расход краски, используемой для покрытия, т/год , $\mathit{Q4}$ = 0.0374

Вид и марка ЛКМ: Эмаль ХВ-16

Расход краски, используемой для покрытия, $ext{т/год}$, $extit{Q5}$ = $extbf{0.0097}$

Вид и марка ЛКМ: Эмаль ХВ-125

Расход краски, используемой для покрытия, т/год , $\mathit{Q6}$ = 0.0001

Вид и марка ЛКМ: Лак БТ-123

Расход краски, используемой для покрытия, т/год , $\mathit{Q7}$ = 0.0496

Вид и марка ЛКМ: Лак БТ-577

Расход краски, используемой для покрытия, т/год , $\mathit{Q8}$ = 0.0018

Суммарный годовой расход краски (ЛКМ), кг/год , $Q = \Sigma Q n * 1000 = 114,3$

Норма образования отхода определяется по формуле:

$$N = \sum M_i \cdot n + \sum M_{\kappa i} \cdot \alpha_i$$
, T/POH ,

где Mi - масса i-го вида тары, т/год; n - число видов тары; Mki масса краски в і-ой таре, т/год; αі - содержание остатков краски в ітой таре в долях от Mki (0.01-0.05).

Масса краски в таре, кг , Mk = 9

Масса пустой тары из-под краски, кг, M = 0.702

Количество тары, шт., n = Q/Mki = 114.3/9 = 13

Содержание остатков краски в таре в долях от Mki (0.01-0.05)lpha = 0.01 *Mk = 0.01 * 9 = 0.09

Наименование образующегося отхода (по методике): Тара из под ЛКМ

Отход: Жестяные банки из-под краски (Упаковка, содержащая остатки или загрязненная опасными веществами)

Объем образующегося отхода, т/год , $N = (0.702 + 0.09) * 13* 10^-3 = 0.01030$

Итоговая таблица:

Код	Отход	Кол-во, т/год
15 01 10*	Жестяные банки из-под краски (Упаковка,	0.0103
	содержащая остатки или загрязненная	
	опасными веществами)	

1.4. Пластиковые канистры из-под растворителей

Список литературы:

1. Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008г. № 100-п



Наименование тех. операции: Окрасочные работы

Вид и марка ЛКМ: Растворитель Уайт-спирит

Расход ЛКМ, используемой для покрытия, т/год , Q1=0.00606

Вид и марка ЛКМ: Растворитель Р-4

Расход ЛКМ, используемой для покрытия, т/год , $\mathit{Q2}$ = 0.0025

Суммарный годовой расход растворителя (ЛКМ), кг/год , $Q = \Sigma Q n * 1000 = 8,6$

Норма образования отхода определяется по формуле:

$$N = \sum M_i \cdot n + \sum M_{\kappa i} \cdot \alpha_i$$

где Mi - масса i-го вида тары, т/год; n - число видов тары; Mki масса растворителя в і-ой таре, т/год; аі - содержание остатков растворителя в і-той таре в долях от Мкі.

Масса растворителя Уайт-спирит в таре, кг , M_{kl} = 2.39

Масса пустой тары из-под растворителя, кг , M=0.130

Количество тары, шт., n = Q1/Mk1 = 6.06/2.39 = 3

Масса растворителя P-5 в таре, кг , $M_{k2} = 0.85$

Масса пустой тары из-под растворителя, кг , M=0.086

Количество тары, шт., $n = \frac{O2}{Mk2} = 2.5/0.85 = 3$

Содержание остатков растворителя в таре в долях от Mki = 0.0

Наименование образующегося отхода (по методике): Тара из-под ЛКМ

Отход Пластиковые канистры из-под растворителя

Объем образующегося отхода, т/год , $N = ((0.130*3) + (0.086*3))*10^-3 = 0,0006$

Итоговая таблица:

Код	Отход	Кол-во, т/ период
15 01 10*	Пластиковые канистры из-под растворителя	0.0006

1.5. Огарыши и остатки электродов

Список литературы:

1. Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008г. № 100-п

Тех. процесс: Сварочные работы

Наименование образующегося отхода (по методике): Огарки сварочных электродов.

Остаток электрода от массы электрода, $\alpha = 0.015$

Расход электродов, $\tau/$ год , M=0.433

Объем образующегося отхода, тонн , $N_{-}=M*\alpha=0.433*0.015=0,00650$

Итоговая таблица:

Код	Отход	Кол-во, т/ период
12 01 13	Огарыши и остатки электродов	0.0065



Перечень отходов производства и потребления

Таблица 7.1

		таолица т.т
Образова-	Разме-	Передача
ние,	щение,	сторонним
тонн	тонн	организациям,
		тонн
2	3	4
льства		
0.6174	-	0.6174
0.3674	-	0.3674
0.25	-	0.25
оды		
0.0103	-	0.0103
0.0006	-	0.0006
ходы		
0.25	-	0.25
0.0065		0.0065
0.0000	-	0.0065
3		
0.35	-	0.35
	ние, тонн 2 Вльства 0.6174 0.3674 0.25 ОДЫ 0.0103 0.0006 ходы 0.25 0.0065	ние, тонн тонн 2 3 ВЛЬСТВА 0.6174 - 0.3674 - 0.25 - ОДЫ 0.0103 - 0.0006 - ХОДЫ 0.25 -

7.3. Управление отходами

Накопление отходов производится в специально установленных оборудованных местах в соответствии с требованиями законодательства РК.

Временное хранение отходов: строительный мусор - на специальном отведенном месте, ТБО, огарыши сварочных электродов, жестяные банки из-под краски, пластиковые канистры из-под растворителя – в контейнерах.

Продолжительность временного хранения отходов производства потребления (накопление) не более 1 месяца.

Дальнейшее утилизация отходов производства и потребления производится подрядными организациями путем передачи отходов сторонним организациям на основе заключенных договоров с оформлением актов, накладной или иных документом.

Рекомендации по обезвреживанию, утилизации, захоронению всех видов отходов, их опасные свойства и физическое состояние:

Наименование	Рекомендуемый способ переработки	Опасные	Физическое
	отходов	свойства	состояние
Огарыши сварочных	Передача на специализированные	-	Твердое
электродов (Отходы сварки)	предприятия для переработки или		
Жестяные банки из-под краски	утилизации.	Токсические	Твердое
	- Рециркуляция металлов и их	(ядовитые)	
	соединений	вещества	
Смешанные коммунальные	Передача на специализированные	Огнеопасные	Смесевое
отходы;	предприятия для переработки или	твердые	
	утилизации	вещества	
Смешанные отходы	- Размещение (помещение) в специально	-	Смесевое
строительства и сноса.	приспособленных земляных сооружениях		
	(на полигонах)		
Пластиковые канистры из-под	Передача на специализированные	Токсические	Твердое
растворителя	предприятия для переработки или	(ядовитые)	
	утилизации.	вещества	
	- Переработка пластиковых отходов		



Рециркуляция отходов

Рециркуляция или повторное использование отходов является ключевым звеном решения проблемы накопления бытовых и производственных отходов.

Вторичное использование материалов снижает уровень вредного влияния на окружающую среду, расширяет сырьевую базу и позволяет рационально использовать природные богатства.

- Рециркуляция металлов и их соединений;
- Утилизация прочих неорганических материалов.

Захоронение отходов

Отходы, которые невозможно утилизировать или повторно использовать, подлежат захоронению на специально предназначенных для этого площадках.

Метод захоронения в основном применяют к несгораемым отходам, а также к отходам, выделяющим токсичные вещества при сгорании.

Размещение (помещение) в специально приспособленных сооружениях (на полигонах).

7.4.Оценка воздействия отходов производства и потребления окружающую среду

При временном складировании отходов производства и потребления (ТБО) можно выделить следующие факторы воздействия на окружающую среду:

> Загрязнение почв будет происходить при стихийных свалках мусора, а также при транспортировке отходов к месту захоронения.

7.5. Мероприятия по снижению вредного воздействия отходов окружающую среду

В целях обеспечения снижения вредного воздействия на окружающую среду и обеспечения требуемого санитарно-эпидемиологического состояния территории при складировании отходов проектом предлагается проведение следующих мероприятий:

- 1. Обеспечивать своевременный вывоз мусора с территории.
- 2. Руководство обязано своевременно заключать договор с подрядными организациями на вывоз бытового мусора.

Выводы

Из анализа проектной документации можно сделать следующие выводы:

- 1. С точки зрения по объему образуемых отходов на данном объекте его можно отнести к малоотходным производствам.
- 2. Суммарное воздействие на все компоненты окружающей среды отходами производства и потребления будет незначительным при соблюдении принятых проектных решений и своевременным заключением договоров на вывоз образующихся отходов со специализированными организациями.

8. ВОЗДЕЙСТВИЯ ФИЗИЧЕСКИХ ФАКТОРОВ

8.1. Шумовое воздействие

8.1.1. Источники шумового воздействия

Потенциальными источниками шума внутри зданий и сооружений различного назначения и на площадках промышленных предприятий являются машины, механизмы, средства транспорта и другое оборудование.

Состав шумовых характеристик и методы их определения для машин, механизмов, средств транспорта и другого оборудования, значения их шумовых характеристик следует принимать в соответствии с требованиями ГОСТ 12.1.003-2014 «Межгосударственный Стандарт, Система стандартов безопасности труда, Шум, Общие требования безопасности».

Уровень шума от технологического оборудования в среднем составляет 50-55 дБа. В соответствии с Приказом МНЭ РК от 28 февраля 2015 года №169 «Об утверждении Гигиенических нормативов к физическим факторам, оказывающим воздействие на человека» уровни шумов на рабочих местах не должны превышать допустимых значений, а именно:

- Постоянные рабочие места в производственных помещениях <80 дБА;
- Помещения АБК <60 дБА.

8.1.2. Мероприятия по регулированию и снижения уровня шума

С целью снижения отрицательного шумового воздействия настоящим проектом предусмотрено выполнение мероприятий по регулированию и снижения уровня шума, основными из которых являются:

- Проверка установленных оборудований на соответствие с паспортными данными;
- Проведение постоянного контроля за уровнем звукового давления на рабочих местах.

8.2. Радиационная обстановка.

При производственной деятельности предприятия не будут внедряться технологии и оборудование, нетипичные для данного производства, т.е. не будет наблюдаться существенные изменения в радиационной обстановке.

При производственной деятельности площадки предприятия, радиационная обстановка должно быть в норме, то есть мощность экспозиционной дозы гаммаизлучения должны составлять 7-12 мкР/час.

8.3. Электромагнитные и тепловые излучения

Источниками электромагнитных полей являются атмосферное электричество, космические лучи, излучение солнца, а также искусственные источники: различные генераторы, трансформаторы, антенны, лазерные установки и т.д.

Источники высокочастотных электромагнитных и тепловых излучений на территории площадок предприятия отсутствуют.

электрические установки, устройства и Используемые электрические обеспечивают необходимые допустимые уровни коммуникации, воздействия электромагнитных излучений на работающих.

Вывод:

Воздействие физических факторов ограничено пределами строительства объектов. Наиболее явно на площадке строительства, может проявить себя шумовое воздействие. В отношении защиты от шума выполняются требования соответствующих нормативов, принимаются все необходимые меры к их обеспечению.



9. ВОЗДЕЙСТВИЕ НА ПОЧВЫ, РАСТИТЕЛЬНЫЙ И ЖИВОТНЫЙ МИР

9.1. Почвы

Потенциальными источниками нарушения загрязнения И растительности является различное оборудование и установки, которые в ходе проведения работ при производственной деятельности предприятия воздействуют на компоненты природной среды, в том числе и на почвенно-растительный покров.

Для защиты участков ГРПШ от доступа посторонних лиц предусмотрено сетчатое ограждение с калиткой. Ограждение площадки высотой 1,60м, размером 9,0х4,0м. Покрытие площадки-щебеночное фр.20-40 СТ РК1284-2004* толщиной 150мм по уплотненному грунту. Площадка ограждается звеньями из сетки рабицы ГОСТ 5336-80 на металлическом каркасе из уголка 50×5 по ГОСТ 8509-93. Звенья крепятся к стойкам из труб ø76 по ГОСТ10704-91. Объемно-пространственное решение и планировка территории приняты с учетом функциональных требований санитарных норм, пожарной безопасности.

На линии газопровода запроектированы площадки газового крана. Покрытие площадки-щебень фракции 20-40 мм по СТ РК1284-2004 толщиной 150мм по уплотненному грунту. Площадка ограждаются металлическим сетчатым ограждением с калиткой.

Для обеспечения соблюдения норм статьи 140 Земельного кодекса РК и статьи 228 ЭК РК, перед началом строительных работ почвенный слой на глубину 0,2м должен быть снят и складирован во временные бурты для дальнейшей рекультивации нарушенных земель, восстановление их плодородия и других полезных свойств и своевременное вовлечение их в хозяйственный оборот по окончании строительства.

9.1.1. Техническая рекультивация

Восстановление нарушенных земельных участков после строительства должна включаться в общий комплекс строительно-монтажных работ и обеспечивать восстановление плодородия земель.

На техническом этапе восстановления нарушенных земельных участков по завершении строительства объекта должны проводиться следующие работы:

- Уборка строительного мусора, удаление из пределов строительной полосы всех временных устройств;
- Распределение оставшегося грунта равномерным слоем или транспортирование его в специально отведенные места, указанные в проекте;
- Оформление откосов кавальеров, насыпей, выемок. засыпка или выравнивание рытвин и ям;
- Мероприятия по предотвращению эрозионных процессов.

9.2. Растительный мир

9.2.1. Современное состояние растительного покрова

На территории объекта проектирования, редких и исчезающих видов растений, занесенных в Красную книгу, не произрастает.

Преобладающей растительностью площадки проектирования является типчак. ксерофитном разнотравье доминируют полыни, прутняково-ромашковые и грудничные компоненты. Растительный покров на светло-каштановых почвах представлен полынно-злаковыми ассоциациями с бедным видовым составом разнотравье. В глубоких балках встречается мелкий кустарник.



9.2.2. Характеристика воздействия объекта и сопутствующих производств на растительные сообщества

В результате строительства объекта можно предположить, что воздействие объекта проектирования и сопутствующих производств на растительные сообщества в зоне их влияния не изменится и останется на прежнем уровне.

Воздействие, оказываемое в ходе строительства объекта на почвеннорастительный покров, сводится в основном к механическим нарушениям.

Влияние предусматриваемой «Проектом» деятельности на почвеннорастительный покров оценивается как умеренное, так как возможно устранение механического воздействия с помощью благоустройства территории.

9.2.3. Определение зоны влияния планируемой деятельности на растительность

Зона влияния планируемой деятельности на растительность в качественной оценке предполагается локальной и не выходящей за границы проектирования. На период производства строительно-монтажных работ — локально на площадке строительства, влияние на растительность полностью отсутствует.

9.2.4. Мероприятия по снижению негативного воздействия

С целью снижения отрицательного техногенного воздействия на почвенный растительный покров настоящим проектом предусмотрено выполнение экологических требований и проведение природоохранных мероприятий, основными из которых являются:

- Ведение работ в пределах отведенной территории;
- Создание системы сбора, транспортировки и утилизации твердых отходов, вывоза их в установленные места хранения, исключающих загрязнение почв;
- Своевременное проведение технического обслуживания и проверки оборудования, исправное техническое состояние используемой техники и транспорта.

9.3. Животный мир

Для большинства животных наиболее губительным антропогенным фактором является нарушение почвенно-растительного покрова, загрязнение грунтов и растительности, высокий фактор беспокойства, возникающий при движении автотранспорта и работе технологического оборудования, вследствие чего происходит вытеснение их из ближайших окрестностей, снижается плотность населения групп животных вплоть до исчезновения.

Совокупность факторов (воздействий), оказывающих отрицательное влияние на животных, можно условно подразделить на прямые и косвенные. Прямые воздействия обусловливаются созданием искусственных препятствий: шумом транспортных средств и бесконтрольным отстрелом диких животных. Косвенные воздействия обусловливаются сокращением пастбищных площадей в результате эрозионных и криогенных процессов, механического повреждения растительного покрова и пожаров, загрязнение атмосферы и грунтовой среды.

9.3.1. Мероприятия по снижению негативного воздействия

Воздействие на животный мир можно будет значительно снизить, если соблюдать следующие требования:

- Своевременно рекультивировать участки с нарушенным почвеннорастительным покровом;
- Соблюдение норм шумового воздействия.
- Строгое соблюдение технологии производства;



- Транспортные пути должны совпадать с существующими дорогами и проездами;
- Все строительно-монтажные работы должны проводиться исключительно в пределах строительной площадки;
- Поддержание в чистоте территории площадок, не допускать загрязнения земель, примыкающих к площадке строительства производственными и другими отходами;
- Слив горюче-смазочных материалов, мойку машин и механизмов производить в специально отводимых и оборудованных для этого местах;
- Площадка для размещения временных инвентарных помещений для строителей должна быть оснащена контейнерами для сбора строительных и бытовых отходов и емкостями для сбора отработанных ГСМ с последующим вывозом и захоронением в местах, согласованных с местными органами санэпиднадзора.
- Запрещение кормления и приманки диких животных;
- Запрещение бесцельного уничтожения пресмыкающихся и т.п.
- На период миграции животных, в зависимости от вида и причин их миграции, применить четко локализованных мер по предотвращению и ослаблению негативных эффектов.

9.4. Охрана недр

Недра подлежат охране от истощения запасов полезных ископаемых и загрязнения. Необходимо также предупреждать возможное негативное воздействие недр на окружающую природную среду при их освоении.

Охрана недр должна осуществляется в строгом соответствии с законом Республики Казахстан «О недрах и недропользовании».

Загрязнение недр и их нерациональное использование отрицательно отражается на состоянии и качестве подземных вод, атмосферы, почвы, растительности.

В результате техногенных воздействий на геологическую среду при производстве различных работ в ней происходят или могут происходить изменения, существенным образом меняющие ее свойства.

Оценка воздействия на геологическую среду базируется на требованиях к охране недр, включающих систему правовых, организационных, экономических, технологических и других мероприятий, направленных на сохранение свойств энергетического состояния верхних частей недр с целью предотвращений землетрясений, оползней, подтоплений, просадок грунтов.

Воздействие на недра при строительстве, оценивается как низкое, не вызывающее значительных изменений геологической среды после окончания работ. Эксплуатация проектируемого объекта не будет оказывать воздействия на недра, не загрязняют окружающую среду, не пересекает месторождение полезных ископаемых, поэтому специальных мер защиты не требуется.

При реализации проекта необратимых негативных воздействий на почвенный горизонт, растительный, животный мир и на недра не ожидается. В целом, воздействие проектируемых работ при соблюдении природоохранных мероприятий оценивается как «незначительное».



10. КОМПЛЕКСНАЯ ОЦЕНКА ВОЗДЕЙСТВИЯ НА ОКРУЖАЮЩУЮ СРЕДУ ПРОЕКТИРУЕМЫХ РАБОТ

Экологические системы основаны на сложных взаимодействиях связанных индивидуальных компонентов и подсистем. Поэтому воздействие на один компонент может иметь эффект и на другие, которые могут быть в пространственном и временном отношении удалены от компонентов, которые подвергаются непосредственному воздействию.

Как показывает практика, наиболее приемлемым для решения комплексной оценки воздействия представляется использование трех основных показателей: пространственного и временного масштабов, и величины воздействия.

Пространственные масштабы воздействия на окружающую среду определяются с использованием 5 категорий по следующим градациям и баллам:

- Точечный (1) площадь воздействия менее 1 га (0,01 км²) для площадных объектов или в границах зоны отчуждения для линейных, но на удалении менее 10 м от линейного объекта;
- **Локальный (2)** площадь воздействия 0,01-1,0 км² для площадных объектов или на удалении 10-100 м от линейного объекта;
- Ограниченный (3) площадь воздействия в пределах 1-10 км² для площадных объектов или на удалении 100-1000 м от линейного объекта;
- Территориальный (4) площадь воздействия 10-100 км² для площадных объектов или 1-10 км от линейного объекта;
- Региональный (5) площадь воздействия более 100 км² для площадных объектов или менее 100 км от линейного объекта.

Разделение пространственных масштабов опирается на характерные размеры географических образований, используемых для ландшафтной дифференциации территорий суши, площади наиболее крупных административных образований и т.п.

Временные масштабы воздействия определяются по следующим градациям и баллам:

- Кратковременный (1) длительность воздействия менее 10 суток;
- Временный (2) от 10 суток до 3-х месяцев;
- Продолжительный (3) от 3-х месяцев до 1 года;
- Многолетний (4) от 1 года до 3 лет;
- Постоянный (5) продолжительность воздействия более 3 лет.

Кратковременное воздействие по своей продолжительности соответствует синоптической изменчивости природных процессов. Временное воздействие соответствует продолжительности внутрисезонных изменений, долговременное - продолжительности межсезонных внутригодовых изменений окружающей среды.

Величина (интенсивность) воздействия оценивается в баллах по таким градациям:

- Незначительная (1) изменения среды не выходят за пределы естественных флуктуаций;
- Слабая (2) изменения среды превышают естественные флуктуации, но экосистема полностью восстанавливается;
- Умеренная (3) изменения среды превышают естественные флуктуации, но способность к полному восстановлению поврежденных элементов сохраняется;
- Сильная (4) изменения среды значительны, самовосстановление затруднено;

Экстремальная (5) — воздействие на среду приводит к необратимым изменениям экосистемы, самовосстановление невозможно.



Для определения значимости (интегральной оценки) воздействия намечаемой деятельности отдельный элемент окружающей среды выполняется комплексирование полученных для данного компонента окружающей среды показателей воздействия.

Комплексный балл воздействия определяется путем перемножения баллов показателей воздействия по площади, по времени и интенсивности. Значимость воздействия определяется по пяти градациям и представлена в таблице 10.1.

Таблица 10.1

Определение значимости (интегральной оценки) воздействия намечаемой деятельности на окружающую среду

Значимость воздействия	Определение					
Незначительная (1)	Негативные изменения в физической среде мало					
	Заметны (неразличимы на фоне природной изменчивости) или отсутствуют					
Низкая (2-8)	Изменение среды в рамках естественных изменений (кратковременные и обратимые). Популяция и сообщества возвращаются к нормальным уровням на следующий год после происшествия.					
Средняя (9-27)	Изменения в среде превышает цепь естественных изменений. Среда восстанавливается без посторонней помощи частично или в течение нескольких лет.					
Высокая (28-64)	Изменения среды значительно выходят за рамки естественных изменений. Восстановление может занять до 10-ти лет.					
Чрезвычайная (65- 125)	Проявляются устойчивые структурные и функциональные перестройки. Восстановление займет более 10-ти лет.					

Анализ рассмотренных материалов в процессе реализации данного проекта позволил сделать выводы по поводу воздействия намечаемой деятельности на основные компоненты окружающей среды.

Атмосферный воздух. Проведение проектируемых работ будет иметь воздействие на атмосферный воздух *незначительное, локального масштаба и* временное.

Поверхностные воды. Проектом предусматривается переход через реку Илек методом горизонтально-направленного бурения (ГНБ) от ПК168+32,15 до ПК169+71,52 из полиэтиленовых труб ПЭ ø160×14,6 по СТ РК ГОСТ Р 50838-2011.

условия Подземные воды. Гидрогеологические благоприятный строительства. Грунтовые воды вскрыты скважиной №34 на глубине 4,0 м по трассе подводящего газопровода в период изысканий в ноябре 2020г., остальными скважинами грунтовые воды до глубины 3м. не вскрыты. По архивным данным прошлых лет грунтовые воды вскрыты на глубине 8,0-10метров.

При строительстве и эксплуатаций газопровода отрицательного влияния на поверхностные и подземные воды не ожидается. Сброс сточных вод в природную среду не производится. В целом, воздействие на водные объекты при соблюдении предусмотренных мероприятии можно оценить, как незначительное.

Почва. Основное нарушение и разрушение почвогрунтов будет происходить при строительстве, при движении, спецтехники и автотранспорта.

проведения условии комплекса природоохранных мероприятий, соблюдения технологического регламента, при отсутствии аварийных ситуаций воздействие проектируемых работ на почвогрунты может быть сведено до **слабого и** локального.

Отходы. Воздействие на окружающую среду отходов, которые будут образовываться в процессе проведения работ, будет сведено к минимуму, при условии



соблюдения правил сбора, складирования, вывоза, утилизации и захоронения всех видов отходов.

В целом воздействие отходов на состояние окружающей среды может быть оценено как **незначительное и локальное**.

Растительность. Механическое воздействие на растительный покров будет иметь значение в периоды проведения строительных работ.

целом воздействие на состояние почвенно-растительного проведение проектных работ может быть оценено как слабое и локальное.

Животный мир. Причинами механического воздействия или беспокойства животного мира проектируемых объектов может явиться движение транспорта, спецтехники. Остальные виды воздействия будут носить временный краткосрочный характер.

В целом влияние на животный мир проектных работ, учитывая низкую плотность расселения животных, можно оценить, как *слабое, локальное и* временное.

Геологическая среда. Влияние проектируемых работ будет незначительным, локальным и временным.

Для определения интегральной оценки воздействия результаты оценок воздействия на компоненты окружающей среды сведены в табличный материал.

Интегральная оценка воздействия по компонентам окружающей среды, в зависимости от показателей воздействия, представлена в таблице 10.2.

Таблица 10.2

Компонент	Пок	азатели воздейств	вия	Интегральная
окружающей среды	Интенсивность	Пространственн ый масштаб	Временный масштаб	оценка воздействия
Атмосферный воздух	Незначительная (1)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Подземные воды	Незначительная (1)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Почва	Слабая (2)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Геологическая среда	Незначительная (1)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Отходы	Незначительная (1)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Растительность	Слабая (2)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Животный мир	Незначительная (1)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)
Физическое воздействие	Слабая (2)	Локальный (2)	временный (2)	Низкая (8)

Анализируя вышеперечисленные категории воздействия проектируемых работ на окружающую среду, можно сделать общий вывод, что значимость ожидаемого экологического воздействия в процессе проектных работ допустимо принять как низкая, при которой изменение среды в рамках естественных изменений (кратковременные и обратимые). Популяция и сообщества возвращаются к нормальным уровням на следующий год после происшествия.

Дополнительная антропогенная нагрузка не приведет к существенному ухудшению существующего состояния природной среды при условии соблюдения технологических дисциплин и соблюдения природоохранного законодательства РК.



11. СОЦИАЛЬНО-ЭКОНОМИЧЕСКАЯ СФЕРА

Территория Мугалжарского района - 27,9 тыс. кв. км.

Центр района расположен в г. Кандыагаш

Население – 67,3 тыс. человек

Плотность – 2,42 человека на 1 кв. км.

Количество населенных пунктов – 38

Количество сельских администраций – 12

Демография

Изменение численности населения

человек

	Численность на 1 января 2020г.	Численность на 1 мая 2020г.*	Общий(ая) прирост/убыль	Темп роста, в процентах
Актюбинская область	881 651	885 480	3 829	100,43
Мугалжарский район	67 209	67 337	128	100,19

^{*} По текущему учету.

Родившиеся, умершие, браки и разводы за январь-апрель 2020г.

человек

		Число умерших			Число	
	Число родившихся	всего	из них детей до 1 года	Естественный прирост	браков	разводов
Актюбинская	F 650	1 401	46	1 160	1 409	452
область	5 659	1 491	46	4 168	1 409	453
Мугалжарский район	471	118	5	353	82	28

Миграция населения за январь-апрель 2020г.

человек

	Bcero			Внешняя миграция		
	сальдо миграции	прибыло	выбыло	сальдо миграции	прибыло	выбыло
Актюбинская область	-339	8 747	9 086	-310	78	388
Мугалжарский район	-225	565	790	0	1	1_

Продолжение

			• • • •
			Внутренняя миграция
	сальдо миграции	прибыло	Выбыло
Актюбинская область	-29	8 669	8 698
Мугалжарский район	-225	564	789

Преступность

Число зарегистрированных преступлений по категориям тяжести за январь-март 2020 года

единиц

		Из них по категориям тяжести					
	Зарегистрировано преступлений	тяжкие	особо тяжкие	средней тяжести	Зарегистрировано уголовных проступков		
Актюбинская область	2 435	583	22	1 248	227		
Мугалжарский район	96	21	2	49	9		

^{*} По данным Управления Комитета по правовой статистике и специальным учетам Генеральной прокуратуры РК по Актюбинской области.



Занятость

Численность наемных работников, занятых на крупных и средних предприятиях в I квартале 2020 года

	Числ	енность работн	ников — всего	Фактическая численность работников (для исчисления средней заработной платы)			
		I квартал	в процентах к		I квартал	в процентах к	
	человек	предыдуще му кварталу	соответствующ ему кварталу прошлого года	человек	предыдуще му кварталу	соответствующ ему кварталу прошлого года	
Актюбинская область Мугалжарский	190789	100,1	98,8	180345	100,0	99,1	
район .	13442	99,6	100,0	13013	99,9	99,6	

Численность граждан, зарегистрированных в качестве безработных и трудоустроенных в мае 2020г.*

	Численность граждан,	Трудоустроено						
	зарегистрированных в	зарегистрированных		D EDOLLOUTOV K				
	качестве безработных в органах занятости	безработных в численности	всего,	в процентах к общему числу				
	на конец отчетного	экономически активного	человек	обратившихся				
	месяца, человек	населения, в процентах						
Актюбинская								
область	6 366	1,4	3 641	57,2				
Мугалжарский район	880	2,3	276	31,4				

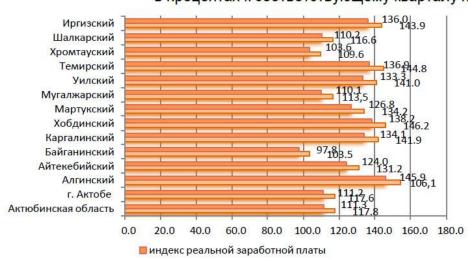
^{*}По данным Управления координации занятости и социальных программ Актюбинской области.

Среднемесячная номинальная заработная плата одного работника в І квартале 2020 года

		Всего		Из них на крупных и средних			
					предприятиях		
	І квартал в процентах к				I квартал в процентах к		
	тенге	предыдущем у кварталу	соответствующе му кварталу прошлого года	тенге	предыдущем у кварталу	соответствующ ему кварталу прошлого года	
Актюбинская область Муталууарский	168331	99,1	119,7	182405	97,9	117,8	
Мугалжарский район	187555	108,2	119,3	209582	107,9	116,5	

Индексы заработной платы в I квартале 2020 года (по крупным и средним предприятиям)

в процентах к соответствующему кварталу предыдущего года





Цены

Величина прожиточного минимума в мае 2020 года

Besti titta npokito moto minimyma B mae 2020 toga								
	В среднем на душу населения, в тенге	Соотношение со среднеобластной величиной прожиточного минимума, в процентах						
Актюбинская область	28 727	100,0						
Мугалжарский район	28 936	100,7						

Инвестиция

Освоение инвестиций в основной капитал

	Январь-м	ай 2020г.	доля района в	
	MELL TOUTO	в процентах к	областном объеме, в	
	млн. тенге	январю-маю 2019г.	процентах	
Актюбинская область	183 189,1	123,7	100,0	
Мугалжарский район	13 517,3	70,6	7,4	

Предприятия

Зарегистрированные юридические лица по району и активности

по состоянию на 1 июня 2020г.

			Из них					
			в том числе					
	Всего	действующие	еще не		временно	в процессе		
			активные	активные	не	ликвидации		
			(новые)		активные			
Актюбинская область	18 014	13 550	2 351	6 729	4 470	155		
Мугалжарский район	424	388	50	244	94	4		

Зарегистрированные юридические лица по району и формам собственности

по состоянию на 1 июня 2020г.

	по состоянию на т июня 2020г.							
			В том числе по формам собственности					
				ИЗ	них			
				с участием	совместных			
	Всего	государст-	частная	государства	предприятий	иностранная		
		венная	всего	(без	(c	иностранная		
				иностранного	иностранным			
				участия)	участием)			
Актюбинская область	18 014	1 508	15 685	21	310	821		
Мугалжарский район	424	131	289	1	6	4		

Внутренняя торговля

Ооъем реализации товаров за январь-маи 2020 года							
	объем розничной торговли, млн. тенге	в % к соответствующему периоду предыдущего года	удельный вес торговли индивидуальными предпринимателями, в том числе торгующими на рынках, в %	Объем оптовой торговли, млн. тенге			
Актюбинская область	189 946,8	87,6	18,7	332 626,8			
Мугалжарский район	2 428,3	105,6	20,0	9 416,5			



Сельское, лесное, охотничье и рыбное хозяйства

Численность скота и птицы на 1 июня 2020 года

Peo vatoro	DIAIA VOSGIÃCED	из ших			
DCE Kaleio	рии хозяиств				
l '					
				хозяйства	а населения
		•			
		фермерск	1		T
гопов		голов		гопов	в процентах
					к 01.06.2019г.
	•	246 085			99,7
58 550	101,2	25 257	107,3	32 140	96,1
	<u>из не</u>	го коровы			
265 262	104,2	108 085	111,4	139 930	98,9
26 921	100,6	11 911	126,1	14 488	85,5
		<u>Овцы</u>			
1 363 139	101,6	693 664	101,9	607 084	100,8
176 400	94,9	65 266	94,4	104 188	95,7
		<u>Козы</u>			
203 727	104,2	55 502	110,9	147 350	101,9
20 082	102,3	7 020	95,7	13 062	106,3
		Свиньи	•		•
59 069	100,8	1 701	117,0	7 245	115,9
179	87,7	33	70,2	146	93,0
		ошади	,		,
164 834	111,0	109 057	111,7	40 413	111,7
18 251	106,5	14 124	113,9	2 484	80,4
	•	рблюды	,		,
18 935			102.0	7 954	101,8
330	•	292	,	38	57,6
	•		7, -		10
1 311 274			141.0	689 573	100,8
	•	-	-		104,0
	голов 591 331 58 550 265 262 26 921 1 363 139 176 400 203 727 20 082 59 069 179	K 01.06.2019г. Крупный 591 331	голов В процентах к 01.06.2019г. голов Крупный рогатый ск 591 331 106,1 246 085 58 550 101,2 25 257 из него коровы 265 262 104,2 108 085 26 921 100,6 11 911 Овцы 1 363 139 101,6 693 664 176 400 94,9 65 266 Козы 203 727 104,2 55 502 20 082 102,3 7 020 Свиньи 59 069 100,8 1 701 179 87,7 33 Лошади 164 834 111,0 109 057 18 251 106,5 14 124 Верблюды 18 935 101,9 10 831 330 99,1 292 Птица 1 311 274 100,6 10 223	индивидуальные предприниматели и крестьянские или фермерские хозяйства голов В процентах к 01.06.2019г. Крупный рогатый скот 591 331 106,1 246 085 111,2 58 550 101,2 25 257 107,3 из него коровы 265 262 104,2 108 085 111,4 26 921 100,6 11 911 126,1 ОВЦЫ 1 363 139 101,6 693 664 101,9 176 400 94,9 65 266 94,4 Козы 203 727 104,2 55 502 110,9 20 082 102,3 7 020 95,7 Свиньи 59 069 100,8 1 701 117,0 179 87,7 33 70,2 Пошади 164 834 111,0 109 057 111,7 18 251 106,5 14 124 113,9 Верблюды 18 935 101,9 10 831 102,0 330 99,1 292 109,4 Птица 1 311 274 100,6 10 223 141,0	В процентах к 01.06.2019г. голов № № № № № № № № № № № № № № № № № №

Производство отдельных видов продукции животноводства в январе-мае 2020 года

производотво от	_	ии хозяйств	из них						
			индивид	уальные					
			предприн	иматели и	хозяйства	ПОСЕПЕЦИО			
			крестьян	ские или	XOOMMOTBA	11400310111171			
			фермерски	е хозяйства					
		январь-май		январь-май		январь-май			
		2020г. в		2020г. в		2020г. в			
	тонн	процентах к	тонн	процентах к	тонн	процентах к			
		январю-маю		январю-маю		январю-маю			
		2019г.		2019г.		2019г.			
<u>Забито в</u>	<u> хозяйстве ил</u>	<u>ти реализован</u>	<u>но на убой ско</u>	<u>ота и птицы (в</u>	живом весе)	<u>)</u>			
Актюбинская область	57 003,5	102,9	7 725,4	110,0	37 328,6	102,7			
Мугалжарский район	4 311,6	109,8	621,9	150,5	3 487,3	102,6			
		<u>Надоено мо</u>	лока коровье	<u>го</u>					
Актюбинская область	110 227,8	102,4	14 618,1	104,6	90 297,8	102,0			
Мугалжарский район	13 359,5	102,3	2 382,7	102,2	10 975,6	102,3			
			яиц куриных						
Актюбинская область	89 062,3	98,3	156,4	99,0	28 306,9	•			
Мугалжарский район	2 556,1	101,0	-	-	2 556,1	101,3			

^{*} тыс. штук.



Промышленное производство

Объем промышленной продукции (товаров, услуг)

Оо вем промышленной продукции (товаров, услуг)											
	Объем производст продукции (тов действующих ценмлн.	варов, услуг) в вах предприятий,	Индексы физического объема промышленного производства, в процентах								
	январь-май 2020г.	май 2020г.	май 2020г. к маю 2019г.	январь-май 2020г. к январю-маю 2019г.							
Актюбинская область	643 225,2	116 977,8	90,1	98,3							
Мугалжарский район	164 298,8	26 008,1	60,2	94,4							

Строительство

Ввод в эксплуатацию жилых зданий

	Введено, кв. м	общей площади	Из них за счет средств населения, кв. м общей площади (ИЖС)								
		январь-май 2020г.		январь-май 2020г.							
	январь-май	в процентах	январь-май	в процентах							
	2020г.	к январю-маю	2020г.	к январю-маю							
		2019г.		2019г.							
Актюбинская область	252 517	103,2	171 751	93,6							
Мугалжарский район	4 600	100,2	4 600	100,2							

Малое и среднее предпринимательство

Показатели деятельности субъектов малого и среднего предпринимательства

в процентах

		•
	На 1 июня 2020г. в процентах к 1 июня 2019г.	_
	Количество действующих субъектов МСП	_
Актюбинская область		103,9
Мугалжарский район		104,5



ЛИТЕРАТУРА

- Экологический Кодекс Республики Казахстан от 2 января 2021 года №400-VI 3PK.
- О внесении изменений в приказ МЭГПР РК от 30.07.2021 г. №280 «Об утверждении Инструкции по организации и проведению экологической оценки», Приказ МЭГПР РК от 26.10.2021 г. № 424
- 3. ГОСТ 17.2.3.02-78 «Охрана природы, Атмосфера. Правила установления допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу и вредных физических воздействий на нее».
- РНД 211.2.02.02-97 Рекомендации по оформлению и содержанию проектов нормативов предельно допустимых выбросов в атмосферу (ПДВ) для предприятий Республики Казахстан. Алматы, 1997.
- Об утверждении Гигиенических нормативов к атмосферному воздуху в городских и сельских населенных пунктах. Приказ Министра национальной экономики Республики Казахстан от 28 февраля 2015 года №168.
- Об утверждении Санитарных правил «Санитарно-эпидемиологические требования к водоисточникам, местам водозабора для хозяйственно-питьевых целей, хозяйственнопитьевому водоснабжению и местам культурно-бытового водопользования и безопасности водных объектов». приказом Министра национальной экономики Республики Казахстан от 16 марта 2015 года № 209.
- Строительная климатология СП РК 2.04-01-2017.
- Методика по регулированию выбросов при неблагоприятных метеорологических условиях (приложение №40 к приказу Министра охраны окружающей среды от 29 ноября 2010 года № 298):
- «Санитарно-эпидемиологические требования к сбору. Санитарные правила использованию, применению, обезвреживанию транспортировке, хранению захоронению отходов производства и потребления». Приказ и.о. МЗ РК от 25 декабря 2020 года №КР ДСМ-331/2020
- 10. Методика расчета концентраций вредных веществ в атмосферном воздухе от выбросов предприятий, Астана, 2008 год.
- 11. Санитарные правила "Санитарно-эпидемиологические требования к санитарнозащитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека" Приказ и.о. МЗ РК от 11 января 2022 года № КР ДСМ-2.
- 12. Сборник методик по расчету выбросов вредных веществ в атмосферу различными производствами, Алматы, 1996.
- 13. Приказ МЭГПР РК от 1 сентября 2021 года №347 «Об утверждении Типовых правил расчета норм образования и накопления коммунальных отходов».
- 14. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.05-2004. Астана.
- 15. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.03-2004. Астана.
- 16. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от стационарных дизельных установок. РНД 211.2.02.04-2004. Астана, 2004 г.
- 17. Методика разработки проектов нормативов предельного размещения отходов производства и потребления Приложение №16 к приказу Министра охраны окружающей среды РК от «18» 04 2008г. № 100-п
- 18. Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду. МЭГПР РК от 10.03.2021 года № 63
- 19. О внесении изменений в приказ МЭГПР РК от 13 июля 2021 года № 246 "Об утверждении Инструкции по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду", Приказ и.о. МЭГПР РК от 19 октября 2021 года № 408.
- 20. Классификатор отходов. Приказ и.о. Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 6 августа 2021 года № 314.

Расчет приземных концентрации загрязняющих веществ в атмосферном воздухе на период строительства

```
1. Общие сведения.
           ие сведения.
Расчет проведен на УПРЗА "ЭРА" v1.7 фирмы НПП "Логос-Плюс", Новосибирск
Расчет выполнен ИП Керимбай Темирбек
     Разрешение на применение в Республике Казахстан: письмо МПРООС РК N09-335 от 04.02.2002 Сертифицирована Госстандартом РФ per.N POCC RU.CП09.H00029 до 30.12.2009
      Разрешено к использованию в органах и организациях Роспотребнадзора: свидетельство N 17 от 14.12.2007. Действует до 15.11.2010
      Согласовывается в ГГО им.А.И.Воейкова начиная с 30.04.1999
Действующее согласование: письмо ГГО N 1346/25 от 03.12.2007 на срок до 31.12.2009
2. Параметры города.
УПРЗА ЭРА v1.7
          Название Мугалжарский район
         Название Муталжарский район Коэффициент A = 200 Скорость ветра U* = 6.0 м/с Средняя скорость ветра = 2.5 м/с Температура летняя = 30.4 градС Температура зимняя = -11.9 градС Коэффициент рельефа = 1.00 Площадь города = 0.0 кв.км
          Угол между направлением на СЕВЕР и осью X = 90.0 угл.град
3. Исходные параметры источников.
     УПРЗА ЭРА v1.7
         РЗА ЭРА VI./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Примесь :0301 - Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников
Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников
1.0 1.00 0 0.0824000
1.0 1.00 0 0.0091556
                             3.0 0.10 6.00 0.0471
0.0
                                                                       0.0
                                                                                     1667
1665
                                                                                                    659
657
                                                                                                                                       1.0 1.00 0 0.0010320
0 1.0 1.00 0 0.0108300
001301 0003 T
                                                                                                    657 2
666 ?
001301 6011 П1
                             5.0
                                                                         0.0
                                                                                     1666
                                                                                                                                        0 1.0 1.00 0 0.0517600
4. Расчетные параметры См, Uм, Xм
УПРЗА ЭРА v1.7
         гол этг v1./

Город :048 Мугалжарский район.

Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.

Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
         Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
н : ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)
Примесь :0301 - Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
                     ПДКр для примеси 0301 = 0.2 мг/м3
        Для линейных и площадных источников выброс является сум-
        для линеиных и площади , а Cm` - есть концентрация одиноч-
ного источника с суммарным М (стр.33 ОНД-86)
  Номер| Код
                                 0.08240| Т |
0.00916| Т |
0.00103| Т |
0.01083| П |
0.05176| П |
      1 |001301 0001|
2 |001301 0002|
3 |001301 0003|
                                                                  0.436 |
0.382 |
                                                                                1.75
                                                                                                      73.8
                                                                   0.072
                                                                                   0.50
                                                                                                      17.1
      4 |001301 6008|
5 |001301 6011|
                                                                  1.090 |
        Сумма См по всем источникам =
                                                                 3.913507 долей ПДК
         Средневзвещенная опасная скорость ветра =
5. Управляющие параметры расчета.
     УПРЗА ЭРА v1.7
 Расчет в фиксированных точках. Группа точек 090
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасного скорости от 0.5 до 10.0(U*) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.68 м/с
 6. Результаты расчета в виде таблицы
     УПРЗА ЭРА v1.7
         РЗА ЭРА v1./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
Примесь :0301 - Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
             Расчет проводился на прямоугольнике 1 с параметрами: координаты центра X=1670.0 Y=660.0 размеры: Длина(по X)= 400.0, Ширина(по Y)= 400.0
                                      шаг сетки =50.0
                    Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [ доли ПДК ]
| Cc - суммарная концентрация [ мл/м.куб ]
| Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
| Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]
```

```
860 : Y-строка 1 Cmax= 0.578 полей ПЛК (x= 1670.0; напр.ветра=181)
  v=
                                    1520:
                                                     1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:
              0.374: 0.441: 0.508: 0.559: 0.578: 0.555: 0.500: 0.432: 0.367:
             0.075: 0.088: 0.102: 0.112: 0.116: 0.111: 0.100: 0.086: 0.073:
                                    143 :
                                                      154 :
                                                                                              181 :
                                                                                                                 195 :
                                                                          166:
                                                                                                                                    207 •
                                                                                                                                                        217 :
             2.76: 2.46: 2.27: 2.12: 2.08: 2.14: 2.29: 2.49:
 Uon:
              0.183: 0.211: 0.236: 0.254: 0.260: 0.253: 0.236: 0.211: 0.182:
             0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0.011 : 0.117: 0.140: 0.164: 0.183: 0.190: 0.180: 0.159: 0.134: 0.114:
 Κи
              6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 :
 Κи
                                                                                                                                                                         6011
             0.043: 0.052: 0.063: 0.070: 0.074: 0.070: 0.061: 0.051: 0.041: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 600
                810 : Y-строка 2 Стах= 0.805 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=181)
  v=
                                  1520:
                                                      1570: 1620: 1670: 1720:
                                                                                                                                   1770: 1820:
  x= 1470 :
              0.441: 0.543: 0.660: 0.765: 0.805: 0.751: 0.643: 0.530: 0.431
 Cc :
             0.088: 0.109: 0.132: 0.153: 0.161: 0.150: 0.129: 0.106: 0.086:
Фоп: 127 : 135 : 147 : 162 : 181 : 199 : 215 : 226 : 234 : 

Uoп: 2.46 : 2.17 : 2.04 : 1.68 : 1.65 : 1.73 : 2.12 : 2.21 : 2.50 :
             0.211: 0.248: 0.285: 0.307: 0.317: 0.308: 0.283: 0.247: 0.210:
             0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 
0.139: 0.176: 0.217: 0.267: 0.283: 0.257: 0.209: 0.169: 0.13
                                                                                                                                                     0.169: 0.134:
Ки: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6
               760 : У-строка 3 Стах= 1.187 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=182)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
             0.508: 0.661: 0.868: 1.089: 1.187: 1.057: 0.836: 0.638: 0.495:
Oc :
Cc: 0.102: 0.132: 0.174: 0.218: 0.237: 0.211: 0.167: 0.128: 0.099: 
Φοπ: 116: 124: 135: 154: 182: 208: 226: 237: 244: 
Uoπ: 2.26: 2.02: 1.61: 1.48: 1.40: 1.51: 1.63: 1.95: 2.31:
 Ви: 0.236: 0.285: 0.329: 0.397: 0.442: 0.376: 0.328: 0.283: 0.236:
                           : 0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011
                                                                                                                           : 0001 : 0001 :
             0001
             0.163: 0.216: 0.306: 0.360: 0.359: 0.361: 0.287: 0.207: 0.154:
 Ви:
 Ки : 6011 : 6011 : 6011 : 0001 : 0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 601
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
                710 : У-строка 4 Стах= 2.007 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=185)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
             0.562: 0.768: 1.093: 1.608: 2.007: 1.500: 1.035: 0.735: 0.543:
Oc :
             0.112: 0.154: 0.219: 0.322: 0.401: 0.300: 0.207: 0.147: 0.109:
Фол: 104 : 108 : 116 : 136 : 185 : 228 :
Uon: 2.12 : 1.65 : 1.47 : 0.99 : 0.80 : 1.07 :
                                                                                                                                    245 :
                                                                                                                                                        252:
                                                                                                                                                                            257
                                                                                                                                 1.52 : 1.80 :
 Ви : 0.254: 0.306: 0.392: 0.666: 0.878: 0.603: 0.361: 0.310: 0.253:
             0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0011 : 0001 : 0001 : 0.180: 0.264: 0.359: 0.418: 0.634: 0.372: 0.361: 0.240: 0.172:
 Ви:
             6011 : 6011 : 0001 : 6008 : 6008 : 6008 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 0.074: 0.116: 0.205: 0.290: 0.259: 0.307: 0.186: 0.107: 0.068:
 Ви:
 Ки: 6008: 6008: 6008: 0001: 0002: 0001: 6008: 6008: 6008:
                660 : У-строка 5 Стах= 2.051 долей ПДК (х= 1620.0; напр.ветра= 88)
  y=
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
             0.581: 0.812: 1.205: 2.051: 2.036: 1.827: 1.130: 0.775: 0.562:
              0.116: 0.162: 0.241: 0.410: 0.407: 0.365: 0.226:
                                                                                                                                                     0.155: 0.112
             90 : 89 : 89 : 88 : 240 : 272 : 271 : 2.07 : 1.64 : 1.38 : 0.76 : 0.50 : 0.82 : 1.47 :
Φοπ:
Ви:
             0.261: 0.316: 0.427: 0.822: 1.850: 0.761: 0.391: 0.318: 0.262:
             0001:0001:6011:6011:6008:6011:6011:0001:
 Ки:
 Ви
             0.184: 0.277: 0.360: 0.728: 0.097: 0.571: 0.375: 0.260: 0.175:
                                                    0001 : 6008 : 0001 : 6008
 Ви:
             0.079: 0.129: 0.258: 0.268: 0.052: 0.244: 0.220: 0.115: 0.073:
 Ки: 6008: 6008: 6008: 0002: 0003: 0002: 6008: 6008: 6008
                610 : У-строка 6 Стах= 2.024 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=356)
  y=
                                   1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:
             0.559: 0.763: 1.085: 1.606: 2.024: 1.497: 1.031: 0.733: 0.542:
Cc : 0.112: 0.153: 0.217: 0.321: 0.405: 0.299: 0.206: 0.147: 0.108:
                                71 : 62 : 42 : 356 : 314 : 1.67 : 1.50 : 1.04 : 0.84 : 1.15 :
                                                                                                                314 :
                                                                                                                                                        289 :
 Фоп.
                                                                                                                                    297 :
Uon:
             0.253: 0.307: 0.367: 0.600: 0.776: 0.549: 0.368: 0.308: 0.255:
 Kи·
             0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0001 : 0001 :
                                                                                                                                                                         0001
             0.177: 0.253: 0.360: 0.472: 0.729: 0.390: 0.349: 0.242: 0.168: 6011 : 6011 : 0001 : 6008 : 6008 : 6008 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011
             0.075; 0.121; 0.221; 0.298; 0.263; 0.339; 0.188; 0.107; 0.070;
Ки : 6008 : 6008 : 6008 : 0001 : 0002 : 0001 : 6008 : 6008 : 6008 :
```

| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [доли ПДК] | Ки - код источника для верхней строки Ви

-Если в строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Uon, Ви, Ки не печатаются -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается

```
560 : Y-строка 7 Cmax= 1.172 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=358)
  y=
                                1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:
           0.504: 0.653: 0.855: 1.074: 1.172: 1.046: 0.828: 0.635: 0.492:
Cc : 0.101: 0.131: 0.171: 0.215: 0.234: 0.209: 0.166: 0.127: 0.098:
Фоп: 63: 56: 44: 25: 358: 333: 315: 304:

Uoп: 2.29: 1.96: 1.64: 1.53: 1.47: 1.56: 1.66: 2.07:
           0.236: 0.284: 0.329: 0.363: 0.394: 0.369: 0.332: 0.286: 0.236:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6011 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 8 и : 0.156: 0.205: 0.281: 0.356: 0.370: 0.348: 0.273: 0.199: 0.151: Ки : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 :
           0.066: 0.098: 0.148: 0.220: 0.256: 0.200: 0.133: 0.089: 0.061: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 600
              510 : Y-строка 8 Cmax= 0.791 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=359)
  y=
  x= 1470 : 1520:
                                                1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:
Cc : 0.087: 0.107: 0.130: 0.150: 0.158: 0.148: 0.128: 0.105: 0.086:
Фоп: 53: 44: 33: 17: 359: 341: 326: 315: 307: 
Uon: 2.51: 2.20: 1.98: 1.68: 1.67: 1.69: 2.05: 2.23: 2.53:
            0.211: 0.247: 0.284: 0.304: 0.318: 0.307: 0.285: 0.249: 0.211:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : Ви : 0.132: 0.166: 0.204: 0.246: 0.258: 0.242: 0.199: 0.161: 0.129:
           6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 
0.055: 0.072: 0.097: 0.120: 0.129: 0.114: 0.091: 0.067: 0.051
6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008
 Ки:
 Ки:
  v=
              460 : Y-строка 9 Cmax= 0.569 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=359)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
           0.369: 0.435: 0.500: 0.551: 0.569: 0.547: 0.495: 0.429: 0.365:
Qc :
Cc : 0.074: 0.087: 0.100: 0.110: 0.114: 0.109: 0.099: 0.086: 0.073:
Uon: 2.78 : 2.51 : 2.30 : 2.16 : 2.34 : 2.19 : 2.33 : 2.53 : 2.81
 Ви : 0.181: 0.210: 0.236: 0.253: 0.261: 0.254: 0.236: 0.211: 0.183:
       0.109
           6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 60
 Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
  Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                       Координаты точки : X= 1620.0 м Y= 660.0 м
  Максимальная суммарная концентрация | Cs= 2.05144 долей ПДК | 0.41029 мг/м.куб
                                                                                                                2.05144 долей ПДК
      Достигается при опасном направлении 88\, гра и скорости ветра 0.76\, м/с
                                                                                                           88 град
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
               Код
                                                                 _вклады__источников__
                                   |Тип|
   Ном.| Код |Тип| Выброс | Вклад |Вклад в%| Сум. %
                                                                                                                    |Вклад в%| Сум. %|
                                                                                                                                                                  Коэф.влияния
      ---|<06-П>-<ИС>|---|-
1 |001301 6011| П |
2 |001301 6008| П |
3 |001301 0002| Т |
4 |001301 0001| Т |
                                                                   0.0518 | 0.821563
0.0108 | 0.728042
                                                                                            0.821563
                                                                                                                                                 75.5
88.6
                                                                                                                          35.5
                                                                                                                                                                     67.2245636
                                                                   0.0092
                                                                                            0.267540
                                                                                                                          13.0
                                                                                                                                                                     29.2215576
                                                                   0.0824 | 0.193268 | 9.4
                                                                                                                                         98.0
                                                                                                                                                                    2.3454878
                                                             В сумме =
                                                                                           2 010413
                                                                                                                            98.0
                 в сумме = 2.010413
Суммарный вклад остальных = 0.041029
 7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.
       УПРЗА ЭРА v1.7
                он эт vi./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
               Город
               Вар.расч.:2
               Примесь :0301 - Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
                                  _Параметры_расчетного_прямоугольника_No 1
                | Координаты центра : X= 1670 м; Y= 660 м
| Длина и ширина : L= 400 м; B= 400 м
| Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м
        (Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)
  1-| 0.374 0.441 0.508 0.559 0.578 0.555 0.500 0.432 0.367 |- 1
           0.441 0.543 0.660 0.765 0.805 0.751 0.643 0.530 0.431 | - 2
           0.508 0.661 0.868 1.089 1.187 1.057 0.836 0.638 0.495 | - 3
   4- 0.562 0.768 1.093 1.608 2.007 1.500 1.035 0.735 0.543 - 4
   5-C 0.581 0.812 1.205 2.051 2.036 1.827 1.130 0.775 0.562 C- 5
  6- 0.559 0.763 1.085 1.606 2.024 1.497 1.031 0.733 0.542 - 6
   7- | 0.504 0.653 0.855 1.074 1.172 1.046 0.828 0.635 0.492 | - 7
```

```
0.369 0.435 0.500 0.551 0.569 0.547 0.495 0.429 0.365
                В целом по расчетному прямоугольнику:
  Максимальная концентрация -----> См =2.05144 Долей ПДК
                                                                                                 =0.41029 мг/м3
  Достигается в точке с координатами: XM = 1620.0 \text{ м} ( X-столбец 4, Y-строка 5) YM = 660.0 \text{ м}
  Достигается в точке с координастами. Мы 1000...
( X-столбец 4, Y-строка 5) Ум = 660.(
При опасном направлении ветра : 88 град.
и "опасной" скорости ветра : 0.76 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке (для расч. прямоугольника 001).
       УПРЗА ЭРА v1.7
              он эт vi.,
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
              Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет прово.
Примесь:0301 - Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
                                                                                                Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
                            ____Расшифровка___обозначений___
| Qc - суммарная концентрация [ доли ПДК
                                Сс - суммарная концентрация [ мг/г
Фоп- опасное направл. ветра [ угл.
Uon- опасная скорость ветра [ м
                                                                                                        мг/м.кvб l
                                                                                                                   град.]
                                                                                                              м/с
                                Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [ доли ПДК ]
                                Ки - код источника для верхней строки Ви
               -Если в строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Иоп, Ви, Ки не печатаются
              -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл % \left\vert \mathbf{r}\right\vert не печатается \left\vert \right\vert
  y=
                860:
                                 836:
                                                 838:
                                                                 845:
                                                                                   860:
                                                                                                  851:
                                                                                                                   860:
                                                                                                                                    852:
                                                                                                                                                    823:
                                                                                                                                                                     808:
                                                                                                                                                                                     816:
                                                                                                                                                                                                     811:
                                                                                                                                                                                                                      835:
                                                                                                                                                                                                                                       821:
                                                                                                                                                                                                                                                        814:
  v=
             1530: 1540: 1553: 1578: 1580: 1602: 1616: 1620: 1666: 1668:
                                                                                                                                                                                  1699: 1702: 1712: 1713: 1715:
                                                                                                                                               0.732: 0.817:
                                                                                                                                                                                0.752: 0.776: 0.651: 0.710: 0.740:
Oc :
           0.454: 0.522: 0.540: 0.560: 0.520: 0.572: 0.556: 0.587:
           0.091: 0.104: 0.108: 0.112: 0.104: 0.114: 0.111: 0.117:
                                                                                                                                               0.146: 0.163: 0.150: 0.155: 0.130: 0.142: 0.148:
CC: 0.091: 0.104: 0.108: 0.112: 0.104: 0.114: 0.111: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117: 0.117
                                                                                                                                                                                                                                                     197
                                                                                                                                                                                                                                 1.68 : 1.67 :
           0.216: 0.241: 0.247: 0.254: 0.241: 0.258: 0.253: 0.262: 0.300: 0.320: 0.304: 0.311: 0.286: 0.294: 0.303:
Ви:
                                                            0001 : 0001
                                                                                              0001
                                                                                                         : 0001
                                                                                                                               0001
                                                                                                                                               0001 : 0001 : 0.256: 0.287:
           0.144: 0.169: 0.175: 0.183: 0.168: 0.188: 0.182: 0.193:
Ви:
                                                                                                                                                                                0.260: 0.271: 0.211:
                                                                                                                                                                                                                                 0.247:
                                                                                                                                                                                                                                                  0.257:
           6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0.054: 0.065: 0.068: 0.071: 0.064: 0.073: 0.070: 0.075:
                                                                                                                                               6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011
0.102: 0.122: 0.109: 0.113: 0.089: 0.09
                                                                                                                                                                                                                                 6011 :
0.097:
                                                                                                                                                                                                                                                   6011
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
                768:
                                 829:
                                                 759: 555:
                                                                                  846: 546:
                                                                                                                  837:
                                                                                                                                    779:
                                                                                                                                                   563:
                                                                                                                                                                     553:
                                                                                                                                                                                   768: 858:
                                                                                                                                                                                                                                                        570:
                                                                                                                                                                                                                       845:
                                                                                                                                                                                                                                       560:
             1743: 1747: 1749: 1758:
                                                                                1758: 1762: 1780: 1785: 1791: 1793: 1794: 1805: 1813: 1824:
                                                                                                                                                                                                                                                     1824:
           Oc :
           0.182: 0.125: 0.187: 0.171: 0.111: 0.160: 0.109: 0.141: 0.150: 0.142: 0.142: 0.091: 0.094: 0.124: 0.128
215: 205: 220: 320: 206: 321: 213: 225: 309: 311: 230: 215: 218: 303: 300
Фоп:
Uon: 1.60 : 1.98 : 1.58 : 1.64 : 2.14 : 1.67 : 2.17 : 1.88 : 1.69 : 1.88 : 1.86 : 2.40 : 2.36 : 2.15 : 2.07
Bu: 0.343: 0.277: 0.346: 0.337: 0.254: 0.324: 0.250: 0.301: 0.312: 0.306: 0.301: 0.220: 0.226: 0.282: 0.282: 0.282: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.001: 0.00
Ku : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 :
                                 774:
                                                  786:
                                                                 801:
  y=
              1828: 1830: 1869: 1870:
           0 552: 0 579: 0 464: 0 442:
           0.110: 0.116: 0.093: 0.088:
                            235 :
                                              238 :
             231 :
Фоп:
                                                               235
                           2.09: 2.38:
Uon:
       : 0.256: 0.265: 0.224: 0.216:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 
Ви : 0.175: 0.184: 0.144: 0.136:
                                            6011 :
Ви : 0.070: 0.075: 0.055: 0.052:
            6008 : 6008 : 6008 : 6008 :
  Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                       Координаты точки : X= 1749.0 м Y= 759.0 м
  Максимальная суммарная концентрация | Cs=
                                                                                                          0.93528 долей ПДК
                                                                                                          0.18706 мг/м.куб
Достигается при опасном направлении 220 град
и скорости ветра 1.58 м/с
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                                                            ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ
Выброс | Вклад |Вклад в%| Сум. %| Коэф.влияния
                                                         ВКЛАДЫ ИСТОЧВЕНКО:
Выброс | Вклад | Вклад в% | Сум.
-M-(Mq)-- |-C [доли ПДК] |----- |----
- ^024 | 0.345713 | 37.0 | 37.
                          Кол
     о.345713 |
0.32705
                                                       0.0824
                                                                                                                                                           4.1955495
                                                                                                                                       37.0
                                                                                      0.327230
0.154787
                                                                                                                  35.0
16.5
                                                                                                                                       88.5 I
                                                                                                                                                           14.2924738
                                                               0.01081
       4 |001301 0002| T |
                                                               0.0092 | 0.096250 | 10.3
                                                                                                                                 98.8 | 10.5127554
```

8-| 0.436 0.536 0.650 0.750 0.791 0.741 0.638 0.526 0.428 |- 8

В сумме =

Суммарный вклад остальных = 0.011298

0.923981

98.8

1.2

```
10. Результаты расчета в фиксированных точках.
              УПРЗА ЭРА v1.7
                                    Группа точек 090
                          Группа точек 090 город :048 Мугалжарский район. Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык. Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02: Примесь :0301 - Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
 Точка 1.
                                          Координаты точки : X= 1542.0 м Y= 659.0 м
     Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.95769 долей ПДК | 0.19154 мг/м.куб |
Достигается при опасном направлении 89 град и скорости ветра 1.57 м/с
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада
                                                                                                     Таблице Заказапо Бъзда.

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

Рыбос | Вклад В% Сум. % Коэф.влияния

---- b=C/M ---
   | Tolora | 
                                                                                                                                                                                                                                                                                            4.1938763
Точка 2.
Координаты точки : X= 1669.0 м Y= 786.0 м
     Достигается при опасном направлении 181 град и скорости ветра 1.57 м/с Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада
      | Septemble | Standard | Standar
Точка 3.
Координаты точки : X= 1789.0 м Y= 660.0 м
     Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.97283 долей ПДК | 0.19457 мг/м.куб
 Достигается при опасном направлении 271 град
и скорости ветра 1.58 м/с
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада
  Точка 4.
Координаты точки : X= 1672.0 м Y= 536.0 м
    Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.96103 долей ПДК | 0.19221 мг/м.куб
  Достигается при опасном направлении 358 град
и скорости ветра 1.60 м/с
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада
                                                                                                                _вклады__источников__
       ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

| КОД | ТИП | Выброс | ВКЛАД | ВКЛАД В% | СУМ. % | КОЭФ.ВЛИЯНИЯ
----|<06-П>-<ИС>|---| ----| (МQ) --| --С[ДОЛИ ПДК] | -----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| ----| 
  3. Исходные параметры источников.
              УПРЗА ЭРА v1.7
                           УЗА ЭРА VI./
Город — :048 Мугалжарский район.
Задание —:0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
                           Вар.расч.:2 Расч.год: 2021
Примесь: 0328 - Углерод (Сажа)
                                                                                                                                                                          Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
                                    Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников
3.0 1.00 0 0.0070000
3.0 1.00 0 0.0007778
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           2 0 3.0 1.00 0 0.0092400
```

4. Расчетные параметры См, Uм, Xм УПРЗА ЭРА v1.7

тая этя v1., Город — :048 Мугалжарский район. Задание — :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.

```
Расч.год: 2021
                                                                        Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
          Вар.расч.:2
          н : ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)
Примесь :0328 - Углерод (Сажа)
                      ПДКр для примеси 0328 = 0.15 мг/м3
        Для линейных и площадных источников выброс является сум-
        марным по всей площади, а Cm — есть концентрац
ного источника с суммарным M (стр.33 ОНД-86)
                                                Номер| Код
                                    M
  36.9
                                                                                                             11 4
        Суммарный М =
                                         0.01702 r/c
        Сумма См по всем источникам =
                                                                       1.056146 полей ПЛК
          Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.72 м/с
5. Управляющие параметры расчета.
     УПРЗА ЭРА v1.7
 Расчет в фиксированных точках. Группа точек 090
  Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град.
 Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 10.0(U*) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucb= 0.72 м/с
6. Результаты расчета в виде таблицы
     УПРЗА ЭРА v1.7
Город :0
           7. Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
          Вар.расч.:2 Расч.год: 2021
Примесь :0328 - Углерод (Сажа)
                                                                       Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
              Расчет проводился на прямоугольнике 1
              с параметрами: координаты центра X= 1670.0 Y= 660.0 размеры: Длина(по X)= 400.0, Ширина(по Y)= 400.0
                                         шаг сетки =50.0
                       Расшифровка обозначений

Ос - суммарная концентрация [ доли
Сс - суммарная концентрация [ мг/м
                                                                               мг/м.куб
                                                                            .
[ угл. град.
                         Фоп- опасное направл. ветра
                         Uon- опасная скорость ветра (
                                                                                  M/c
                         Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [ доли ПДК
                      Ки - код источника для верхней строки Ви
          -Если в строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Uon, Ви, Ки не печатаются|
-Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается|
          860 : У-строка 1 Стах= 0.096 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=181)
 x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
        0.060: 0.071: 0.083: 0.092: 0.096: 0.091: 0.081: 0.069: 0.059:
        0.009: 0.011: 0.012: 0.014: 0.014: 0.014: 0.012: 0.010: 0.009: 135: 143: 154: 166: 181: 195: 208: 218: 226:
Uon:
        7.49 : 6.00 : 4.90 : 4.40 : 4.23 : 4.43 : 5.05 : 6.00 :
                                                                                                             7.68
Ви : 0.034: 0.040: 0.046: 0.051: 0.053: 0.050: 0.045: 0.039: 0.034:
        6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0.022: 0.027: 0.032: 0.037: 0.038: 0.036: 0.031: 0.026:
                                                                                                             0.022:
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 
Ви: 0.003: 0.004: 0.005: 0.005: 0.005: 0.005: 0.004: 0.004: 0.003:
Ки: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002:
          810 : У-строка 2 Стах= 0.144 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=181)
 x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
        ----:
0.071: 0.089: 0.112: 0.135: 0.144: 0.132: 0.109: 0.086: 0.069:
        0.011: 0.013: 0.017: 0.020: 0.022: 0.020: 0.016: 0.013: 0.010:
Фоп: 127 : 135 : 146 : 162 : 181 : 200 : 215 : 226 : 234

Uoп: 6.00 : 4.50 : 3.56 : 2.90 : 2.69 : 2.98 : 3.69 : 4.70 : 6.06
Ви : 0.040: 0.049: 0.061: 0.074: 0.079: 0.072: 0.059: 0.047: 0.038:
ви: 0.027: 0.035: 0.045: 0.054: 0.058: 0.053: 0.044: 0.034: 0.027:
     : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 
Ви:
          760 : Y-строка 3 Cmax= 0.247 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=182)
                      1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
 x= 1470 :
        0.082: 0.112: 0.159: 0.217: 0.247: 0.208: 0.151: 0.107: 0.079:
        0.012: 0.017: 0.024: 0.033: 0.037: 0.031: 0.023: 0.016: 0.012:
Фоп:
          116: 123: 135: 154: 182:
                                                                       209 : 227 :
                                                                                                  238:
                                                                                                             244 :
Uon: 4.98 : 3.50 : 2.44 : 1.94 : 1.62 : 1.94 : 2.51 : 3.71 : 5.07
```

Ви : 0.046: 0.061: 0.087: 0.125: 0.148: 0.119: 0.082: 0.058: 0.048: ККИ : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011

```
\begin{array}{l} \mathtt{BM} \ : \ 0.005; \ 0.006; \ 0.009; \ 0.014; \ 0.016; \ 0.013; \ 0.009; \ 0.006; \ 0.004; \\ \mathtt{KM} \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : \ 0002 \ : 
                                        710 : Y-строка 4 Cmax= 0.522 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=184)
                       1470 : 1520:
                                                                                                                      1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                               0 092: 0 134: 0 215: 0 376: 0 522: 0 341: 0 201: 0 128: 0 088:
                                0.014: 0.020: 0.032: 0.056: 0.078: 0.051: 0.030:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       0.019: 0.013:
   Фоп:
                                     103:
                                                                               108:
                                                                                                                         116:
                                                                                                                                                                   134 :
                                                                                                                                                                                                              184 :
                                                                                                                                                                                                                                                        229 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                  245:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              253:
                                4.31 : 2.83 : 1.93 : 1.26 : 0.83 :
                                                                                                                                                                                                                                                   1.34 : 1.98 :
                               0.050: 0.072: 0.122: 0.251: 0.403: 0.220: 0.110: 0.067: 0.047:
                                6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 :
   Κи
                              0.036: 0.054: 0.078: 0.096: 0.078: 0.095: 0.078: 0.053: 0.036: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 000
                              0.005: 0.008: 0.014: 0.028: 0.041: 0.026: 0.013: 0.007: 0.005: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 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:
                                     660: У-строка 5 Стах= 0.703 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=326)
       y=
       x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                                                                                                                            ----:----:-
                               0.095: 0.142: 0.242: 0.501: 0.703: 0.440: 0.226: 0.136: 0.092:
                              0.014: 0.021: 0.036: 0.075: 0.105: 0.066: 0.034: 0.020: 0.014:
  Cc :
                                                                         89: 88: 84: 326: 274: 272: 2.58: 1.62: 0.83: 0.50: 1.01: 1.67:
   Фоп.
                               0.051: 0.076: 0.142: 0.384: 0.670: 0.311: 0.127: 0.071: 0.049:
                             0011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 
   Ки:
   Κи
                                                                                                                                                                                                                                     : 0.038: 0.015: 0.008: 0.005: 0.002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002:
                              0002 : 0002 : 0002 : 0002 :
                                    610 : У-строка 6 Стах= 0.442 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=357)
       v=
                           1470 :
                                                                           1520:
                                                                                                                     1570: 1620: 1670:
                                                                                                                                                                                                                                                       1720:
                                                                                                                                                                                                                                                                                               1770: 1820:
       x=
                                0.090: 0.131: 0.205: 0.336: 0.442:
                                                                                                                                                                                                                                                   0.325: 0.197: 0.126:
  Cc :
                              0.014: 0.020: 0.031: 0.050: 0.066: 0.049: 0.030: 0.019: 0.013:
                                                                                                                                                                                                                357:
                                                                                                                                                                                                                                                          315 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                   297
  Uon: 4.28 : 2.81 : 1.96 : 1.40 : 1.12 : 1.54 : 2.10 : 3.08 : 4.54 :
                               0.049: 0.070: 0.114: 0.209: 0.295: 0.189: 0.104: 0.065: 0.047:
                              6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6010 : 0.036: 0.053: 0.076: 0.097: 0.102: 0.110: 0.080: 0.054: 0.036: 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 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
   Κи :
   Ки:
                              0.005: 0.008: 0.014: 0.030: 0.045: 0.026: 0.013: 0.007: 0.005: 0.008: 0.002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0
   Κи
       y=
                                    560 : Y-строка 7 Cmax= 0.226 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=359)
       x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                               0.080: 0.108: 0.149: 0.200: 0.226: 0.197: 0.146: 0.106: 0.079:
   Cc : 0.012: 0.016: 0.022: 0.030: 0.034: 0.030: 0.022: 0.016: 0.012:
                                                                                                                                                                                                              359 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                  315 :
0.044: 0.057: 0.079: 0.107: 0.122: 0.104: 0.075: 0.055: 0.042:
   Ви:
   Жи : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 601
                                0.005: 0.006: 0.009: 0.014: 0.016: 0.013: 0.009:
  Ки: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002:
                                    510 : У-строка 8 Стах= 0.136 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=359)
       x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                                .----:
0.069: 0.086: 0.107: 0.127: 0.136: 0.127: 0.106: 0.085: 0.068:
  Oc :
 Cc: 0.010: 0.013: 0.016: 0.019: 0.020: 0.019: 0.016: 0.013: 0.010: 0.010: 52: 44: 33: 17: 359: 341: 326: 315: 307: Uon: 6.30: 4.52: 3.56: 2.95: 2.74: 3.03: 3.67: 4.77: 6.26:
   Ви: 0.038: 0.046: 0.055: 0.066: 0.070: 0.065: 0.055: 0.045: 0.037:
                              6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0.026: 0.035: 0.045: 0.053: 0.058: 0.054: 0.045: 0.035: 0.027:
   ви:
                              0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 
0.004: 0.005: 0.006: 0.008: 0.008: 0.008: 0.006: 0.005: 0.004
   Ви:
  Ки: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002:
                                     460 : У-строка 9 Стах= 0.092 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=359)
                                                                              1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                              1470
                              0.059: 0.068: 0.079: 0.088: 0.092: 0.088: 0.079: 0.068: 0.058:
                                0.009: 0.010: 0.012: 0.013: 0.014: 0.013: 0.012: 0.010: 0.009
   Фоп:
                                             44 :
                                                                                                                               26:
                                                                                                                                                                        13 :
                                                                                                                                                                                                              359:
                                                                                                                                                                                                                                                        346:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                   333 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              323 :
                              7.78:6.33:4.90:4.37:4.21:4.43:5.27:6.27:8.03
   Ви : 0.033: 0.038: 0.042: 0.047: 0.048: 0.046: 0.042: 0.037: 0.033:
                               6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 :
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  6011 :
   Ви : 0.022: 0.026: 0.032: 0.036: 0.038: 0.037: 0.032: 0.027: 0.022:
                              0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 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
   Ки: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002:
```

```
Координаты точки : X= 1670.0 м Y= 660.0 м
 Максимальная суммарная концентрация \overline{\ | \ \text{Cs=} \ 0.70252} долей ПДК | \ 
                                                      0.10538 мг/м.куб
   Достигается при опасном направлении 326 град и скорости ветра 0.50 м/с
Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                               ылице заказано вызда....
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ
----- Вклад |Вклад в%| Сум. %| Коэф.влияния
------ b=C/M ---
 | Hom. |
7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки. 
 УПРЗА ЭРА v1.7
       РЗА ЭРА v1./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
Примесь :0328 - Углерод (Сажа)
          Параметры расчетного прямоугольника No 1
Координаты центра : X= 1670 м; Y= 660 м
Длина и ширина : L= 400 м; B= 400 м
Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м
        | Длина и ширина
    (Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)
       1 2 3 4 5 6 7 8 9
 1 – 1
     0.060 0.071 0.083 0.092 0.096 0.091 0.081 0.069 0.059 |- 1
      0.071 0.089 0.112 0.135 0.144 0.132 0.109 0.086 0.069
 2-1
      0.082 0.112 0.159 0.217 0.247 0.208 0.151 0.107 0.079
      0.092 0.134 0.215 0.376 0.522 0.341 0.201 0.128 0.088 - 4
    C 0.095 0.142 0.242 0.501 0.703 0.440 0.226 0.136 0.092 C- 5
     0.090 0.131 0.205 0.336 0.442 0.325 0.197 0.126 0.088 | - 6
 7 – İ
     0.080 0.108 0.149 0.200 0.226 0.197 0.146 0.106 0.079
     0.069 0.086 0.107 0.127 0.136 0.127 0.106 0.085 0.068 | - 8
 8-
     0.059 0.068 0.079 0.088 0.092 0.088 0.079 0.068 0.058 | - 9
        В целом по расчетному прямоугольнику:
 Максимальная концентрация -----> См =0.70252 Долей ПДК =0.10538 мг/м3
 Достигается в точке с координатами: Xm = 1670.0 м ( X-столбец 5, Y-строка 5) Ym = 660.0 м При опасном направлении ветра : 326 град. и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке (для расч. прямоугольника 001).
   УПРЗА ЭРА V1.7

Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Примесь :0328 - Углерод (Сажа)
               Расшифровка обозначений ПДК - Суммарная концентрация [ доли ПДК
              | Сс - суммарная концентрация [ доли лдк ]
| Сс - суммарная концентрация [ мг/м.куб ]
| Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
| Ооп- опасная скорость ветра [ м/с ]
| Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Ос [ доли лдк ]
| Ки - код источника для верхней строки Ви
       -Если в строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Иоп, Ви, Ки не печатаются
       -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается
        860: 836:
                         838: 845: 860: 851:
                                                          860:
                                                                   852:
                                                                           823:
                                                                                   808:
                                                                                            816: 811:
                                                                                                            835:
                                                                                                                     821:
                                                                                                                              814:
 v=
      1530: 1540: 1553: 1578: 1580: 1602: 1616: 1620: 1666: 1668:
                                                                                           1699: 1702: 1712: 1713: 1715:
     0.073: 0.085: 0.089: 0.092: 0.085: 0.095: 0.092: 0.098: 0.128: 0.147: 0.132: 0.138: 0.110: 0.123: 0.130:
Oc :
     0.011: 0.013: 0.013: 0.014: 0.013: 0.014: 0.014: 0.015: 0.019: 0.022: 0.020: 0.021: 0.017: 0.018: 0.019:
```

	768:														
x=	1743:	1747:	1749:	1758:	1758:	1762:	1780:	1785:	1791:	1793:	1794:	1805:	1813:	1824:	1824:
	0.170: 0.025:														

Кы : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002 : 0002

```
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0
  ки: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002: 0002:
                                                    774:
                                                                              786:
                          790:
                                                                                                         801:
   x= 1828: 1830: 1869: 1870:
  Oc : 0.090: 0.095: 0.074: 0.071:
 Cc : 0.014: 0.014: 0.011: 0.011:
 Фол: 232 : 236 : 239 : 236

Uoл: 4.44 : 4.23 : 5.63 : 5.88
                                                                                                     236
  ви : 0.049: 0.052: 0.041: 0.039:
  Ки: 6011: 6011: 6011: 6011:
 Ви : 0.036: 0.038: 0.029: 0.027:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 :
  Ви : 0.005: 0.005: 0.004: 0.004:
  Ки: 0002: 0002: 0002: 0002:
    Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                                 Координаты точки : X= 1749.0 м Y= 759.0 м
    Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.17534 долей ПДК |
                                                                                                                                                                 0.02630 мг/м.куб
 Достигается при опасном направлении 220 град и скорости ветра 2.21 м/с
Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
     10. Результаты расчета в фиксированных точках.
           УПРЗА ЭРА v1.7
                               Группа точек 090
                      группа точек 090
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Примесь :0328 - Углерод (Сажа)
Точка 1.
Координаты точки : X= 1542.0 м Y= 659.0 м
    Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.17640 долей ПДК |
                                                                                                                                                                        0.02646 мг/м.куб
Достигается при опасном направлении 88 град
и скорости ветра 2.21 м/с
Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

— - | тип | Выброс | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вклад | Вк
      | Вклад в | Сум. | Код | Тип | Выброс | Вклад | Вклад в | Сум. | Коэф. влияния | Сум. | Коэф. влияния | Сум. | Коэф. влияния | Сум. | Сум. | Коэф. влияния | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум. | Сум.
Точка 2.
Координаты точки : X= 1669.0 м Y= 786.0 м
    Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.18313 долей ПДК | 0.02747 мг/м.куб |
 Достигается при опасном направлении 181 град и скорости ветра 2.19 м/с
Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
  Точка 3.
Координаты точки : X= 1789.0 м Y= 660.0 м
    Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.18318 долей ПДК
                                                                                                                                                                        0.02748 мг/м.куб
  Достигается при опасном направлении 271 град
и скорости ветра 2.17 м/с
Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
```

```
Точка 4. Координаты точки : X= 1672.0 м Y= 536.0 м
   Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.17414 долей ПДК | 0.02612 мг/м.куб |
Достигается при опасном направлении 358 град и скорости ветра 2.30 м/с
Всего источников: 3. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                                                                             _вклады__источников__
   9 8673201
                                                                                                                                                                                                     14.7325697
3. Исходные параметры источников.
        Исходные параметры источников.
УПРЗА ЭРА v1.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Примесь :2908 - Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамо
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 | Кос | Град | Кос | Град | Состор | Кос | Град | Состор | Кос | Град | Состор | Кос | Кос | Град | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Кос | Ко
 4. Расчетные параметры См, Им, Хм
 4. Расчетные параметры См, Uм, Xм
УПРЗА ЭРА v1.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Сезон: ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)
Примесь :2908 - Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамо
ПДКр для примеси 2908 = 0.3 мг/м3
               Для линейных и площадных источников выброс является
              марным по всей площади , а Cm` - есть концентрация одиноч-
ного источника с суммарным М ( стр.33 ОНД-86 )
   0.03200 r/c
               Сумма См по всем источникам =
                                                                                                                     11.429288 долей ПДК
               Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с
 5. Управляющие параметры расчета.

    Управляющие параметы расчета.
    УПРЗА ЭРА v1.7
    Город :048 Мугалжарский район.
    Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
    Вар.расч.: 2 Расч. год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
    Сезон : ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)
    Примесь :2908 - Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамо

    Расчет в фиксированных точках. Группа точек 090
   Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 10.0(U*) м/с Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.5 м/с
 6. Результаты расчета в виде таблицы 
УПРЗА ЭРА v1.7
                 кэм эгк v1./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
                  Вар.расч:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00: Примесь:2908 - Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам Расчет проводился на прямоугольнике 1 с параметрами: координаты центра X= 1670.0 Y= 660.0 размеры: Длина(по X)= 400.0, Ширина(по Y)= 400.0
                                                                    шаг сетки =50.0
                                                              Расшифровка
                                                                                                        обозначений
                                     Расшифровка обозначении

| 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 -Если в строке Cmax=<0.05 пдк, то \Phion, Uon, Bи, Kи не I печатаются -Если один объект с одной площадкой, то I стр. I клл не I не I печатается I
                  860 : Y-строка 1 Cmax= 0.236 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=180)
   x= 1470 :
                                   1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc: 0.134: 0.165: 0.198: 0.226: 0.236: 0.226: 0.198: 0.165: 0.134: Cc: 0.040: 0.050: 0.059: 0.068: 0.071: 0.068: 0.059: 0.050: 0.040:
 Фоп: 135: 143: 153: 166: 180: 194: 207: 217: 225: 
Uon:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:
```

y= 810 : Y-строка 2 Cmax= 0.354 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=180)

x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:

```
Qc : 0.165: 0.216: 0.275: 0.330: 0.354: 0.330: 0.275: 0.216: 0.165: Cc : 0.050: 0.065: 0.083: 0.099: 0.106: 0.099: 0.083: 0.065: 0.050:
ФОП: 127: 135: 146: 162: 180: 198: 214: 225: 233
UOП:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00
           760 : У-строка 3 Стах= 0.570 полей ПЛК (х= 1670.0; напр.ветра=180)
  v=
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc: 0.198: 0.275: 0.382: 0.500: 0.570: 0.500: 0.382: 0.275: 0.198: Cc: 0.059: 0.083: 0.114: 0.150: 0.171: 0.150: 0.114: 0.083: 0.059:
Фоп: 117 : 124 : 135 : 153 : 180 : 207 : 225 : 236 : 243 : 

Uoп:10.00 :10.00 :10.00 : 8.39 : 7.17 : 8.39 :10.00 :10.00 :10.00 :
  y=
           710 : У-строка 4 Стах= 1.451 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=180)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc: 0.226: 0.330: 0.500: 0.874: 1.451: 0.874: 0.500: 0.330: 0.226:
Cc : 0.068: 0.099: 0.150: 0.262: 0.435: 0.262: 0.150: 0.099: 0.068: 

Фоп: 104 : 108 : 117 : 135 : 180 : 225 : 243 : 252 : 256 : 

Uon:10.00 :10.00 : 8.39 : 4.04 : 1.32 : 4.04 : 8.39 :10.00 :10.00 :
           660 : Y-строка 5 Стах= 1.518 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=223)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
-----:
Oc: 0.236: 0.354: 0.570: 1.451: 1.518: 1.451: 0.570: 0.354: 0.236:

      Cc: 0.071: 0.106: 0.171: 0.435: 0.455: 0.435: 0.171: 0.106: 0.071:

      Фол: 90: 90: 90: 223: 270: 270: 270: 270: 270: 0.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00: 10.00:
           610 : Y-строка 6 Стах= 1.451 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра= 0)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc: 0.226: 0.330: 0.500: 0.874: 1.451: 0.874: 0.500: 0.330: 0.226:
Cc : 0.068: 0.099: 0.150: 0.262: 0.435: 0.262: 0.150: 0.099: 0.068:
Φοπ: 76: 72: 63: 45: 0: 315: 297: 288: 284: Uon:10.00:10.00: 8.39: 4.04: 1.32: 4.04: 8.39:10.00:10.00:
Фоп:
            560 : Y-строка 7 Cmax= 0.570 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра= 0)
        1470: 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc : 0.198: 0.275: 0.382: 0.500: 0.570: 0.500: 0.382: 0.275: 0.198: Cc : 0.059: 0.083: 0.114: 0.150: 0.171: 0.150: 0.114: 0.083: 0.059:
Фоп: 63 : 56 : 45 : 27 : 0 : 333 : 315 : 304 : 297 : 
Uoп:10.00 :10.00 :10.00 : 8.39 : 7.17 : 8.39 :10.00 :10.00 :10.00 :
           x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
          0.165: 0.216: 0.275: 0.330: 0.354: 0.330: 0.275: 0.216: 0.165:

      Cc: 0.050: 0.065: 0.065: 0.083: 0.099: 0.106: 0.099: 0.083: 0.065: 0.050:

      Фол: 53: 45: 34: 18: 0: 342: 326: 315: 307:

      Uon:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:

          460 : У-строка 9 Стах= 0.236 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра= 0)
  y=
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
         0.134: 0.165: 0.198: 0.226: 0.236: 0.226: 0.198: 0.165: 0.134:
Cc : 0.040: 0.050: 0.059: 0.068: 0.071: 0.068: 0.059: 0.050: 0.040:
                                                      14:
                                                                               346 :
Uon:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:10.00:
  Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                  Координаты точки : X= 1670.0 м Y= 660.0 м
 Максимальная суммарная концентрация | Сs= 1.51787 долей ПДК | 0.45536 мг/м.куб |
     Достигается при опасном направлении 223 гра, и скорости ветра 0.50 м/с
                                                                               223 град
Всего источников: 1. В таблице заказано вклацчиков не более чем с 95% вклаца
                                                #БКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ

ВКЛАД В КОЭФ. ВЛИЯНИЯ | ----- b=C/M ---|
 |Ном.| Код |Тип|
   7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки. 
УПРЗА ЭРА v1.7
            ЗА ЭК VI./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
           Город
```

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

_____Параметры_расчетного_прямоугольника_No 1_ | Координаты центра : X= 1670 м; Y= 660 м | Длина и ширина : L= 400 м; B= 400 м | Шаг сетки (dX=dY) : D= 50 м

Вар.расч.:2

```
(Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)
         0.134 0.165 0.198 0.226 0.236 0.226 0.198 0.165 0.134
 1-|
         0.165 0.216 0.275 0.330 0.354 0.330 0.275 0.216 0.165
 2-
         0.198 0.275 0.382 0.500 0.570 0.500 0.382 0.275 0.198
         0.226 0.330 0.500 0.874 1.451 0.874 0.500 0.330 0.226
  5-C 0.236 0.354 0.570 1.451 1.518 1.451 0.570 0.354 0.236 C- 5
         0.226 0.330 0.500 0.874 1.451 0.874 0.500 0.330 0.226 | - 6
  6-
 7-
         0.198 0.275 0.382 0.500 0.570 0.500 0.382 0.275 0.198 | - 7
         0.165 0.216 0.275 0.330 0.354 0.330 0.275 0.216 0.165 | - 8
         0.134 0.165 0.198 0.226 0.236 0.226 0.198 0.165 0.134 - 9
      |--|----|----|----|----|
             В целом по расчетному прямоугольнику:
 Максимальная концентрация -----> См =1.51787 Долей ПДК =0.45536 мг/м3
 Достигается в точке с координатами: XM = 1670.0 м ( X-столбец 5, Y-строка 5) YM = 660.0 м При опасном направлении ветра : 223 град. и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке (для расч. прямоугольника 001).
     УПРЗА ЭРА v1.7
           ЗАЯ ЭРА VI.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Примесь :2908 - Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам
                      Расшифровка обозначений

| Qc - суммарная концентрация [ доли ПДК ]
| Cc - суммарная концентрация [ доли ПДК ]
| Сс - суммарная концентрация [ мг/м. куб ]
| Фоп- опасное направл. ветра [ м/с ]
           -Если в расчете один источник, то его вклад и код не печатаются
           -Если в строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Uoп, Ви, Ки не печатаются | -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается |
                                                     845:
                                                                 860:
                                                                            851:
                                                                                             860:
                                                                                                                                      808:
                                                                                                                                                 816: 811: 835: 821:
             860:
                           836:
                                       838:
                                                                                                           852:
                                                                                                                        823:
                                     1553:
                                                 1578: 1580: 1602: 1616: 1620:
                                                                                                                     1666: 1668:
                                       Qc : 0.172: 0.205: 0.214: 0.224: 0.205: 0.231: 0.224: 0.239: 0.317: 0.360: 0.328: 0.341: 0.275: 0.308: 0.324: Cc : 0.052: 0.061: 0.064: 0.067: 0.061: 0.069: 0.067: 0.072: 0.095: 0.108: 0.098: 0.102: 0.083: 0.092: 0.097:
Φοπ: 145 : 144 : 147 : 154 : 156 : 160 : 165 : 165 : 179 : 179 : 191 : 192 : 193 : 195 : 196 : Uoπ:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :
                        829: 759: 555: 846: 546: 837:
                                                                                                          779:
                                                                                                                                                 768: 858: 845:
             768:
                                                                                                                       563:
                                                                                                                                     553:
                                                                                                                                                                                            560:
                                                                         :---
           1743: 1747: 1749: 1758: 1758: 1762: 1780: 1785: 1791: 1793: 1794: 1805: 1813: 1824: 1824:
         0.421: 0.263: 0.433: 0.397: 0.226: 0.365: 0.222: 0.311: 0.339: 0.317: 0.314: 0.177: 0.184: 0.268: 0.280:
Cc : 0.126: 0.079: 0.130: 0.119: 0.068: 0.110: 0.067: 0.093: 0.102: 0.095: 0.094: 0.053: 0.055: 0.081: 0.084:
                                                                                                                       309:
                                                                 205 :
Uom:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :
             790:
                         774:
                                       786:
                                                   801:
 x= 1828: 1830: 1869: 1870:
Oc: 0.228: 0.242: 0.182: 0.171:
 Cc : 0.068: 0.073: 0.055: 0.051:
Φοπ: 231 : 235 : 238 : 235 : 
Uoπ:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :
 Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                   Координаты точки : X= 1749.0 м Y= 759.0 м
 Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.43342 долей ПДК |
                                                                               219 град
     Достигается при опасном направлении 219 гради и скорости ветра 10.00 м/с
Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ | ВКЛАДЫ ИСТОЧНИКОВ | ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛАДЫ ВКЛ
    10. Результаты расчета в фиксированных точках.
     УПРЗА ЭРА v1.7
              Группа точек 090
           Тород :048 Мугалжарский район.

Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.

Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
```

Примесь :2908 - Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.42807 долей ПДК | 90 град Достигается при опасном направлении и скорости ветра 10.00 м/с Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада Точка 2. Координаты точки : X= 1669.0 м Y= 786.0 м Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.43571 долей ПДК | 0.13071 мг/м.куб |Достигается при опасном направлении 180 град и скорости ветра 9.84 м/с
Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада Точка 3. Координаты точки : X= 1789.0 м Y= 660.0 м Максимальная суммарная концентрация $\overline{\ | \ }$ Cs= 0.46640 долей ПДК $\ | \$ 0.13992 мг/м.куб $\ | \$ Достигается при опасном направлении 270 град и скорости ветра 9.11 м/с
Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада ВЕСТО ИСТОЧНИКОВ: 1. В ТАОЛИЦЕ ЗАКАЗАНО ВКЛАДИМКОВ НЕ ООЛЕЕ ЧЕМ С 95% ВКЛАДА ИСТОЧНИКОВ

| Ном. | Код | Тип | Выброс | Вклад | Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния | ---- | <06-П>--- | <06-П>--- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- Точка 4. Координаты точки : X= 1672.0 м Y= 536.0 м Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.44497 долей ПДК | 0.13349 мг/м.куб |Достигается при опасном направлении 359 град и скорости ветра 9.66 м/с Всего источников: 1. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада 3. Исходные параметры источников. УПРЗА ЭРА v1.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык. Бар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчетпроводился 22.01.2021 3:02: Группа суммации: __31=0301 Аэот (IV) оксид (Аэота диоксид) 0.330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый) Коэфф. комбинированного действия = 1.60 Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников 1.0 1.00 0 0.0824000 1.0 1.00 0 0.0091556 1.0 1.00 0 0.0010320 0 1.0 1.00 0 0.010830 0 1.0 1.00 0 0.0517600 001301 0001 T 001301 0002 T 001301 0003 T 001301 6008 M1 1670 660 1666 660 3.0 0.10 6.00 0.0471 0.0 659 657 0.0 1667 1665 5.0 001301 6011 Π1 0.0 1666 666 001301 6011 П1 5.0 0.0

------ Примесь 0330-----001301 0001 Т 4.0 0.050 94.00 0.1846 450.0
001301 0002 Т 4.0 0.050 12.47 0.0245 450.0
001301 0003 Т 3.0 0.10 6.00 0.0471 0.0
001301 6011 П1 5.0 660 1670 1.0 1.00 0 0.0110000 660 659 1666 1667 1.0 1.00 0 0.0012222 1.0 1.00 0 0.0040000 2 0 1 0 1 00 0 0 0046200 1666 666 4. Расчетные параметры См, Им, Хм УПРЗА ЭРА v1.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык. Задание 10015 строительство подолящего и внутрипоселкового газопров
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Сезон: ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)
Группа суммации: __31=0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)
Коэфф. комбинированного действия = 1.60 Для групп суммации выброс Mq = M1/ПДК1 +...+ Mn/ПДКn, а суммарная концентрация См = См1/ПДК1 +...+ Смn/ПДКn (подробнее см. стр.36 ОНД-86); Пля линейных и площадных источников выброс является сум-марным по всей площади , а Сm` - есть концентрация одиноч-ного источника с суммарным М (стр.33 ОНД-86)

```
Источники
                                                                                                                                                                                                                                     _параметры
                                     Код
      -п/п-|<об-п>-<ис>|-
                  1 1001301 00011
                                                                                                                                                                                                                 1.75
                           |001301 0002|
                  3 | 001301 0003 |
                                                                                                                                                                                                                 0.50
                                                                                                                                                                                                                                                               17.1
                         1001301 6008
                                                                                               0.03384| П |
0.16752| П |
                  5 | 001301 6011 |
                                                                                                                                                                        0.705 I
                                                                                                                                                                                                                 0.50
                                                                                                                                                                                                                                                               28.5
                     Суммарный М =
                                                                                                0.51098 (сумма М/ПДК по всем примесям)
                                                                                                     точникам = 2.566899 долей ПДК
                    Сумма См по всем источникам =
                       Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.68 м/с
 5. Управляющие параметры расчета.
             УПРЗА ЭРА v1.7
                       РЗА ЭРА v1.7

Город :048 Мугалжарский район.

Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год; 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:

н : ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)

Группа суммации: __31=0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)

0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

Коэфф. комбинированного действия = 1.60
     Расчет в фиксированных точках. Группа точек 090
    Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 10.0\,(0*) м/с
     Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucв= 0.68 м/c
  6. Результаты расчета в виде таблицы
             УПРЗА ЭРА v1.7
Город :0
                           ЗА ЭРА VI./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
                          Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
Группа суммации :__31=0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид)
0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)
                                 Коэфф. комбинированного действия = 1.60
Расчет проводился на прямоугольнике 1
с параметрами: координаты центра X= 1670.0 Y= 660.0
размеры: Длина (по X) = 400.0, Ширина (по Y) = 400.0
                                                                                                шаг сетки =50.0
                                                                                      Расшифровка
                                                                                                                                                обозначений
                                                          Ос - суммарная концентрация [ доли ПДК ]
Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]
                                                                                                                                                                                                Л. __
М/С
™ ПДК
                                                         Uon- опасная скорость ветра [ M/ Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [ доли
                                                    | Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [ доли ПДК ]
| Ки - код источника для верхней строки Ви
                         -Если расчет для суммации, то концентр. в мг/м3 не печатается
                         -Если в строке Стах=0.05пдк, то Фоп, Иоп, Ви, Ки не печатаются -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается -
                         860 : Y-строка 1 Cmax= 0.381 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=181)
                   1470 :
                                                      1520:
                                                                                 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:
                     0.247: 0.291: 0.335: 0.369: 0.381: 0.366: 0.330: 0.285: 0.242
Фоп: 135 : 143 : 154 : 166 : 181 : 195 : 207 : 217 : 226

Uоп: 2.76 : 2.46 : 2.28 : 2.14 : 2.08 : 2.16 : 2.28 : 2.49 : 2.76
                    0.120: 0.139: 0.155: 0.168: 0.171: 0.167: 0.155: 0.139: 0.120: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 000
Bu: 0.076: 0.091: 0.106: 0.118: 0.123: 0.117: 0.103: 0.087: 0.074:
Ки: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011:
                    6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 60
Ви:
 Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
                         810 : Y-строка 2 Стах= 0.531 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=181)
    y=
                                                      1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820:
 Qc : 0.291: 0.358: 0.435: 0.505: 0.531: 0.496: 0.425: 0.350: 0.284:
Фоп: 127 : 135 : 147 : 162 : 181 : 199 : 215 : 226 : 234

Uoп: 2.49 : 2.18 : 2.04 : 1.68 : 1.65 : 1.73 : 2.12 : 2.21 : 2.50
 Ви : 0.139: 0.163: 0.187: 0.202: 0.209: 0.203: 0.186: 0.162: 0.138:
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 000
                    6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 60
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
                         760 : Y-строка 3 Cmax= 0.784 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=182)
                                                    1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                    1470 :
 Oc : 0.335: 0.436: 0.573: 0.719: 0.784: 0.698: 0.552: 0.421: 0.326:
Ви : 0.155: 0.188: 0.216: 0.257: 0.286: 0.244: 0.216: 0.186: 0.155:
Ku: 0001: 0001: 0001: 6011: 6011: 6011: 0001: 0001: 0001: 
Ви: 0.105: 0.140: 0.198: 0.237: 0.237: 0.238: 0.186: 0.134: 0.100:
 Ки: 6011: 6011: 6011: 0001: 0001: 0001: 6011: 6011: 6011:
Ви: 0.040: 0.059: 0.085: 0.124: 0.146: 0.119: 0.081: 0.053: 0.038: 
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
```

710 : Y-строка 4 Стах= 1.327 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=185)

```
Qc: 0.371: 0.507: 0.721: 1.062: 1.327: 0.992: 0.683: 0.485: 0.358:
               104 : 108 : 116 : 136 : 185 : 2.12 : 1.67 : 1.47 : 0.99 : 0.80 :
                                                                                                                              228 :
1.06 :
              0.168: 0.202: 0.254: 0.431: 0.568: 0.392: 0.238: 0.204: 0.167: 0001: 0001: 6011: 6011: 6011: 6011: 0001: 0001: 0001: 0001: 0.116: 0.171: 0.236: 0.261: 0.396: 0.233: 0.234: 0.156: 0.111: 6011: 6011: 0001: 6008: 6008: 6008: 6011: 6011: 6011:
 Ки:
               0.046: 0.073: 0.128: 0.191: 0.171: 0.200: 0.116: 0.067: 0.043: 6008: 6008: 6008: 0001: 0002: 0001: 6008: 6008: 6008:
 Ви:
                   660 : У-строка 5 Стах= 1.356 долей ПДК (х= 1620.0; напр.ветра= 88)
   x= 1470 : 1520:
                                                             1570: 1620: 1670:
                                                                                                                               1720: 1770: 1820:
               0.383: 0.536: 0.796: 1.356: 1.329: 1.210: 0.747: 0.512: 0.371:
Фоп: 90 : 89 : 89 : 88 : 241 : 272 : 271 : 270 

Uon: 2.07 : 1.64 : 1.38 : 0.76 : 0.50 : 0.82 : 1.47 : 1.67 : 2.13 

: : : : : : : : : : : :
Ви : 0.172: 0.208: 0.276: 0.532: 1.152: 0.492: 0.253: 0.209: 0.172:
Ки : 0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6008 : 6011 : 6011 : 0001 : 0001 :
Ви : 0.119: 0.179: 0.237: 0.455: 0.086: 0.357: 0.247: 0.169: 0.113:
               6011 : 6011 : 0001 : 6008 : 0003 : 6008 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 0.049: 0.081: 0.161: 0.176: 0.064: 0.161: 0.138: 0.072: 0.045:
\mathtt{K} \varkappa : 6008 : 6008 : 6008 : 0002 : 0001 : 0002 : 6008 : 6008 : 6008
                   610 : У-строка 6 Стах= 1.337 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=356)
   y=
   x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
 Oc :
               0.369: 0.503: 0.717: 1.061: 1.337: 0.990: 0.681: 0.484: 0.358:
                                                                                                                                  314 :
 Фоп:
                                                                                         42:
                                                                                                            356:
Uon: 2.12 : 1.67 : 1.50 : 1.04 : 0.82 : 1.14 : 1.55 : 1.72 : 2.19 :
 Ви : 0.167: 0.202: 0.238: 0.388: 0.507: 0.357: 0.243: 0.203: 0.168:
               0001 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0001 : 0001 : 0001 : 0.115: 0.164: 0.237: 0.295: 0.457: 0.244: 0.226: 0.156: 0.108:
 Ви:
               Ки: 6008: 6008: 6008: 0001: 0002: 0001: 6008: 6008: 6008:
                   560 : У-строка 7 Стах= 0.774 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=358)
   x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc : 0.333: 0.431: 0.565: 0.709: 0.774: 0.691: 0.547: 0.419: 0.325:
                                                                                                                                  333
                                                                                                                                                        315 :
Фоп: 63: 56: 44: 25: 358: 333: 315:

Uоп: 2.28: 1.96: 1.64: 1.53: 1.47: 1.56: 1.66:
                                                                                                                                                                          2.07:
                                                                                                                                                                                                 2.33
               0.155: 0.187: 0.217: 0.239: 0.255: 0.243: 0.218: 0.188: 0.155:
 Ки:
               0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6011 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0.001 : 0.101: 0.133: 0.182: 0.231: 0.243: 0.225: 0.177: 0.129: 0.098:
               6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 0001 : 6011 : 6011 : 6011 :
 Kи·
               0.041: 0.061: 0.093: 0.138: 0.160: 0.125: 0.083: 0.055: 0.038: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 600
                  510 : У-строка 8 Стах= 0.522 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=359)
   y=
               1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
   x=
               0.288: 0.354: 0.429: 0.495: 0.522: 0.489: 0.421: 0.347: 0.283
Фоп: 53 : 44 : 33 : 17 : 359 : 341 : 326 : 315 : 307 : 
Uon: 2.51 : 2.21 : 1.98 : 1.68 : 1.68 : 1.69 : 2.05 : 2.24 : 2.53 :
               0.139: 0.162: 0.187: 0.200: 0.209: 0.202: 0.188: 0.164: 0.139: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 000
 Ки:
Ви: 0.085: 0.108: 0.132: 0.159: 0.167: 0.156: 0.129: 0.104: 0.084:
Ки: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011: 6011:
               0.034: 0.045: 0.061: 0.075: 0.081: 0.071: 0.057: 0.042: 0.032: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 600
 Ви:
                   460 : Y-строка 9 Cmax= 0.375 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=359)
   y=
                                         1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
 Qc : 0.244: 0.287: 0.330: 0.363: 0.375: 0.361: 0.326: 0.283: 0.241:
Φοπ: 44 : 36 : 26 : 13 : 359 : 345 : 333 : 323 : 315
Uοπ: 2.78 : 2.51 : 2.32 : 2.17 : 2.17 : 2.18 : 2.34 : 2.54 : 2.81
 Bu: 0.119: 0.138: 0.155: 0.167: 0.171: 0.167: 0.155: 0.139: 0.120: 
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001:
 Ви : 0.073: 0.086: 0.099: 0.110: 0.114: 0.109: 0.097: 0.084: 0.071:
               6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 
0.028: 0.034: 0.041: 0.047: 0.049: 0.046: 0.040: 0.033: 0.027
           : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008
   Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                               Координаты точки : X= 1620.0 м Y= 660.0 м
   Максимальная суммарная концентрация | Cs= 1.35562 долей ПДК |
         Постигается при опасном направлении
                                                                                                                                        88 град
 достигается при опасном направлении оз град
и скорости ветра 0.76 м/с
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                                                                                _вклады__источников__
 |Ном.| Код |Тип| Выброс |
                                                                                                                      Вклад |Вклад в% | Сум. % | Коэф.влияния |
```

x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:

```
---|<06-П>-<ИС>|---|-M-(Mq)--|-С[доли ПДК]|-
     1 |001301 6011| П |
2 |001301 6008| П |
                                               0.1675
                                                                 0.531810
0.455026
                                                                                     39.2
33.6
                                                                                                    39.2
72.8
                                                                                                                   3.1745102
13.4449120
         1001301 0002 T
                                               0.0301
                                                                 0.176141
                                                                                      13.0
                                                                                                      85.8
                                                                                                                      5.8443112
         |001301 0001| T |
                                                                                                                  0.469097555
                                                0.2713
                                            В сумме =
                                                                 1.290219
                                                                                        95.2
            Суммарный вклад остальных =
                                                                 0.065401
7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.

УПРЗА ЭРА v1.7

Город :048 Мугалжарский район.

Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.

Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
          Группа суммации : __31=0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид) 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)
                                        Коэфф. комбинированного действия = 1.60
                Длина и ширина
               Шаг сетки (dX=dY) : D=
                                                                50 м
      (Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)
      *--|----|----|----|----|
        0.247 0.291 0.335 0.369 0.381 0.366 0.330 0.285 0.242
         0.291 0.358 0.435 0.505 0.531 0.496 0.425 0.350 0.284
  3-
         0.335 0.436 0.573 0.719 0.784 0.698 0.552 0.421 0.326
  4-
        0.371 0.507 0.721 1.062 1.327 0.992 0.683 0.485 0.358
  5-C 0.383 0.536 0.796 1.356 1.329 1.210 0.747 0.512 0.371 C- 5
        0.369 0.503 0.717 1.061 1.337 0.990 0.681 0.484 0.358
 6-
         0.333 0.431 0.565 0.709 0.774 0.691 0.547 0.419 0.325
         0.288 0.354 0.429 0.495 0.522 0.489 0.421 0.347 0.283
        0.244 0.287 0.330 0.363 0.375 0.361 0.326 0.283 0.241
       В целом по расчетному прямоугольнику:
 Баразмерная макс. концентрация — --> См =1.35562 Достигается в точке с координатами: Хм = 1620.0 м ( X-столбец 4, Y-строка 5) YM = 660.0 м При опасном направлении ветра : 88 град. и "опасной" скорости ветра : 0.76 м/с
8. Результаты расчета по жилой застройке (пля расч. прямоугольника 001).
     УПРЗА ЭРА v1.7
           7 Город : 048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
          нар.расч.:2 гасч.год: 2021 гасчет проводился 22.01.2 Группа суммации :__31=0301 Азот (IV) оксид (Азота диоксид) 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый) Коэфф. комбинированного действия = 1.60
                        Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.]

Uon- опасная скорость ветра [ м/с ]
                      -Если расчет для суммации, то концентр. в мг/м3 не печатается -Если в строке Стах=<0.05пдк, то Фоп, Иоп, Ви, Ки не печатаются
          -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается |
                                                 845:
                                                             860:
                                                                          851:
                                                                                                   852:
            860:
                        836:
                                     838:
                                                                                      860:
                                                                                                               823:
                                                                                                                           808
                                                                                                                                        816:
                                                                                                                                                    811:
                                                                                                                                                                835:
                                                                                                                                                                             821
                                                                                                                                                                                         814:
 x=
          1530: 1540: 1553: 1578: 1580: 1602: 1616: 1620: 1666: 1668:
                                                                                                                                     1699:
                                                                                                                                                  1702:
                                                                                                                                                            1712:
                                                                                                                                                                          1713:
                                                                                                                                                                                       1715:
                    0.345: 0.356: 0.369: 0.343: 0.377: 0.367:
                                                                                              0.387: 0.483: 0.539:
                                                                                                                                   0.496:
                                                                                                                                                0.512:
Oc :
        0.300:
                                                                                                                                                            0.429:
                                                                                                                                                                        0.468:
                                                                                                                                                                                     0.488:
Uon: 2.43 : 2.23 : 2.19 : 2.13 : 2.23 : 2.10 : 2.14 : 2.08 : 1.67 : 1.64 : 1.73 : 1.66 : 2.10 : 1.68 : 1.67 :
         0.142: 0.159: 0.163: 0.167: 0.158: 0.170: 0.167: 0.173: 0.197: 0.211: 0.200: 0.205: 0.188: 0.193: 0.200:
        0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 :
                                                                                                                                                                        0001 •
Kи·
                                                                                                                                                                                     0001:
                                 0.113: 0.118: 0.109: 0.122: 0.118:
                                                                                              0.125: 0.165: 0.186:
                                                                                                                                    0.169: 0.175:
Ки:
        6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 :
                                                                                                                                                                        6011 :
                                                                                                                                                                                     6011 :
         0.034: 0.041: 0.042: 0.044: 0.040: 0.046: 0.044: 0.047: 0.063: 0.077: 0.068: 0.071: 0.056: 0.061: 0.065:
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6
 y=
            768:
                        829:
                                     759:
                                                 555:
                                                             846:
                                                                         546:
                                                                                      837:
                                                                                                  779:
                                                                                                               563:
                                                                                                                           553:
                                                                                                                                       768:
                                                                                                                                                    858:
                                                                                                                                                                845:
                                                                                                                                                                            560:
                                                                                                                                                                                         570:
                                               1758:
 x=
          1743: 1747:
                                  1749:
                                                            1758:
                                                                       1762:
                                                                                   1780:
                                                                                                1785:
                                                                                                             1791:
                                                                                                                         1793:
                                                                                                                                     1794:
                                                                                                                                                  1805:
                                                                                                                                                             1813:
                                                                                                                                                                          1824:
                                                                                                                                                                                       1824:
        0.602: 0.412: 0.618: 0.566: 0.365: 0.528: 0.359:
                                                                                              0.466: 0.495: 0.469:
                                                                                                                                   0.469:
                                                                                                                                                0.302: 0.311:
                                                                                                                                                                        0.411: 0.424:
Oc :
                                   220 :
                                             320 :
1.64 :
                                                         206 :
2.15 :
                                                                      321 :
1.67 :
                                                                                  213 :
2.17 :
                                                                                              225 :
1.88 :
                                                                                                             309 :
Фоп•
                       205 :
                                                                                                                         311 :
                                                                                                                                     230 :
                                                                                                                                                  215 :
                                                                                                                                                              218 :
                                                                                                                                                                          303 :
                                                                                                                                                                                       300 :
                                                                                                           1.68:
                     1.98
                                                                                                                       1.88:
                                                                                                                                                2.43 :
                                                                                                                                    1.86:
Uon:
        0.226: 0.182: 0.228: 0.222: 0.168: 0.214: 0.165: 0.198: 0.205: 0.201: 0.198: 0.145: 0.149: 0.186: 0.190:
        0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 :
                                                                                                           0001 : 0001 :
                                                                                                                                   0001 : 0001 : 0001 :
                                                                                                                                                                        0001 •
        0.205: 0.133: 0.211: 0.183: 0.116: 0.170: 0.114: 0.151: 0.160: 0.147: 0.152: 0.093: 0.095: 0.124: 0.129: 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 : 6011
```

 $\begin{array}{l} \mathtt{BM} : 0.093 \colon 0.051 \colon 0.097 \colon 0.088 \colon 0.044 \colon 0.079 \colon 0.042 \colon 0.063 \colon 0.070 \colon 0.066 \colon 0.063 \colon 0.034 \colon 0.035 \colon 0.057 \colon \\ \mathtt{KM} : 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \colon 6008 \end{bmatrix}$

```
y=
       1828: 1830: 1869: 1870:
Qc : 0.364: 0.382: 0.306: 0.292:
Φοπ: 231 : 235 : 238 : 235 : 
Uoπ: 2.15 : 2.08 : 2.38 : 2.46 :
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 
Ви : 0.113: 0.119: 0.093: 0.088:
Ки : 6011 : 6011 : 6011 : 6011 :
Ви : 0.044: 0.047: 0.035: 0.033:
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008:
```

Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7

Координаты точки : X= 1749.0 м Y= 759.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.61755 долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 220 град и скорости ветра 1.59 м/с Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада

_вклады__источников__ Выброс | Вклад |Вклад в%| Ном.| Код | Тип| Сум. %| Коэф.влияния 0.228130 0.21105 1 |001301 0001| Т | 2 |001301 6011| П | 3 |001301 6008| П | 0.2713 36.9 36.9 71.2 0.841030777 34.2 15.7 0.211266 1.2611027 2.8597722 0.03381 0.096785 86.8 001301 0002 | Т | 0.0301 | 0.095/85 | 15./ | 86.8 | 001301 0002 | Т | 0.0301 | 0.063370 | 10.3 | 97.1 | В сумме = 0.599551 97.1 Суммарный вклад остальных = 0.017999 2.9 4 |001301 0002| T | 2.1025934

10. Результаты расчета в фиксированных точках. УПРЗА ЭРА v1.7

Группа точек 090

Группа точек 090
Город : 048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Группа суммации :__31=0301 Аэот (IV) оксид (Аэота диоксид)
0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый)
Коэфф. комбинированного действия = 1.60

Точка 1. Координаты точки : X= 1542.0 м Y= 659.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.63225 долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 89 град и скорости ветра 1.57 м/с

ом.| Код |Тип| ---|<06-П>-<ИС>|---|-1 |001301 0001| Т | 2 |001301 6011| П | 3 |001301 6008| П | | 1001301 0001 | Т | 0.2713 | 0.227518 | 36.0 | 0.01301 6011 | П | 0.1675 | 0.211204 | 33.4 | 0.01301 6008 | П | 0.0338 | 0.107525 | 17.0 | B сумме = 0.546247 | 86.4 | Суммарный вклад остальных = 0.086000 | 13.6 | 69.4 | 1.2607334 | 86.4 | 3.1770933 86.4 13.6

Точка 2.

Координаты точки : X= 1669.0 м Y= 786.0 м

Максимальная суммарная концентрация $\overline{ | \text{Cs=} 0.63505}$ долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 181 град и скорости ветра 1.57 м/с Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада вклады источников

Ном.	F	ОД	Тип	Выброс		Вклад	BK	лад в%	Сум.	%∣ Коэф.влияния
	<06-II>	>- <nc></nc>		M-(Mq)-	- [-С[доли ПДК]				- b=C/M
1	001301	0001	T	0.271	3	0.227572	:	35.8	35.8	0.838976502
2	001301	6011	ПΙ	0.167	5 j	0.222784	į :	35.1	70.9	1.3298564
3	001301	6008	П	0.033	8	0.100534	:	15.8	86.7	2.9705408
				В сумме	=	0.550891		86.7		
	Сумма	пина	вклаг	ц остальных	=	0.084162		13.3		

Координаты точки : X= 1789.0 м Y= 660.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.64261 долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 271 град и скорости ветра 1.58 м/с Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада

					E	ВКЛАДЫ_	NCI	ОЧНИКОВ							
Ī	Ном.	К	од	Тип	Вь	іброс	Ī	Вклад	B	клад в%	Cy	м. %	Коз	ф.влиян	I RI
		<06-II>	- <nc></nc>		M-	-(Mq)	-C	доли ПДК]						b=C/M	
	1	001301	0001	T		0.2713		0.236350		36.8	3	6.8	0.8	37133783	1
	2	001301	6011	П		0.1675	1	0.214053		33.3	7	0.1	1	.277735	5
	3	001301	6008	П		0.0338	1	0.105116		16.4	8	6.4	3	3.105916	5
					В	сумме =	=	0.555519		86.4					
		Суммар	рный:	вклад	OCT	альных :	=	0.087091		13.6					

Точка 4.

Координаты точки : X= 1672.0 м Y= 536.0 м

```
Максимальная суммарная концентрация | Сs=
                                                                  0.63461 долей ПДК |
   Достигается при опасном направлении 358 град и скорости ветра 1.60 м/с
Всего источников: 5. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада
                                      вклады_источников__
                                Выброс | Вклад | Вклад в%|
---M-(Mq)--|-C[доли ПДК]|------|
0.2713 | 0.232188 | 36.6 |
                                                                    Вклад в% Сум. % Коэф.влияния
| Hom. |
                Кол
                         |Тип|
  ном.| код | тип|
----|<06-П>-<ИС>|---|
1 |001301 0001| Т |
                                                                                      36.6
                                                                                                0.855993807
                                                      0.204865 | 32.3
0.111330 | 17.5
    2 |001301 6011| п |
                                                                                     68.9 i
                                                                                                  1.2228919
    3 |001301 6008| П |
                                        0.0338|
         В сумме = 0.548383
Суммарный вклад остальных = 0.086229
                                                                      80..
13.6
                                                                          86.4
    3. Исходные параметры источников.
           луппа суммации :__41=037 яглерод оксид
2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамо
Коэффициент рельефа (КР): индивидуальный с источников
            Коэффициент оседания (F): индивидуальный с источников
| X2 | Y2 | Alf| F | KP |Ди| Выброс
                                                         т I X1 I Y1
              01 Т 4.0 0.050 94.00 0.1846 450.0
02 Т 4.0 0.050 12.47 0.0245 450.0
001301 0001 T
                                                                           1670
                                                                                                                            1.0 1.00 0 0.0720000
001301 0002 Т
001301 0003 Т
001301 6008 П1
                                                                           1666
                                                                                         660
                                                                                                                            1.0 1.00 0 0.0080000
                          3.0 0.10 6.00 0.0471
                                                                 0.0
                                                                           1667
                                                                                         659
657
                                                                                                                         1.0 1.00 0 0.0094500
0 1.0 1.00 0 0.0137500
0 1.0 1.00 0 0.0000050
                                                                           1665
                          0.0
                                                                 0.0
001301 6010 Π1
                          0.0
                                                                 0.0
                                                                           1671
                                                                                         660
                                                                                     666
                          5.0
                                                                                                                         0 1.0 1.00 0 0.0462000
001301 6011 П1
                                                                           1666
                                                                 0.0
                   ----- Примесь 2908-----
001301 6001 П1 0.0
                                                                 0.0
                                                                           1670
                                                                                         660
                                                                                                       2
                                                                                                                   2 0 3.0 1.00 0 0.0320000
4. Расчетные параметры См, Им, Хм
4. Расчетные параметры см, ом, лм
УПРЗА ЭРА v1.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Сезон : ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град.С)
        Группа суммации :__41=0337 Углерод оксид
2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамо
  - Для групп суммации выброс Mq = M1/ПДК1 +...+ Mn/ПДКn, а суммарная концентрация См = См1/ПДК1 +...+ Смn/ПДКn (подробнее см. стр.36 ОНД-86);
      Для групп суммации, включающих примеси с различными коэф. 
оседания, нормированный выброс указывается для каждой
      примеси отдельно вместе с коэффициентом оседания г;
Для линейных и площадных источников выброс является суммарным по всей площади, а Cm` - есть концентрация одиночного источника с суммарным М ( стр.33 ОНД-86 )
 Номер| Код |
                                                                      1.75
0.89
        |001301 0001|
                                 0.01440
                                                           0.015
                                                                                                     1.0
                                 0.00160| Т |
0.00189| Т |
0.00275| П |
        |001301 0002|
                                                           0.013 |
                                                                                          22.9
                                                                                                   11.0
        1001301 00031
                                                           0.026
                                                                          0.50
                                                                                          17.1
11.4
                                                                                                   11.0
      4 |001301 6008|
                                                           0.098
     0.50
                                                                                          11.4
                                                                                                   11.0
                                                                          0.50
                                                                                           5.7
                                                                                                    13.0
                                  0.13655 (сумма М/ПДК по всем примесям)
       Суммарный М =
       Сумма См по всем источникам =
                                                         11.621260 полей ПЛК
        Средневзвешенная опасная скорость ветра = 0.50 м/с
5. Управляющие параметры расчета.
    УПРЗА ЭРА v1.7
        ЗА ЭРА VI./
Город : 048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
        Город
        Вар.расч.:2
        Бар, расч. 12 гасч. год. 2021 гасчет проводился 22.01.2021 3.02:

н: ЛЕТО (температура воздуха= 24.5 град. С)

Группа суммации: __41=0337 Углерод оксид

2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шамо
 Расчет в фиксированных точках. Группа точек 090
 Направление ветра: автоматический поиск опасного направления от 0 до 360 град. Скорость ветра: автоматический поиск опасной скорости от 0.5 до 10.0\,(\mathrm{U}^*)\,\mathrm{m/c} Средневзвешенная опасная скорость ветра Ucb= 0.5\,\mathrm{m/c}
6. Результаты расчета в виде таблицы

УПРЗА ЭРА v1.7

Город :048 Мугалжарский район.

Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.

Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
        Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00:
Группа суммации :__41=0337 Углерод оксид
2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам
           Расчет проводился на прямоугольнике 1 
с параметрами: координаты центра X= 1670.0 Y= 660.0 
размеры: Длина(по X)= 400.0, Ширина(по Y)= 400.0
                                  шаг сетки =50.0
                 Расшифровка обозначений | Qc - суммарная концентрация [ доли ПДК ]
```

```
| Фоп- опасное направл. ветра [ угл. град.] | Иоп- опасная скорость ветра [ \rm M/c ] | Ви - вклад ИСТОЧНИКА в Qc [ доли ПДК ]
                                                    Ки - код источника для верхней строки Ви
                       -Если расчет для суммации, то концентр. в мг/м3 не печатается
                                                    строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Uoп, Ви, Ки не печатаются
                      -Если один объект с одной плошадкой, то стр. Кпл не печатается
                      860 : Y-строка 1 Cmax= 0.251 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=180)
                 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
   x=
                 0.146: 0.178: 0.212: 0.240: 0.251: 0.240: 0.212: 0.178: 0.146:
Фоп: 135 : 143 : 153 : 166 : 180 : 194 : 207 : 217 : 225
Uon:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00
                 0.134: 0.165: 0.198: 0.226: 0.236: 0.226: 0.198: 0.165: 0.134:
                 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 0.004 : 0.004 : 0.004 : 0.004 : 0.005 : 0.004 : 0.004 : 0.004 : 0.004 : 0.004 : 0.004 : 0.001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 0001 : 0001 : 0001 :
                 0.003: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.003: 6008: 6008: 6008: 0001: 0001: 0001: 0001: 6008: 6008:
                      810 : Y-строка 2 Cmax= 0.370 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=180)
   x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc : 0.178: 0.230: 0.290: 0.346: 0.370: 0.345: 0.291: 0.230: 0.178:
Фоп: 127 : 135 : 146 : 162 : 180 : 198 : 214 : 225 : 233

Uoп:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00
Ви: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004:
 Ки : 6008 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6008 :
                      760 : Y-строка 3 Стах= 0.593 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=180)
   x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
 Qc : 0.212: 0.291: 0.398: 0.519: 0.593: 0.519: 0.398: 0.290: 0.212:
Фоп: 117 : 124 : 135 : 153 : 180 : 207 : 225 : 236 : 243

Unn:10.00 :10.00 : 8.00 : 6.76 : 8.00 :10.00 :10.00 :10.00
 Ви: 0.198: 0.275: 0.382: 0.499: 0.570: 0.499: 0.382: 0.275: 0.198:
                 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 0.004: 0.005: 0.006: 0.007: 0.008: 0.007: 0.006: 0.005: 0.004:
 Ви:
Ки : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 8 ви : 0.004: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.005: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.0
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001:
                    710 : У-строка 4 Стах= 1.532 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра=180)
   x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Oc : 0.240: 0.346: 0.520: 0.913: 1.532: 0.913: 0.519: 0.346: 0.240:

      Don:
      104 : 108 : 117 : 135 : 180 : 225 : 243 : 252 : 256 :

      Uon:
      10.00 : 10.00 : 7.98 : 3.56 : 1.22 : 3.63 : 8.01 : 10.00 : 10.00 :

                  0.226: 0.330: 0.499: 0.872: 1.450: 0.873: 0.499: 0.330: 0.226:
                 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 0.005 : 0.005 : 0.007 : 0.013 : 0.027 : 0.014 : 0.008 : 0.005 : 0.004 :
Ки : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 8008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 600
   у= 660 : Y-строка 5 Cmax= 1.607 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра=228)
   x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
                 -----:
0.251: 0.371: 0.594: 1.539: 1.607: 1.531: 0.594: 0.370: 0.251:
Oc :
Φοπ: 90 : 90 : 90 : 90 : 228 : 270 : 270 : 270 

Uoπ:10.00 :10.00 : 6.75 : 1.22 : 0.50 : 1.24 : 6.77 :10.00 :10.00
 Ви : 0.236: 0.354: 0.570: 1.450: 1.516: 1.450: 0.570: 0.354: 0.236:
Ки : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 8 0001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6
 Ви : 0.004: 0.004: 0.006: 0.020: 0.009: 0.020: 0.006: 0.004: 0.004: 
Ки : 0001 : 0001 : 0001 : 6011 : 0003 : 6011 : 0001 : 0001 : 0001 :
                   610 : Y-строка 6 Cmax= 1.534 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра= 0)
   y=
                                                                        1570: 1620: 1670:
                                                                                                                                                     1720:
   x= 1470 : 1520:
                                                                                                                                                                              1770: 1820:
                   0.240: 0.346: 0.520: 0.915: 1.534: 0.913: 0.519: 0.346: 0.240:
                                                                            63:
                                                                                                      45 :
                                                                                                                                    0 :
                                                                                                                                                     315 :
                                                                                                                                                                                297:
                                                                                                                                                                                                          288 :
Uon:10.00 :10.00 : 7.98 : 3.56 : 1.22 : 3.56 : 8.00 :10.00 :10.00
Ви: 0.226: 0.330: 0.499: 0.872: 1.450: 0.872: 0.499: 0.330: 0.226:
Ки: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001:
 Ви : 0.005: 0.006: 0.008: 0.016: 0.030: 0.012: 0.007: 0.005: 0.004:
                 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 60
K \mu : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6011 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 :
```

```
1520:
                                               1570:
                                                                1620:
                                                                                  1670:
                                                                                                  1720:
  x = 1470:
Qc : 0.212: 0.291: 0.398: 0.519: 0.593: 0.520: 0.398: 0.290: 0.212:
Фоп: 63 : 56 : 45 : 27 : 0 : 333 : 315 : 304 : 297

Uoп:10.00 :10.00 :10.00 : 8.00 : 6.75 : 7.99 :10.00 :10.00 :10.00
 Ви : 0.198: 0.275: 0.382: 0.499: 0.570: 0.499: 0.382: 0.275: 0.198:
Ки : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 8 ви : 0.004: 0.005: 0.006: 0.007: 0.008: 0.007: 0.006: 0.005:
                                                                                                                                                   6001 :
                                                                                                                                                   0.004:
Ки: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008: 6008:
            0.004: 0.004: 0.004: 0.005: 0.006: 0.005: 0.004: 0.004: 0.004
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001:
              510 : У-строка 8 Стах= 0.371 долей ПДК (х= 1670.0; напр.ветра= 0)
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc : 0.179: 0.230: 0.291: 0.346: 0.371: 0.345: 0.291: 0.230: 0.178:
Фоп: 53 : 45 : 34 : 18 : 0 : 342 : 326 : 315 : 307 : 
Uon:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :
           0.165: 0.216: 0.275: 0.330: 0.354: 0.330: 0.275: 0.216: 0.165
Ки: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001: 6001:
 Ви : 0.004: 0.005: 0.005: 0.006: 0.006: 0.005: 0.005: 0.004: 0.004
Ки : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 0001 :
Ви: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001:
             460 : Y-строка 9 Cmax= 0.251 долей ПДК (x= 1670.0; напр.ветра= 0)
  y=
  x= 1470 : 1520: 1570: 1620: 1670: 1720: 1770: 1820: 1870:
Qc : 0.146: 0.178: 0.212: 0.240: 0.251: 0.240: 0.212: 0.178: 0.146:
Фоп: 45 : 37 : 27 : 14 : 0 : 346 : 333 : 323 : 315
Uon:10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00
 Ви : 0.134: 0.165: 0.198: 0.226: 0.236: 0.226: 0.198: 0.165: 0.134:
Жи : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 600
 Ви: 0.003: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.003:
       : 6008 : 6008 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 0001 : 6008 : 6008
  Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                       Координаты точки : X= 1670.0 м Y= 660.0 м
  Максимальная суммарная концентрация \overline{\ |\ \text{Cs=}\ 1.60658} долей ПДК |\ 
       Достигается при опасном направлении 228 град и скорости ветра 0.50 м/с
Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков не более чем с 95% вклада
                                                              вклады источников
   |Hom.|
7. Суммарные концентрации в узлах расчетной сетки.
       УПРЗА ЭРА v1.7
               ЗА ЭРА VI./
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
              Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:00: Группа суммации: _41=0337 Углерод оксид
                                                                 2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам
                                  _Параметры_расчетного_прямоугольника_No 1_
                (Символ ^ означает наличие источника вблизи расчетного узла)
  0.178 0.230 0.290 0.346 0.370 0.345 0.291 0.230 0.178
            0.212 0.291 0.398 0.519 0.593 0.519 0.398 0.290 0.212
            0.240\ 0.346\ 0.520\ 0.913\ 1.532\ 0.913\ 0.519\ 0.346\ 0.240
  5-C 0.251 0.371 0.594 1.539 1.607 1.531 0.594 0.370 0.251 C- 5
           0.240 0.346 0.520 0.915 1.534 0.913 0.519 0.346 0.240 | - 6
   6-
           0.212 0.291 0.398 0.519 0.593 0.520 0.398 0.290 0.212 | 7
           0.179 0.230 0.291 0.346 0.371 0.345 0.291 0.230 0.178 | - 8
           0.146 0.178 0.212 0.240 0.251 0.240 0.212 0.178 0.146
```

В целом по расчетному прямоугольнику:

```
Достигается в точке с координатами: Xм = 1670.0 м ( X-столбец 5, Y-строка 5) Yм = 660.0 м При опасном направлении ветра : 228 град. и "опасной" скорости ветра : 0.50 м/с
 8. Результаты расчета по жилой застройке (пля расч. прямоугольника 001).
             УПРЗА ЭРА v1.7
                      29А 9РА v1.7
Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Группа суммации :__41=0337 Углерод оксид
2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам
                                                                                  2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам Расшифровка обозначений
                                                     Расшифровка обозначений

Qc - суммарная 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
                        -Если расчет для суммации, то концентр. в мг/м3 не печатается
                       -Если в строке Cmax=<0.05пдк, то Фоп, Uon, Ви, Ки не печатаются -Если один объект с одной площадкой, то стр. Кпл не печатается
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                   835:
                                                                                  838:
                                                                                                             845:
                                                                                                                                        860:
                                                                                                                                                                   851:
                                                                                                                                                                                               860:
                                                                                                                                                                                                                           852:
                                                                                                                                                                                                                                                      823:
                                                                                                                                                                                                                                                                                 808:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                             816:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       811:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               821:
                                                       836:
                       1530: 1540: 1553: 1578: 1580: 1602: 1616: 1620: 1666: 1668:
 Qc : 0.185: 0.219: 0.228: 0.239: 0.219: 0.245: 0.238: 0.253: 0.332: 0.376: 0.344: 0.357: 0.291: 0.324: 0.340:
 Фоп:
                                                   144:
                                                                               147:
                                                                                                         154:
                                                                                                                                     156:
                                                                                                                                                                160:
                                                                                                                                                                                           165:
                                                                                                                                                                                                                       165:
                                                                                                                                                                                                                                                  179:
                                                                                                                                                                                                                                                                            179:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                         191:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     192:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                194:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           195 :
 UON: 10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00
Bu : 0.172: 0.205: 0.214: 0.224: 0.205: 0.231: 0.224: 0.239: 0.317: 0.360: 0.328: 0.341: 0.275: 0.308: 0.328: Ки : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 
                  0.001 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6
                   829:
                                                                                  759:
                                                                                                             555:
                                                                                                                                         846:
                                                                                                                                                                   546:
                                                                                                                                                                                                837:
                                                                                                                                                                                                                           779:
                                                                                                                                                                                                                                                      563:
                                                                                                                                                                                                                                                                                   553:
                                                                                                                                                                                                                              ---:--
                       1743: 1747:
                                                                          1749: 1758: 1758: 1762: 1780: 1785: 1791: 1793:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                        1794:
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                1805: 1813: 1824:
                                                                                                                                                               ----:----:----:-
 Qc : 0.437: 0.278: 0.450: 0.413: 0.240: 0.381: 0.236: 0.327: 0.355: 0.333: 0.329: 0.190: 0.198: 0.284: 0.295: Φοπ: 214 : 205 : 219 : 320 : 205 : 321 : 212 : 224 : 309 : 311 : 229 : 214 : 218 : 303 : 300 :
                                                                                                                                                                                                                       224 :
Uon: 9.81 :10.00 : 9.38 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :10.00 :
 ви : 0.420: 0.263: 0.433: 0.397: 0.226: 0.365: 0.222: 0.311: 0.339: 0.317: 0.314: 0.177: 0.184: 0.268: 0.280:
                  6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 6001 : 60
 Ви:
Ки : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 6008 : 0001 : 0001 : 6008 : 6008 : 
Ви : 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004: 0.004:
Ки: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 0001: 6008: 6008: 0001: 0001:
                           790:
                                                       774:
                                                                                  786:
                                                                                                             801:
                     1828: 1830: 1869: 1870:
Oc : 0.242: 0.257: 0.196: 0.184:
Фол: 231 : 235 : 238 : 235 :
Uoл:10.00 :10.00 :10.00 :
                   0.228: 0.242: 0.182: 0.171:
                  6001 : 6001 : 6001 : 6001 :
                   0.005: 0.005: 0.004: 0.004:
 Ки: 6008: 6008: 0001: 0001:
 Ви : 0.004: 0.004: 0.004: 0.004:
Ки : 0001 : 0001 : 6008 : 6008 :
    Результаты расчета в точке максимума. УПРЗА ЭРА v1.7
                                     Координаты точки : X= 1749.0 м Y= 759.0 м
    Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.45047 долей ПДК |
            Достигается при опасном направлении 219 град и скорости ветра 9.38 м/с
и скорости ветра 3.30 ж/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
          | SKIJAJA | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194HNOS | MC194
                                                                                                                                                                                                                                                                  4.0589986
                                                                                                                                                                                                                       96.1
 10. Результаты расчета в фиксированных точках.
            УПРЗА ЭРА v1.7
                                 Группа точек 090
                       Город :048 Мугалжарский район.
Задание :0013 Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык.
Вар.расч.:2 Расч.год: 2021 Расчет проводился 22.01.2021 3:02:
Группа суммации: _41=0337 Углерод оксид
                                                                                                            2908 Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (шам
Точка 1.
Координаты точки : X= 1542.0 м Y= 659.0 м
```

0.44507 долей ПДК |

Безразмерная макс. концентрация ---> См =1.60658

Максимальная суммарная концентрация | Cs=

Достигается при опасном направлении 90 град и скорости ветра 9.58 м/с
Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада вклады источников

				пилип	NCIO4IIIIROD_				
Ī	Hom.	Код	Тип	Выброс	Вклад	∣Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния	
		<06-U>- <nc></nc>		M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	
	1	001301 6001	. П	0.1067	0.427728	96.1	96.1	4.0099463	
				В сумме =	0.427728	96.1			
		Суммарный	вклад	остальных =	0.017345	3.9			

Точка 2. Координаты точки : X= 1669.0 м Y= 786.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.45285 долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 180 град и скорости ветра 9.32 м/с
Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада вклады источников

Ном. Код Тип Выброс Вклад Вклад в% Сум. % Коэф.влиян	I RI
<oб-п>-<uc> -М-(Mq) -С[доли ПДК] </uc></oб-п>	
1 001301 6001 T 0.1067 0.435254 96.1 96.1 4.080504	4
B cymme = 0.435254 96.1	
Суммарный вклад остальных = 0.017594 3.9	

Точка 3. Координаты точки : X= 1789.0 м Y= 660.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Сs= 0.48478 долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 270 град и скорости ветра 8.72 м/с
Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 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	001301 6001	Π	0.1067	0.466052	96.1	96.1	4.3692389
			В сумме =	0.466052	96.1		į
	Суммарный	вклад	остальных =	0.018726	3.9		1

Точка 4. Координаты точки : X= 1672.0 м Y= 536.0 м

Максимальная суммарная концентрация | Cs= 0.46241 долей ПДК |

Достигается при опасном направлении 359 град и скорости ветра 9.14 м/с
Всего источников: 7. В таблице заказано вкладчиков 3, но не более 95% вклада

			ВКЛАДЫ	_ИСТОЧНИКОВ				
Ном.	Код	Тип	Выброс	Вклад	Вклад в%	Сум. %	Коэф.влияния	ī
	<06-U>- <nc< th=""><th>> -</th><th>M-(Mq)</th><th>-С[доли ПДК]</th><th> </th><th> </th><th> b=C/M</th><th>1</th></nc<>	> -	M-(Mq)	-С[доли ПДК]			b=C/M	1
1	001301 600	1 II	0.1067	0.444525	96.1	96.1	4.1674242	1
			В сумме	0.444525	96.1			İ
1	Суммарный	вклад	остальных	= 0.017884	3.9			1

ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ

для расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для оценки воздействия на окружающую среду к рабочему проекту «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с.Жарык Мугалжарского района Актюбинской области»

№ п.п.	Наименование	Ед. изм.	Количество	Примечание
1.	Земляные работы			
	Разработка грунта в отвал экскаваторами	тонн	13692	
	Разработка грунта бульдозерами	ТОНН	1210	
	Устройство песчаного основания	ТОНН	312	
	Устройство слоев из щебня	ТОНН	45	
5	Обратная засыпка траншей и котлованов	тонн	9813	
2.	Антикоррозийная защита мет.поверхностей	TOHH	7013	
	– Грунтовка марки ГФ-021	тонн	0.0068	
	 Грунтовка марки ПФ-020 	тонн	0.0088	
	- Грунтовка ФЛ-03K	тонн	0.00006	
	– Эмаль марки ПФ-115	тонн	0.0374	
	– Эмаль марки XB-16	тонн	0.0097	
	- Эмаль XB-125	ТОНН	0.0097	
	– Лак марки БТ-123	ТОНН	0.0001	
	- Растворитель марки P-4			
	A	ТОНН	0.0025	
1.	 Растворитель марки Уайт-спирит Гидроизоляция (битум) 	ТОНН	0.00606	
1.	Сварочный электрод марки _ АНО-6 (Э-42)	ТОНН	2.006	
2.	Аппарат для газовой сварки	КГ	433	
2,	Агрегат для газовой сварки Агрегат для сварки полиэтиленовых труб	час/год	96	
25	Итого общая длина труб	час/год	1385	
	Стык	M	27897	
3.	Спецтехника	стык	2789	
٥.	– Бульдозер Д-579		0.70	
		час/день	8/8	
	 Экскаватор Э-352 	час/день	8/16	
	 Гусеничный кран МКГ-16 	час/день	8/2	
4.	 Автокран КС-4362 	час/день	8/24	
5.	 Трубоукладчик ТГ-124A 	час/день	8/188	
	 Автогидроподъемник АГП- 28 	час/день	0,2/1	
6.	 Бурильная машина БМ-204 	час/день	8/2	
7.	Компрессоры передвижные с двигателем			
	внутреннего сгорания			
	 Время работы 	час	93	
	- Мощность	кВт	36,0	
	 Средний удельный расход топлива 	г/кВт.ч	211.12	
	 Расход дизтоплива на 100% мощности 	кг/час	7,6	
		тонн	0.707	
8.	Электростанция передвижная, 4 кВт			
	 Время работы 	час	108	

145	- Мощность	кВт	4	
	 Средний удельный расход топлива 	г/кВт.ч	252	
	 Расход дизтоплива на 100% мощности 	кг/час	0,001	
		тонн	0.109	
9.	Котел битумный передвижной, 400 л			
	 Время работы 	час	25	7
	- Мощность	кВт	8	
	 Расход дизтоплива 	кг/час	2,435	
	,	тонн	0.05	
	– КПД	%	85	
10.	объема перерабатываемых инертных			
	материалов)	ТОНН	0.35	
11.	Продолжительность строительства	месяц	5	
12.	Количество рабочих при строительстве	чел.	8	

T77 77	St. action of the total	
1 У «Управление энергетин	и и жилищно-коммунального	хозяйства Актюбинской области»
		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
	Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Manual Ma	
	1 olmon 1	
Должность	Подпись	ФИО
	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	

ҚАЗАҚСТАН РЕСПУБЛИКАСЫ
ЭКОЛОГИЯ, ГЕОЛОГИЯ ЖӘНЕ ТАБИГИ
РЕСУРСТАР МИНИСТРЛІГІ
СУ РЕСУРСТАРЫ КОМИТЕТІ
"СУ РЕСУРСТАРЫН ПАЙДАЛАНУДЫ
РЕТТЕУ ЖӘНЕ ҚОРҒАУ ЖӨНІНДЕГІ
ЖАЙЫҚ – КАСІІНЙ
БАССЕЙНДІК ИНСПЕКЦИЯСЫ"
РЕСПУБЛИКАЛЫҚ
МЕМЛЕКЕТТІК МЕКЕМЕСІ



МИНИСТЕРСТВО ЭКОЛОГИИ, ГЕОЛОГИИ И ПРИРОДНЫХ РЕСУРСОВ РЕСПУБЛИКИ КАЗАХСТАН КОМИТЕТ ПО ВОДПЫМ РЕСУРСАМ РЕСПУБЛИКАНСКОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ "ЖАЙЫК-КАСПИЙСКАЯ БАССЕЙНОВАЯ ИНСПЕКЦИЯ ПО РЕГУЛИРОВАННЮ ИСПОЛЬЗОВАНИЯ И ОХРАНЕ ВОДНЫХ РЕСУРСОВ"

060002, Атырау қаласы,Абай көшесі 10«а» Тел/факс: 8(7122) 32-69-09 E-mail: kaldamanova.d@minagri.gov.kz

060002, город Атырау, улица Абая-10 **«а»,** Тел/факс: 8(7122) 32-69-09 P-mail: kaldamanova.d@minagri.gov.kz

No	
	18-13-02-05/460 or 18.03.202
	10-13-02-03/400 OT 18:03:202

Заместителю руководителя ГУ «Управление энергетики и жилищно-коммунального хозяйства Актюбинской области» Н. Сертаеву

Ha Baue № 01-07-17/593 om 16.03. 2021 200a

С вышеуказанным обращением на согласования повторно предоставлена проектная документация - рабочий проект «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области» с проектом ОВОС к рабочему проекту.

Проектом предусматривается строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода и установка газорегуляторного пункта блочного типа «ГРПШ-13-2В-У1» с основной и резервной линиями редуцирования на среднее выходное давление газа. Место реализации проекта Жарык Мугалжарского района Актюбинской области.

Газоснабжение села Жарык улучшит социально-бытовые условия жизнедеятельности людей, обеспечит развитие малого бизнеса, услуг, фермерства, что приведет к увеличению занятости трудоспособной части населения и повышению качества уровня жизни.

Подводящий газопровод высокого давления второй категории до ГРПШ расположенного в село Жарык запроектирован подземным способом из полиэтиленовых труб ПЭ100 SDR-11 Ø200х45,4 мм.

Переход через реку Елек от ПК168+13,5 до ПК169+53,0. запроектирован методом горизонтально-напрвленного бурения (ГНБ) из полиэтиленовых труб ПЭ Ø63x5,8. Ширина реки в месте пересечения методом горизонтально-направленного бурения—47,3 км. Глубина реки в месте пересечения—1,5 м.

В ходе рассмотрения повторно представленных материалов установлено, что замечания полностью исправлены.

По результатам проверки данных и сведений в представленных материалах по проектной документации «Строительство подводящего и

внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области» согласовывается.

Условием действия данного согласования является:

- Обязательное согласование норм Водного Кодекса РК, правил и других действующих нормативных документов в области использования и охраны водного фонда, на всех стадиях реализации Проекта и эксплуатации объекта;
- Наличие положительного заключения комплексной вневедомственной эксперизы на проектную документацию «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области».

Примечание: настоящее письмо-согласование включено в государственный электронный реестр выданных разрешений и уведомлений и представляется вместе с проектной документации, на комплексную вневедомственную экспертизу проектно-сметной документации на строительство отдельных объектов, требующих особого регулирования и (или) градостроительной регламентации.

И.о. руководителя инспекции

Б.Кадимов

исп. Сунгатова Д. Тел. 87132 554 076 БАЛЫҚ ШАРУАШЫЛЫҒЫ ҒЫЛЫМИ ӨНДІРІСТІК ОРТАЛЫҒЫ» ЖАУАПКЕРШІЛІГІ ШЕКТЕУЛІ СЕРІКТЕСТІК БАТЫС ҚАЗАҚСТАН филиалы



ТОВАРИЩЕСТВО С ОГРАНИЧЕННОЙ ОТВЕТСТВЕННОСТЬЮ «НАУЧНО-ПРОИЗВОДСТВЕННЫЙ ЦЕНТР РЫБНОГО ХОЗЯЙСТВА» ЗАПАДНО-КАЗАХСТАНСКИЙ филиал

090009, Орал қаласы, Жангир хан көшесі, 45 тел/факс 8(7112)31-05-29

Email: zkonpc@mail.ru

090009, г. Уральск, улица Жангир хана 45 тел/факс 8(7112)31-05-29 Email: zkonpc@mail.ru

№ 16; 22 января 2021 г.

Директору ТОО «Инженерное проектирование» Какуша П.Н.

> ГИП ТОО «Инженерное проектирование» Каленову М.М.

Западно-Казахстанский филиал ТОО «НПЦ рыбного хозяйства», по Вашему письму № 19.01-23 от 19 января 2021 г., сообщает следующее:

- При реализации проекта «Строительство подводящего с.Жарык внутрипоселкового газопровода В Мугалжарского Актюбинской области», предусмотрен переход газопровода через реку Елек (Илек) от ПК168+13,5 до ПК169+53,0. Переход газопровода через русло реки будет выполняться методом подземного горизонтально-наклонно направленного бурения. При этом точки ГНБ расположены на расстоянии 20 метров до речки с обеих сторон реки. Соответственно работы по переходу газопровода не затрагивают русло реки;
- 2) Подземный переход газопровода через русло реки, проводится с прокладкой полиэтиленовой длинномерной трубы, что исключает вероятность коррозии и загрязнения;
- 3) Глубина заложения газопровода принята с учетом возможного размыва дна реки, ниже профиля дна. Таким образом, не создается препятствий миграциям рыб.

Поскольку при переходе газопровода через реку Елек (Илек) методом подземного горизонтально-наклонно направленного бурения, не затрагивается русло реки, то вреда рыбным ресурсам не наносится.

И.о.директора

Atomo

А. Ким

Исполнитель Антипова Н.В., т.310529

Номер: KZ51VWF00075385 Дата: 13.09.2022

Қазақстан Республикасының Экология, Геология және Табиғи ресурстар министрлігі Экологиялық реттеу және бақылау комитетінің Ақтөбе облысы бойынша экология Департаменті

030012 Ақтөбе қаласы, Сәңкібай батыр даңғ. 1 оң қанат

Тел. 74-21-64, 74-21-73 Факс:74-21-70



Департамент экологии по Актюбинской области Комитета экологического регулирования и контроля Министерства экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан

030012 г.Актобе, пр-т Санкибай Батыра 1. 3 этаж правое крыло

Тел. 74-21-64, 74-21-73 Факс:74-21-70

ГУ «Управление энергетики и жилищно-коммунального хозяйства Актюбинской области»

Заключение об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду и скрининга воздействия намечаемой деятельности

На рассмотрение представлено: <u>Заявление о намечаемой деятельности</u> (перечисление комплектности представленных материалов)

Материалы поступили на рассмотрение: № KZ90RYS00273843 02.08.2022 г (Дата, номер входящей регистрации)

Общие сведения

Рабочим проектом «Разработка проектно-сметной документации «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)» предусматривается корректировка ране разработанного рабочего проекта. Ранее трасса газопровода высокого давления второй категории 0,6 Мпа ПЭ100 SDR11 из труб полиэтиленовых SDR-11. ПЭ-100 были спроектированы ø355×32,2 мм – 7,557 км; ø 160×14,6 мм – 14,477 км, ø110×10,0 мм – 4,134 км. Корректировка проекта заключается в уменьшение диаметра участка подводящего газопровода от точки врезки до жилых массивов Нурлы-Кош-1 и Нурлы-Кош -2. После корректировки проекта участки газопроводов составляет ø160×14,6 мм – 17.0 км, ø110×10,0 мм – 5,6 км, ø90×8,2 мм – 4,134 км. Для газификации с. Жарык запроектирована газопровод высокого давления от существующего полиэтиленового газопровода до ГРПШ-13-2В-У1, газопровод среднего давления от ГРПШ- 13-2В-У1 до ГРПШ-10МС, ГРПШ-6. Общая протяженность проектируемых газопроводов — 31.754 км.

Сведения о предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности: село Жарык, Мугалжарского района, Актюбинской области. Целевое использование земельного участка: под строительство сетей газоснабжения в с. Жарык, Мугалжарского района Актюбинской области, площадь участка: 79.5 га, сроки использования — бессрочно. Начало строительство 3 квартал 2022 г. (5 месяцев), эксплуатация с 2023 г, утилизация не предусматривается.

Краткое описание намечаемой деятельности

Общие предполагаемые технические характеристики намечаемой деятельности: Проектом предусматривается строительство сетей газоснабжения к с.Жарык. ГРПШ-13-2В-У1, с узлом учета газа с газовым обогревом- 1шт, ГРПШ-10 МС -15 шт., ГРПШ-6- 43 шт. Подводящий газопровод высокого давления второй категории 0,6 МПа ПЭ100 SDR11. Общая протяженность полиэтиленовых газопроводов высокого давления - 26,734 км. Внутриквартальный газопровод среднего давления 0,3 МПа ПЭ100 SDR17. Общая протяженность полиэтиленовых газопроводов среднего давления — 4.93 км, Общая протяженность стальных газопроводов среднего давления — 0.09 км.



Краткое описание предполагаемых технических и технологических решений для намечаемой деятельности: Проектом предусматривается установка газорегуляторных пунктов шкафного типа ГРПШ-13-2 В-У1 с основной и резервной линиями редуцирования на среднее выходное давление газа и ГРПШ-10МС, ГРПШ-6 используемые в системах газораспределения с целью подачи на объекты газа с оптимальным давлением. ГРПШ-10МС, ГРПШ-6 - редуцирует входное давление до нужных значений и поддерживает его на выходе в заданных пределах при любом уровне входного давления и объеме расхода газа.

Описание водных ресурсов: Вода для производственных нужд на период строительства используется привозная из ближайших водоисточников, организованных для забора воды, по договору с поставщиком. Питьевая вода для рабочих привозная бутилированная. Расход воды при строительстве составляет: на хозяйственно- бытовые нужды - 144.0 м³, расход воды на технические нужды согласно смете – 457,88 м³. Сброс бытовых стоков предусмотрен во временный биотуалет. По мере накопления будут вывозиться ассенизаторами согласно договору. В результате хозяйственной деятельности объекта загрязнения подземных, грунтовых и поверхностных вод не предвидится. Трасса газопровода пересекает через реку Илек. Согласно «Постановления акимата Актюбинской области от 20 апреля 2009 года № 127» ширина водоохранных зон реки Илек и ее притоков Жарык, Коктобе, Тамды, Табантал, Есет, Жаксы-Каргала, Танирберген, Жамансу, Аксу от уреза воды при среднемноголетнем меженном уровне до уреза воды при среднемноголетнем уровне в период половодья и плюс расстояние 500 метров. Ширина водоохранных зон для истоков реки Илек и ее притоков, а также родников 50 метров. Расход воды при строительстве составляет: на хозяйственно-бытовые нужды -144.0 м³, расход воды на технические нужды согласно смете – 457,88 м³. Питьевая вода: На хозяйственно-питьевые нужды рабочего персонала на период строительства, техническая вода: на пылеподавление на период строительства.

Вырубка зеленых насаждений проектом не предусматривается. Животный мир не затрагивается, их части, дериваты, полезные свойства и продукты жизнедеятельности животных не используются.

В качестве иных ресурсов, необходимых для осуществления намечаемой деятельности используются: Объемы строительных материалов на период строительства: Песок — 33.8 тонн; Щебень — 34.7 тонн; Гидроизоляция (битум) — 2.006 тонн; Сварочный электрод марки: АНО-6 (Э-42) — 358 кг; Аппарат для газовой сварки — 58.4 час. Грунтовка ГФ-021-0.0019 тонн; Грунтовка ПФ- 020 — 0.026 тонн; Эмаль ПФ-115-0.0754 тонн; Эмаль XB-16 — 0.0097 тонн; Эмаль XB-125 — 0.0001 тонн; Растворитель Уайт-спирит- 0.0117 тонн; Растворитель Р-4 — 0.00036 тонн; Растворитель Р- 5-0.0018 тонн; Лак марки БТ-123-0.0508 тонн; Котел битумный — 21.7 час; Компрессор передвижной— 990 час; Электростанция передвижная — 108 час. Источники приобретения материалов, сырья, изделий, электрической и тепловой энергии (при необходимости) будут определятся при заключении договоров с поставщиками.

Описание ожидаемых выбросов хишоннекрагае вешеств атмосферу: Строительство: диЖелезо триоксид (кл.оп.-3) - 0.01348т/год; Марганец и его соединения (кл.оп.-2) - 0.0008546 т/год; Азот (IV) оксид (кл.оп.-2) - 0.0318903т/год; Азот (II) оксид(кл.оп.-3) - 0.00457378т/год; Углерод (кл.оп.-3) - 0.002448т/год; Сера диоксид (кл.оп.-3) - 0.003966т/год; Углерод оксид (кл.оп.-4) - 0.02995529т/год; Ксилол (кл.оп.-3) -0.036487т/год; Метилбензол (кл.оп.-3) - 0.00325874т/год; Бенз/а/пирен (кл.оп.-1) -0.0000000449 т/год; Хлорэтилен (кл.оп.-1) - 0.000013127 т/год; Бутилацетат(кл.оп.-4) -0.00258724т/год; Формальдегид (кл.оп.-2) - 0.0004896т/год; Пропан-2-он (кл.оп.-4) -0.00167202т/год; Уайт-спирит (ОБУВ-1) - 0.028272т/год; Алканы С12-19 (кл.оп.-4) -0.014246 т/год; Пыль неорганическая: 70-20% двуокиси кремния (кл.оп.-3) - 0.1030832 т/год; Всего – 0.2772769419 т/год. Строительство, от спецтехники: Азот (IV) оксид (кл.оп.-2) - 0.34522184т/год; Азот (II) оксид (кл.оп.-3) - 0.056098549т/год; Углерод (кл.оп.-3) -0.06165005т/год; Сера диоксид (кл.оп.-3) - 0.030823224т/год; Углерод оксид (кл.оп.-4) -0.30824224т/год; Керосин (ОБУВ-1,2) - 0.06165005т/год. Всего - 0.863685953т/год.



Эксплуатация, от стационарных источников: Азот (IV) оксид (кл.оп.-2) - 0.0000844т/год; Азот (II) оксид (кл.оп.-3) - 0.00001372т/год; Сера диоксид (кл.оп.-3) - 0.0000001653 т/год; Углерод оксид (кл.оп.-4) - 0.002157т/год; Всего — 0.0022552853т/год. Эксплуатация, от залповых выбросов: Сероводород (кл.оп.-2) - 0.0000000529 т/год; Метан (ОБУВ-50) - 0.0054641 т/год; Смесь углеводородов предельных С1-С5 (ОБУВ-50) - 0.0002123 т/год; Смесь углеводородов предельных С6-С10 (ОБУВ-30) - 0.0000002306 т/год; Смесь природных меркаптанов (кл.оп.-3) - 0. 0000001193т/год. Всего — 0.0054645028 т/год. Деятельность объекта не относится к видам деятельности, на которые распространяются требования о представлении отчетности в Регистр выбросов и переноса загрязнителей с принятыми пороговыми значениями для мощности производства.

Описание сбросов загрязняющих веществ: Для отвода хозяйственно-бытовых стоков на месте дислокации будут устанавливаться временные биотуалеты, которые будут очищаются сторонней организацией согласно договору. Сброс сточных вод на рельеф местности и в водные объекты не планируется, в связи с чем воздействие на поверхностные водные объекты и подземные воды не происходит. Деятельность объекта не относится к видам деятельности, на которые распространяются требования о представлении отчетности в Регистр выбросов и переноса загрязнителей с принятыми пороговыми значениями для мощности производства.

Описание отходов, управление которыми относится к намечаемой деятельности: Образование отходов на период строительства: 0.6174 тонн, из них: - твёрдые бытовые отходы (Смешанные коммунальные отходы, код 20 03 01) – 0.25 т; - огарыши сварочных электродов (Отходы сварки, код 12 01 13) – 0.0065 т, Жестяные банки из-под краски (Упаковка, содержащая остатки или загрязненная опасными веществами) код 15 01 10*) – 0.0103 т, Пластиковые канистры из-под растворителя код 15 01 10* - 0.0006 т, Смешанные отходы строительства и сноса, (за исключением упомянутых в 17 09 01, 17 09 02 и 17 09 03 код 17 09 04) - 0.35 т. Отходы, образующиеся в результате строительства, будут вывозиться в спецорганизации по приему/утилизации/ переработке, согласно договору. Операции, в результате которых они образуются: ТБО – жизнедеятельность рабочего персонала, жестяные банки и пластиковые канистры – при лакокрасочных работах, Огарыши сварочных электродов – при проведении сварочных работ, строительный мусор – при проведении строительных работ. Деятельность объекта не относится к видам деятельности, на которые распространяются требования о представлении отчетности в Регистр выбросов и переноса загрязнителей с принятыми пороговыми значениями для мощности производства.

Согласно данным РГКП «Казахское лесоустроительное предприятие», представленные географические координаты расположены за пределами земель государственного лесного фонда и особо охраняемых природных территорий.

В планируемом регионе в селе Жарык Мугалжарского района Актюбинской области, дикие животные и птицы не обитают.

Намечаемая деятельность согласно - «Разработка проектно-сметной документации «Строительство подводящего и внутрипоселкового газопровода в с. Жарык Мугалжарского района Актюбинской области (корректировка)» (наличие выбросов загрязняющих веществ в окружающую среду объемом менее 10 тонн/год) относится к IV категории, оказывающей минимальное негативное воздействие на окружающую среду (п. 4 ст.12 ЭК РК, п.13 Глава 2 Приказа МЭГиПР РК от 13.07.2021 г. №246).

Краткая характеристика компонентов окружающей среды

Краткое описание текущего состояния компонентов окружающей среды на территории, на которых предполагается осуществление намечаемой деятельности: Климат района резко континентальный, аридный, что выражается в резких амплитудах суточных, среднемесячных и среднегодовых температур воздуха и в малых количествах выпадающих осадков. Средняя скорость ветра составляя за год 2,5 м/сек. Максимальная скорость господствующих ветров при повторяемости один раз в 20 лет может достигать 32 м/сек. Преобладающие направления постоянно дующих ветров в теплое время года —



западное и северо-западное, в зимнее время года - южное и юго- восточное. Среднегодовое количество осадков составляет 304.7 мм, в том числе в теплый период (с апреля по октябрь) - 169.3 мм, в холодный период - 135.4 мм. Суточный максимум составляет 58 мм. По геоморфологическому районированию территория расположена в пределах Западных Мугоджар. По снеговым нагрузкам в соответствии с НТП РК 01-01-3.1 (4.1)-2017- IV зона По базовой скорости ветра – III зона. По толщине стенки гололёда - IV зона. Толщина стенки гололёда -15 мм, на высоте 200 м – 35мм; на высоте 300 м –45 мм; на высоте 400 м –60 мм; Зона влажности 3 – сухая. По данным РГП ПХВ «Казгидромет», наблюдения за содержанием загрязняющих (вредных) веществ в атмосферном воздухе в Мугалжарском районе Актюбинской области не проводятся. В связи с этим, сведения о фоновых концентрациях загрязняющих веществ в атмосферном проектируемого объекта отсутствуют. Земель особо охраняемых природных территорий, государственного лесного фонда на проектируемой территории не имеются. Вместе с тем, зоны отдыха, памятники архитектуры непосредственно по пути строительства отсутствуют. На территории строительно-монтажных работ, не обнаружены виды растений, а также растительные сообщества, представляющие особый научный или историко-культурный интерес. Проведены инженерно-геологическое Необходимость в проведении полевых исследований отсутствует.

Характеристика возможных форм негативного и положительного воздействий на окружающую среду в результате осуществления намечаемой деятельности: Атмосферный воздух. Проведение проектируемых работ будет иметь воздействие на атмосферный воздух незначительное, ограниченного масштаба и временное. Поверхностные воды. Воздействие на поверхностные воды рассматривается как ограниченное, временное и непродолжительного характера путем осаждения вредных веществ, выделяющихся в атмосферный воздух. Подземные воды. Соблюдение регламента работ, осуществление ряда дополнительных технологических решений с целью увеличения надежности работы оборудования и проведение природоохранных мероприятий сведут до незначительного воздействия проектируемых работ на подземные воды. Почва. При проведения комплекса природоохранных мероприятий, технологического регламента, при отсутствии аварийных ситуаций проектируемых работ на почвогрунты может быть сведено до слабого и ограниченного. Отходы. Воздействие на окружающую среду отходов, которые будут образовываться в процессе проведения работ, будет сведено к минимуму, при условии соблюдения правил сбора, складирования, вывоза, утилизации и захоронения всех видов отходов. В целом же воздействие отходов на состояние окружающей среды может быть оценено как незначительное и ограниченные. Растительность. В целом воздействие на состояние почвенно-растительного покрова проведение проектных работ может быть оценено как слабое и ограниченные. Животный мир. Причинами механического воздействия или беспокойства животного мира проектируемых объектов может явиться движение транспорта, спецтехники. Остальные виды воздействия будут носить временный и краткосрочный характер. Учитывая низкую плотность расселения животных, можно оценить, как слабое, ограниченное и временное. В целом воздействие на состояние почвенно-растительного покрова и на животный мир проектных работ можно оценить, как слабое, локальное и временное.

Предлагаемые меры по предупреждению, исключению и снижению возможных форм неблагоприятного воздействия на окружающую среду, а также по устранению его последствий. На техническом этапе восстановления нарушенных земельных участков по завершении строительства объекта должны проводиться следующие работы: Уборка строительного мусора, удаление из пределов строительной полосы всех временных устройств; Распределение оставшегося грунта равномерным слоем или транспортирование его в специально отведенные места, указанные в проекте; Оформление откосов кавальеров, насыпей, выемок, засыпка или выравнивание рытвин и ям; Мероприятия по предотвращению эрозионных процессов. С целью снижения отрицательного техногенного воздействия на окружающую среду настоящим проектом



предусмотрено выполнение экологических требований и проведение природоохранных мероприятий, основными из которых являются: Ведение работ в пределах отведенной территории; Создание системы сбора, транспортировки и утилизации твердых отходов, вывоза их в установленные места хранения, исключающих загрязнение почв; Своевременное проведение технического обслуживания и проверки оборудования, исправное техническое состояние используемой техники и транспорта.

Выводы о необходимости или отсутствия проведения обязательной оценки воздействия на окружающую среду.

Заявление о намечаемой деятельности свидетельствует об обязательной оценке воздействия на окружающую среду в соответствии с Приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 30 июля 2021 года № 280 «Об утверждении Инструкции по организации и проведению экологической оценки»:

- 1) приводит к изменениям рельефа местности, истощению, опустыниванию, водной и ветровой эрозии, селям, подтоплению, заболачиванию, вторичному засолению, иссушению, уплотнению, другим процессам нарушения почв, повлиять на состояние водных объектов; (п.п.3, п.25 Приказа МЭГиПР РК от 30.07.2021г. №280); (Объект расположен в водоохранной зоне. Трасса газопровода пересекает через реку Илек.)
- 2) оказывает воздействие на компоненты природной среды, важные для ее состояния или чувствительные к воздействиям вследствие их экологической взаимосвязи с другими компонентами (например, водно-болотные угодья, водотоки или другие водные объекты, горы, леса) (п.п.15, п.25 Приказа МЭГиПР РК от 30.07.2021г. №280);
- 3) оказывает воздействие на территории с ценными, высококачественными или ограниченными природными ресурсами, (например, с подземными водами, поверхностными водными объектами, лесами, участками, сельскохозяйственными угодьями, рыбохозяйственными водоемами, местами, пригодными для туризма, полезными ископаемыми) (п.п.24, п.25 Приказа МЭГиПР РК от 30.07.2021г. №280);

В отчете о возможных воздействиях предусмотреть:

1. В соответствии с требованиями статей 125 и 126 Водного кодекса Республики Казахстан, в случае размещения предприятия и других сооружений, производства строительных и других работ на водных объектах, водоохранных зонах и полосах, установленных акиматами соответствующих областей, Инициатору намечаемой деятельности, подлежит реализовать при наличии соответствующих согласований, предусмотренных Законодательствами Республики Казахстан, в т. ч. согласования с бассейновой инспекцией;

При отсутствии на территории установленных на водных объектах водоохранных зон и полос, соответствующее решение о реализации намечаемой деятельности принять после установления водоохранных зон и полос;

Инициатором, пользовании поверхностными и (или) подземными водными ресурсами непосредственно из водного объекта с изъятием или без изъятия для удовлетворения намечаемой деятельности в воде, осуществлять при наличии разрешения на специальное водопользование в соответствии с требованиями статьи 66 Водного кодекса Республики Казахстан.

- 2. В целях предупреждения негативного воздействия на рыбохозяйственные водоемы, в том числе на рыб и других водных животных выполнить требования статьи 12 и пункта 1 статьи 17 Закона РК «Об охране, воспроизводстве и использовании животного мира» и в случае получения воды из рыбохозяйственных водоемов в качестве специального водопользователя, в соответствии с подпунктом 2 пункта 3 статьи 17 Закона необходимо выполнить мероприятия по оценке и восстановлению вреда, причиняемого рыбным ресурсам и другим водным животным.
- 3. Обеспечить соблюдение норм статьи 140 Земельного кодекса РК, а именно: снятие, хранение и использование плодородного слоя почвы при проведении работ, связанных с повреждением земель; рекультивация нарушенных земель, восстановление



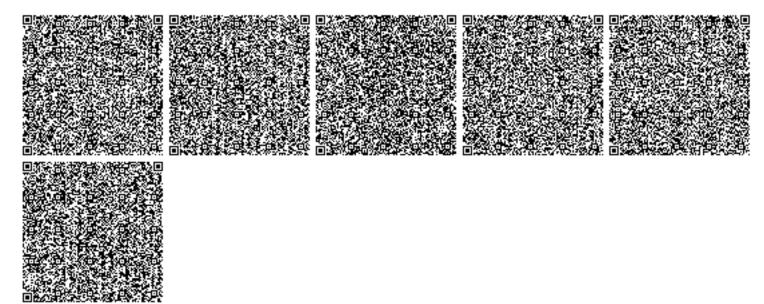
их плодородия и других полезных свойств и своевременное вовлечение их в хозяйственный оборот.

- 4. Представить актуальные данные по текущему состоянию компонентов окружающей среды на территории на момент разработки отчета о возможных воздействиях, в пределах которых предполагается осуществление намечаемой деятельности, а также результаты фоновых исследований, согласно приказа Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 30 июля 2021 года №280 «Об утверждении Инструкции по организации и проведению экологической оценки».
- 5. Указать предлагаемые меры по снижению воздействий на окружающую среду (мероприятия по охране атмосферного воздуха, мероприятия по защите лесного фонда, подземных, поверхностных вод, почвенного покрова и т.д.) согласно приложения 4 к Экологическому кодексу РК.

В соответствии с п.4 статьи 72 Кодекса, проект отчета о возможных воздействиях должен быть подготовлен с учетом содержания заключения об определении сферы охвата оценки воздействия на окружающую среду.

Руководитель

Қуанов Ербол Бисенұлы









МЕМЛЕКЕТТІК ЛИЦЕНЗИЯ

<u>24.12.2007 жылы</u> <u>01603Р</u>

Қоршаған ортаны қорғау саласындағы жұмыстарды орындауға және қызметтерді көрсету айналысуға

(«Рұқсаттар және хабарламалар туралы» Қазақстан Республикасының Заңына сәйкес лицензияланатын қызмет түрінің атауы)

ЖК КЕРІМБАЙ ТЕМІРБЕК

ЖСН: 621010302022 берілді

(заңды тұлғаның (соның ішінде шетелдік заңды тұлғаның) толық атауы, мекенжайы, бизнес-сәйкестендіру нөмірі, заңды тұлғаның бизнес-сәйкестендіру нөмірі болмаған жағдайда – шетелдік заңды тұлға филиалының немесе өкілдігінің бизнес-сәйкестендіру нөмірі/жеке тұлғаның толық тегі, аты, әкесінің аты (болған жағдайда), жеке сәйкестендіру нөмірі)

Ерекше шарттары	
	(«Рұқсаттар және хабарламалар туралы» Қазақстан Республикасы Заңының 36-бабына сәйкес)
Ескерту	Иеліктен шығарылмайтын, 1-сынып
	(иеліктен шығарылатындығы, рұқсаттың класы)
Лицензиар	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекемесі . Қазақстан Республикасының Энергетика министрлігі.
	мекемеет : цазакетан геенуоликаеының эпертетика министрант.
	(лицензиярдың толық атауы)
Басшы (уәкілетті тұлға)	
	(тегі, аты, әкесінің аты (болған жағдайда)
Алғашқы берілген күні	
Лицензияның қолданылу кезеңі	
Берілген жер	Астана к.



МЕМЛЕКЕТТІК ЛИЦЕНЗИЯҒА ҚОСЫМША

Лицензияның нөмірі 01603Р

Лицензияның берілген күні 24.12.2007 жылы

Лицензияланатын қызмет түрінің кіші қызметтері:

- Шаруашылық және басқа қызметтің 1 санаты үшін табиғатты қорғауға қатысты жобалау, нормалау

(«Рұқсаттар және хабарлама	лар туралы» Қазақстан Республикасының Заңына сәйкес лицензияланатын қызметтің кіші түрінің атауы)				
Лицензиат	ЖК КЕРІМБАЙ ТЕМІРБЕК				
	ЖСН: 621010302022				
	(занды тұлғаның (соның ішінде шетелдік заңды тұлғаның) толық атауы, мекенжайы, бизнес- сәйкестендіру нөмірі, заңды тұлғаның бизнес-сәйкестендіру нөмірі болмаған жағдайда — шетелдік заңды тұлға филиалының немесе өкілдігінің бизнес-сәйкестендіру нөмірі/жеке тұлғаның толық тегі, аты, әкесінің аты (болған жағдайда), жеке сәйкестендіру нөмірі)				
Өндірістік база					
	(орналасқан жері)				
Лицензияның қолданылуының	ы ^{сәйкес)} «Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялы реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекеме				
ерекше шарттары Лицензиар	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық				
ерекше шарттары	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекемесі				
ерекше шарттары	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекемесі . Қазақстан Республикасының Энергетика министрлігі.				
ерекше шарттары Лицензиар	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекемесі . Қазақстан Республикасының Энергетика министрлігі. (лицензияға қосымшаны берген органның толық атауы)				
ерекше шарттары Лицензиар Басшы (уәкілетті тұлға)	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекемесі . Қазақстан Республикасының Энергетика министрлігі. (лицензияға қосымшаны берген органның толық атауы)				
ерекше шарттары Лицензиар Басшы (уәкілетті тұлға) Қосымшаның нөмірі	«Қазақстан Республикасы Энергетика министрлігінің Экологиялық реттеу және бақылау комитеті» республикалық мемлекеттік мекемесі . Қазақстан Республикасының Энергетика министрлігі. (лицензияға қосымшаны берген органның толық атауы)				





ГОСУДАРСТВЕННАЯ ЛИЦЕНЗИЯ

<u>24.12.2007 года</u> <u>01603Р</u>

Выдана ИП ЖК КЕРІМБАЙ ТЕМІРБЕК

ИИН: 621010302022

(полное наименование, местонахождение, бизнес-идентификационный номер юридического лица (в том числе иностранного юридического лица), бизнес-идентификационный номер филиала или представительства иностранного юридического лица — в случае отсутствия бизнес-идентификационного номера у юридического лица/полностью фамилия, имя, отчество (в случае наличия),

индивидуальный идентификационный номер физического лица)

на занятие выполнение работ и оказание услуг в области охраны окружающей

среды

(наименование лицензируемого вида деятельности в соответствии с Законом Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)

Особые условия

(в соответствии со статьей 36 Закона Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)

Примечание

(отчуждаемость, класс разрешения)

Лицензиар

Комитет экологического регулирования и контроля Министерства окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан. Министерство окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан.

(полное наименование лицензиара)

Руководитель

(уполномоченное лицо)

(фамилия, имя, отчество (в случае наличия)

Дата первичной выдачи

Срок действия липензии

Место выдачи г.Астана



приложение к государственной лицензии

Номер лицензии 01603Р

Дата выдачи лицензии 24.12.2007 год

Подвид(ы) лицензируемого вида деятельности:

-Природоохранное проектирование, нормирование для 1 категории хозяйственной и иной леятельности

деятельности	
(наименование подвида лиценз	ируемого вида деятельности в соответствии с Законом Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)
Лицензиат	ИП ЖК КЕРІМБАЙ ТЕМІРБЕК
	ИИН: 621010302022
	(полное наименование, местонахождение, бизнес-идентификационный номер юридического лица (в том числе иностранного юридического лица), бизнес-идентификационный номер филиала или представительства иностранного юридического лица — в случае отсутствия бизнес-идентификационного номера у юридического лица/полностью фамилия, имя, отчество (в случае наличия), индивидуальный идентификационный номер физического лица)
Производственная база	
	(местонахождение)
Особые условия	
действия лицензии	(в соответствии со статьей 36 Закона Республики Казахстан «О разрешениях и уведомлениях»)
	окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан. Министерство окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан.
	(полное наименование органа, выдавшего приложение к лицензии)
Developoração	
Руководитель (уполномоченное лицо)	(фамилия, имя, отчество (в случае наличия)
Номер приложения	
Срок действия	
Дата выдачи	
приложения	24.12.2007