АО «ПЕТРО КАЗАХСТАН КУМКОЛЬ РЕСОРСИЗ» ТОО «Сыр-Арал сараптама»



ПРОЕКТ

НОРМАТИВОВ ДОПУСТИМЫХ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРУ ДЛЯ МЕСТОРОЖДЕНИЯ СЕВЕРНЫЙ КАРАБУЛАК АО «ПЕТРО КАЗАХСТАН КУМКОЛЬ РЕСОРСИЗ» НА 2026 ГОД

СПИСОК ИСПОЛНИТЕЛЕЙ

Должность	Подпись	ФИО
Директор		Бердиева Ж.Ж.
Инженер-эколог		Георгица О.В.

Государственная лицензия № 01402P от 08.07.2011 г., выданная Министерством охраны окружающей среды Республики Казахстан, на выполнение услуг в области природоохранного проектирования и нормирования.

АННОТАЦИЯ

Проект нормативов допустимых выбросов (НДВ) вредных веществ в атмосферу разработан для месторождения Северный Карабулак. Акционерное общество «Петро Казахстан Кумколь Ресорсиз» (далее АО «ПККР»), осуществляющии промышленную разработку месторождений нефти и газ на основании соответствующей лицензии на недропользование.

Разработка проекта НДВ на 2026 год вызвана в связи с истечением срока действия разрешения на эмиссии в окружающую среду.

Также, включены разделы ООС к рабочим проектам (переходящие от 2025 года и которые будут реализованы в 2026 году):

1. «Подъездные автодороги к СКВ.№1, 4, 21, 22 на месторождении Северный Карабулак», NKB20-32-03;

В соответствии с пунктом 3 статьи 147 Кодекса РК «О недрах и недропользовании», Приказом Министра энергетики РК от 5 мая 2018 года №165 «Об утверждении формы программы развития переработки сырого газа» и на основании Проектов разработки месторождения Северный Карабулак» разработана «Программа развития переработки сырого газа месторождения Северный Карабулак на период 01.07.2024 г. - 06.06.2026 г.» АО «ПетроКазахстанКумкольРесорсиз». Программа развития переработки сырого газа на месторождении на 01.07.2024 г. - 06.06.2026 г. утверждена Рабочей группой МЭ РК №13-1-0/2515 от 04.05.2024 г. Протокол №5/3.

Исходными данными для разработки проекта нормативов допустимых выбросов (НДВ) на 2026 год для месторождения Северный Карабулак являются сведения, отраженные в «Программа развития переработки сырого газа месторождения Северный Карабулак на период 01.07.2024 г.-06.06.2026 г. АО «ПетроКазахстанКумкольРесорсиз» и все исходные данные месторождения, подписанные заказчиком.

В административном отношении месторождение Северный Карабулак расположено в Улытауском районе Улытауской области Республики Казахстан. В географическом отношении площадь работ расположена в центральной части Южно-Тургайской низменности, в северозападной части Арыскумского прогиба и относится к землям долговременного пользования Кызылординской области Постановление Правительства РК от от 1 августа 2024 года № 622 «О некоторых вопросах регулирования земельных отношений между Кызылординской областью и областью Ұлытау».

Ближайшими населенными пунктами и железнодорожными станциями являются г. Кызылорда (к югу 190 км), г. Жезказган (к северо-востоку 200 км), ж.д. станция Жосалы (к юго-западу 160 км) и нефтепромысел Кумколь (к востоку 50 км). Дорожная сеть представлена межпромысловыми песчано-гравийными и грунтовыми дорогами. Грунтовые дороги труднопроходимы в зимний период из-за снежных заносов и непроходимы в период весенней распутицы. К юго-востоку от месторождения Северный Карабулак находится нефтепромысел Кумколь, нефть которого транспортируется по нефтепроводу Кумколь-Каракойын до магистрального нефтепровода Павлодар-Атасу-Шымкент.

Целью разработки проекта является установление норм НДВ для источников вредных выбросов для м/р Северный Карабулак АО «ПетроКазахстанКумкольРесорсиз».

Нормативы эмиссий должны обеспечивать соблюдение нормативов качества окружающей среды с учетом природных особенностей территорий и акваторий и рассчитываются на основе допустимых концентраций или целевых показателей качества окружающей среды.

В проекте содержится оценка уровня загрязнения атмосферного воздуха вредными веществами от источников выбросов от м/р Северный Карабулак, даны предложения по нормативам допустимых выбросов (НДВ).

Работа проведена в соответствии с Законами Республики Казахстан и республиканскими нормативными документами, относящимися к экологической безопасности, охране окружающей среды и охране здоровья населения региона.

Работа по определению уровня воздействия выбросов вредных веществ на загрязнение атмосферного воздуха проводилась в два этапа:

Инвентаризация существующих источников выбросов.

Разработка проекта НДВ.

Проект НДВ включает в себя общие сведения о предприятии и характеристику применяемого оборудования, расчет количественных характеристик выбросов загрязняющих веществ, обоснование санитарно-защитной зоны, а также нормативы выбросов загрязняющих веществ. Итого на 2026 год в м/р Северный Карабулак (период СМР, эксплуатации, КРС) насчитывается всего:

Организованные:

- Печь подогрева нефти: источники №№0021-0024, 0035- 5 ед.;
- Резервуары нефти: источники №№0025-0028 4 ед.;

Неорганизованные:

- Площадка нефтегазосепаратора (ЗРА и ФС): источники №№6021-6024 4 ед.;
- Площадка газосепаратора (ЗРА и ФС): источники №№6025-6028 4 ед.;

Общее количество источников выбросов загрязняющих веществ в атмосферу составит 20 ед., из них организованных -10 ед., неорганизованных -10 ед.

№ источ	Тип источника	Наименование	Время работы, час/год		
ника			2026		
		Северный Карабулак			
0021	Организованный	ППТ-02Г, скв 1	5760		
0022	Организованный	ППТ-02Г, скв 4	5664		
0023	Организованный	ППТ-02Г, скв 21	5520		
0024	Организованный	ППТ-02Г, скв 22	5520		
0035	Организованный	ППТ-02Г, скв 23	2400		
0025	Организованный	Резервуары нефти V-60 м3	8760		
0026	Организованный	Резервуары нефти V-60 м3	8760		
0027	Организованный	Резервуары нефти V-60 м3	8760		
0028	Организованный	Резервуары нефти V-60 м3	8760		
0036	Организованный	Резервуары нефти V-60 м3	-		
6021	Неорганизованный	Площадка нефтегазосепаратора (ЗРА иФС)	8760		
6022	Неорганизованный	Площадка нефтегазосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6023	Неорганизованный	Площадка нефтегазосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6024	Неорганизованный	Площадка нефтегазосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6030	Неорганизованный	Площадка нефтегазосепаратора (ЗРА и ФС)	-		
6025	Неорганизованный	Площадка газосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6026	Неорганизованный	Площадка газосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6027	Неорганизованный	Площадка газосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6028	Неорганизованный	Площадка газосепаратора (ЗРА и ФС)	8760		
6031	Неорганизованный	Площадка газосепаратора (ЗРА и ФС)	-		

При капитальном ремонте скважин

Номер	Источник выделения		Числ	
источник	загрязняющих в	еществ	o	Наименование вещества
a	Наименование	Количе	часов	
выбросов		ство,	работ	
на карте-		шт.	ЫВ	
схеме			году	
1	2	3	4	5
0029	УПА	1	150	Азота (IV) диоксид, Азот (II) оксид, Углерод оксид, Углерод, Сера диоксид, Бенз/а/пирен, Формальдегид, Алканы С12- 19
0030	ЦА	1	200	Азота (IV) диоксид, Азот (II) оксид, Углерод оксид, Углерод, Сера диоксид
0031	АДПМ	1	150	Азота (IV) диоксид, Азот (II) оксид, Углерод оксид, Углерод, Сера диоксид, Бенз/а/пирен, Формальдегид, Алканы С12- 19
0032	ДЭС	1	200	Азота (IV) диоксид, Азот (II) оксид, Углерод оксид, Углерод, Сера диоксид, Бенз/а/пирен, Формальдегид, Алканы С12- 19
0033	САГ	1	100	Азота (IV) диоксид, Азот (II) оксид, Углерод оксид, Углерод, Сера диоксид, Бенз/а/пирен, Формальдегид, Алканы С12- 19
0034	Емкость для д/т	1	200	Сероводород, Алканы С12-19
6029	Сварочные работы	1	100	Железо (II, III) оксиды, марганец и его соединения, азота (IV) диоксид, углерод оксид, фтористый водород, фториды неорганические плохо растворимые, пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20

Количество выбросов загрязняющих веществ в атмосферу на предприятии зависит от количества действующих скважин, объемов добычи нефти и газа, а соответственно и от количества, действующего на объектах оборудования, в основном печей подогрева нефти, технологически неизбежного сжигания газа. В связи с изменением данных показателей, изменяются и ежегодные выбросы ЗВ в атмосферу.

Итого в 2026 году источниками предприятия от эксплуатации с включением КРС, СМР будет выброшено $\sim 10,040$ т/год. Из них:

На месторождении Северный Карабулак при эксплуатации валовый выброс на 2026 г составит – 0.18193203566 г/с, 3.548 m/год.

При капитальном ремонте скважин на 2026 год валовый выброс составит – 1,836 г/с, 2,523 m/год.

Максимальные разовые и валовые выбросы от проектов РООС к рабочим проектам составляет:

- РООС к рабочему проекту «Подъездные автодороги к скв.№1, 4, 5, 21, 22 на месторождении Северный Карабулак» на период строительства 2026 год — 1,14 г/с, 3,969 m/200:

Сравнительный анализ по выбросам ЗВ на 2025-2026 годы.

2025 год	2026 год
9,546 т/год	10,040 т/год
н ЕК	них:
от СМР – 4,16543 т	от СМР – 3,969 т
Выбросы при КРС – 2,523 т	Выбросы при КРС – 2,523 т
Эксплуатация – 2,858 т	Эксплуатация – 3,548 т

Выбросы в 2026 г. больше на 0,69 тонн в связи с увеличением добычи нефти и газа.

Таблица 3.2. Расход газа на собственные нужды в 2026 г.

I would be set I would I wow it we set I shill be a set I									
Наименование	Кол- во, ед.	Расход потребления газа., м ³ / ч	Период работы, сут	ИТОГО, млн. м ³	Местонахождение				
ППТ-02Г	1	0,94	265	0,005995310	Скв 1				
ППТ-02Г	1	2,26	220	0,011945010	Скв 4				
ППТ-02Г	1	1,70	230	0,009366370	Скв 21				
ППТ-02Г	1	1,28	230	0,007081570	Скв 22				
ППТ-02Г	1	1,92	100	0,004609410	Скв 23				
ИТОГО				0,0389977					

Проектные и фактические технологические показатели

№ п/п	Наименование	Количество
		2026
1	Добыча нефти, тыс. т	4,34
2	Добыча газа, млн. м3	0,039
3	Использование газа на собственные нужды (печи подогрева	0,0389977
	нефти), млн.м3	
4	На выработку электроэнергии, млн. м3	0
5	Сжигание газа, млн. м3	0

При расчете нормативов валовых выбросов предприятия на 2026 год учитывались утвержденные технологические показатели.

СОДЕРЖАНИЕ СПИСОК ИСПОЛНИТЕЛЕЙ......2 2.ХАРАКТЕРИСТИКА ОПЕРАТОРА КАК ИСТОЧНИКА ЗАГРЯЗНЕНИЯ 2.1. Краткая характеристика технологии производства и технологического оборудования с 2.2. Краткая характеристика существующих установок очистки газа, укрупненный анализ их применяемой технологии, технического и пылегазоочистного степени 2.8.Обоснование полноты и достоверности исходных данных, принятых для расчета 3.2. Метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие условия рассеивания 3.3. Результаты расчетов уровня загрязнения атмосферы на существующее положение и с 3.4. Предложения по нормативам допустимых выбросов по каждому источнику и ингредиенту47 4.МЕРОПРИЯТИЯ ПО РЕГУЛИРОВАНИЮ ВЫБРОСОВ ПРИ НЕБЛАГОПРИЯТНЫХ 5.КОНТРОЛЬ ЗА СОБЛЮДЕНИЕМ НОРМАТИВОВ ДОПУСТИМЫХ ВЫБРОСОВ 58 6.ОЦЕНКА НЕИЗБЕЖНОГО УЩЕРБА, НАНОСИМОГО ОКРУЖАЮЩЕЙ СРЕДЕ 78

ВВЕДЕНИЕ

Проект нормативов допустимых выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак АО «ПетроКазахстанКумкольРесорсиз» разработан на основании нормативно-правовых актов Республики Казахстан, базовыми из них являются следующие:

- -Экологический кодекс Республики Казахстан от 2 января 2021 года № 400-VI 3PK;
- -Приказ Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 10 марта 2021 года № 63 «Об утверждении Методики определения нормативов эмиссий в окружающую среду»;
- -Санитарные правила «Санитарно-эпидемиологические требования к санитарнозащитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека» от 11 января 2022 года №КР ДСМ-2;

При разработке проекта НДВ использованы основные директивные и нормативные документы, инструкции и методические рекомендации по нормированию качества атмосферного воздуха, указанные в списке использованной литературы.

1. ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ ОБ ОПЕРАТОРЕ

1.1. Краткая характеристика расположения

Компания АО «Петро Казахстан Кумколь Ресорсиз» расположен в г. Кызылорда, ул. Казыбек би, 13.

Нефтедобывающее месторождение Северный Карабулак.

Компания АО «Петро Казахстан Кумколь Ресорсиз» является недропользователем нескольких месторождений, находящихся Тургайской низменности Республики Казахстан и ограничено географическими координатами $46^025'$ - $46^000'$ с.ш. и $65^030'$ - $65^043'$ в.д.

Компания АО «ПетроКазахстан Кумколь Ресорсиз» проводит разведку УВС согласно Контракту № 1928 от 27.12.2005 г. на блоках XXVI-37, 38, 39А (частично), 39В (частично), 39В, 39Е; XXVII-37, 38, 39 в Южно-Торгайском нефтегазоносном бассейне в Карагандинской области Республики Казахстан.

В 2023 г. году было получено Дополнение №13 (рег. №5233-УВС от 06.06.2023 г.) к контракту на проведение разведки и добычи УВС на подготовительный период на 3 года с конца 2022 г.

В 2006 году составлен «Проект поисков и оценки залежей нефти и газа» [17], согласованный ТУ «Южказнедра» (Протокол НТС ТУ «Южказнедра» №203/06 от 16.06.2006 г.). В том же году на контрактной территории была проведена переобработка и переинтерпретация сейсмических материалов прошлых лет.

В 2006-2007 годы компанией ТОО «ВGР» проведены полевые сейсмические работы 2Д в объеме 950 пог.км. В результате этих работ, на контрактной территории была выделена группа перспективных структур: Карабулак, Западный Карабулак, Кокбулак, Восточный Ойшубар, Кемер и др., и на основании проекта поисков и оценки, было начато бурение первых поисковоразведочных скважин с различными проектными глубинами от 1500 м до 3300м и проведение сейсмических исследований методиками 2Д и 3Д. В 2007 г. было составлено «Дополнение к проекту поисков и оценки залежей нефти и газа» (Протокол НТС ТУ «Южказнедра» №335/07 от 15.11.2007 г.). В 2008 г. на основании проведенных сейсмических исследований 2Д на контрактной территории впервые обнаружено новое месторождение Карабулак.

В 2009 г. с открытием месторождения Карабулак, компанией ТОО «ВGР» на контрактной территории проведена детальная сейсморазведка 3Д в объеме 200 км².

В 2010 г. проведены сейсморазведочные работы 3Д в объеме 150 км 2 с полным покрытием структуры Северный Карабулак.

В 2011 г. согласно «Проекту поисковых работ на Контрактной территории №1928 на разведку УВС компании АО «ПККР» (Протокол № 121 от 14.04.2011г), всего предусматривалось бурение 10 скважин, из них на структуре Северный Карабулак закончена бурением поисково-разведочная скважина №1, где из интервалов 1368-1371 м, палеозойских отложений получены притоки нефти. Получение притоков нефти из данной скважины показывает, что на контрактной территории еще имеются потенциальные возможности для выявления продуктивных горизонтов. В связи с этим, в 2011 году Недропользователем получено Дополнение №2 (гос.рег. № 3722-УВС от 11.08.2011 г.) к Контракту №1928 на продление периода разведки сроком на 2 года, то есть до 27.12.2013 г. В 2012 г. утверждено «Дополнение к проекту поисковых работ» на разведку УВС на период продления 2012-2013 гг. (Протокол №316 от 05.01.2012г.). В период данного продления бурение скважин на структуре Северный Карабулак не предусматривалось.

В 2012-2013 гг. были получены Дополнение №3 (гос. рег. № 3771-УВС от 24.01.2012 г.) и Дополнение №4 (гос. рег. № 3925-УВС от 15.07.2013г.) к Контракту №1928 в связи с внесением изменений и дополнений в Рабочую программу. В 2013 г. ЦКРР РК утвержден «Проект поисковых работ на период продления срока на 2014-2015 гг.» за Протоколом №36/14 от 06.06.2013 г. Проектом предусмотрено бурение 4 разведочных скважин. Дополнением №5 (рег.№3952-УВС от 12.10.2013 г.) к контракту №1928 продлен период разведки на 2 года до 27.12.2015 г.

В 2014 г. на месторождении Северный Карабулак пробурена разведочная скважина №2.

В 2015 году ЦКРР РК утвержден «Проект оценочных работ на месторождении Северный Карабулак на период 2016-2018 гг.» за Протоколом № 61/10 от 17.07.2015г. Всего проектом предусмотрено бурение 7 оценочных скважин с проектным горизонтом РZ Дополнением №6 (рег.№4210-УВС-МЭ от 12.11.2015 г.) к контракту №1928 продлен период разведки для оценки на 3 года до 27.12.2018 г. В 2016 г. на месторождении Северный Карабулак пробурена оценочная скважина №3. В 2018 г. было получено Дополнение №7 (рег. № 4620-УВС-МЭ от 27.06.2018 г.) в связи с внесением изменений в Рабочую программу Контракта на 2017-2018 гг. В 2018 г. на месторождении Северный Карабулак пробурены две оценочные скважины (№№4, 5). Из отложений палеозоя получены притоки нефти.

В 2018 г. утвержден «Проект оценочных работ месторождения Северный Карабулак на Контрактной территории №1928 на период 2019-2021 гг.» (Письмо КГиН МИиР РК №27-5-964-И от 21.06.2018 г.), в конце 2018 г. получено Дополнение №8 (рег. №4635-УВСМЭ от 06.08.2018 г.) к контракту №1928, в рамках которого, продлен период разведки для оценки на 3 года до 27.12.2021 г. По результатам поисково-разведочного бурения, детальной пластовой корреляции с привлечением данных ГИС, керна, опробования в разрезе площади Северный Карабулак установлен один продуктивный горизонт, приуроченный к палеозойским отложениям (РZ).

В 2019 г. впервые по результатам пробуренных скважин №№ 1, 2, 3, 4, 5 выполнен «Оперативный подсчет запасов нефти и газа месторождения Северный Карабулак Карагандинской области Республики Казахстан» по состоянию изученности на 02.05.2019 г. [24], принятый ГКЗ РК на Гос. Баланс (Протокол № 2115-19-П от 11.11.2019г.). На основе приятых вышеприведенных оперативных запасов нефти и газа 2019 года, TOO «Timal Consulting Group» был выполнен «Проект пробной эксплуатации месторождения Северный Карабулак» по состоянию изученности на 01.01.2020 г. [25] и утвержден ЦКРР месторождений УВ РК (Протокол № 3/1 от 20.08.2020 г.). Отчет «Подсчет запасов нефти и растворенного в нефти газа месторождения Северный Карабулак» по состоянию на 01.06.2021 г., был выполнен АО «НИПИнефтегаз» и утвержден в ГКЗ РК (Протокол № 2458-22-У) от 28.09.2022 г. На основе утвержденных запасов нефти и растворенного в нефти газа месторождения Северный Карабулак, накопленных данных, полученных при опробовании и пробной эксплуатации разведочных, оценочных и 2-х опережающее-добывающих скважин месторождения составлен «Проект разработки месторождения Северный Карабулак» по состоянию на 01.01.2023 г. На дату составления настоящего отчета на месторождении всего пробурено 8 скважин, в т.ч. 2 ед. опережающее-добывающих с начала реализации ППЭ, в ноябре 2020 г.

Текущее состояние разработки месторождений

На месторождении Северный Карабулак пройден период разведки и пробной эксплуатации согласно «Проекту пробной эксплуатации месторождения Северный Карабулак», утвержденного в 2020 г. Бурение разведочных и оценочных скважин на площади месторождения Северный Карабулак начато в 2011 г., которые распределяются следующим образом: 2011 г. – 1 ед. (СК-1), 2014 г. – 1 ед. (СК-2), 2016 г. – 1 ед. (СК-3), 2018 г. – 2 ед. (СК-4, СК-5). В период реализации ППЭ в 2020 г. пробурены 2 ед. (СК-21, СК-22) опережающедобывающие скважины. Таким образом, на 01.01.2023 г. всего пробурено 8 скважин, из них: в бездействии – 4 ед. (СК-2, СК-4, СК-21, СК-22); в консервации – 2 ед. (СК-1, СК-5); ликвидированные (по геологическим причинам) – 1 ед. (СК-9); скважина СК-3 в ожидании ликвидации.

п/п	Фонд	№№ скважин	Bcero	
1	Добывающие:		4	
1.1	Действующие	-	-	
1.2	Бездействующие	CK-2, 4, 21, 22	4	
2	В консервации:	CK-1, 5	2	
	Ликвидированные:		2	
3	по геологическим причинам	CK-9	1	
	в ожидании ликвидации	1		
того в пр	8			

Таблица 3.5.1. - Характеристика фонда скважин по состоянию на 01.01.2023 г.

Скважина СК-1 пробурена в 2011 г. на локальном своде структуры, вскрыла кайнозойские, меловые и палеозойские отложения. Фактическая глубина скважины 1524 м. Опробована в разведочный период и добыто 0,63 тыс.т нефти и 3,7 тыс.т жидкости, газ не был добыт. Дебит нефти в 2011 г. составлял 48 т/сут при обводненности 45,4 %, в 2014 г. дебит составил 12 т/сут при обводненности 69,2 %.

Скважина СК-2 закончена бурением в 2014 г. на южном окончании структуры с фактической глубиной 1499 м с целью выявления и оконтуривания залежей нефти и газа на южном куполе палеозоя. В разведочном периоде при 7 отработанных днях при опробовании добыто 0,013 тыс.т нефти и 0,12 тыс.т жидкости.

Скважина СК-3 пробурена как оценочная в 2016 г. на крайнем южном небольшом локальном куполе с целью оценки нефтегазоносности залежей в палеозое. Скважина оказалась без признаков углеводородов. Фактическая глубина скважины 1475 м.

Скважина СК-4 пробурена как оценочная в 2018 г. в 1120 м северо-восточнее от скважины 1, с целью оценки нефтегазоносности палеозойских отложений. Фактическая глубина скважины 1452 м. Скважина опробована в разведочный период, так же участвовала в ПЭ. Начальный дебит при опробовании составил от 8,09-24,3 м3/сут, средний дебит за первый месяц 2018 г. составил 18,5 т/сут при обводненности 50,9 %. В 2018 г. с 24 сентября 2018г по 08 октября 2018 г. был проведен ГРП, после ГРП дебит по данной скважине увеличился до 48,1т/сут при снижении обводненности до 12,8 %. В 2020 г. при ПЭ скважина за два месяца отработала всего 27 дней, при этом дебит нефти составил 35 т/сут, при обводненности 22,7 %. Однако, с начала 2021 г. дебит нефти снизился в 8 раз до 4,3 т/сут, при увеличении обводненности до 44,1 %. С июля 2021 г. скважина введена в бездействие после окончания ПЭ. Добыча с начала опробования и ПЭ по данной скважине составляет 9,2 тыс.т нефти и 12,3 тыс.т жидкости. ГФ на конец ПЭ составил 1,2 м3/т.

Скважина СК-5 пробурена как оценочная в ноябре 2018 г. на северо-восточном локальном своде в 2826 м к северу-востоку от скважины СК-4 с целью установления нефтегазоносности в палеозое. Фактическая глубина скважины 1434 м. Опробование проведено в разведочный период (18-20.12.2018 г.;30.12.2018-12.01.2019 гг.), добыто 0,2 тыс.т нефти и 1,1 тыс.т жидкости.

Скважина СК-21 пробурена в ноябре 2020 г. в период начала реализации ППЭ. Добыча за 2021 г. по данной скважине составляет 3,7 тыс.т нефти и 8,4 тыс.т жидкости. Средний дебит по нефти 12,1 т/сут. С начала разработки на конец 2021 г. добыча нефти составила 4,8 тыс.т и жидкости 9,8 тыс.т, средний дебит по нефти на 01.01.2022 составил 9,9 т/сут., при обводненности 58,4 %. С начала 2022 г. введена в бездействие.

Скважина СК-22 пробурена в ноябре 2020 г. в период начала реализации ППЭ. Добыча за 2021 г. по данной скважине составляет 1,6 тыс.т нефти и 2,9 тыс.т жидкости. Средний дебит по нефти 6,4 т/сут. С начала разработки добыча нефти составила 1,8 тыс.т и жидкости 3,2 тыс.т, средний дебит по нефти на 01.10.2021 г. составил 0,5 т/сут, обводненность – 50 %, с октября 2021 г. скважина введена в бездействие после окончания ПЭ. За 2021 г. дебит по нефти

изменяется от 0.5 т/сут (скв. 22) до 23.8 т/сут (скв. 4). Обводненность изменяется от 9.9 % (скв. 22) до 65.8 % (скв. 21).

В 2011 г. была пробурена скважина 1 и опробована, в результате было добыто 0,62 тыс.т нефти и 3.6 тыс.т жидкости. Средняя обводненность при опробовании составила 82.8 %. Так как единственная пробуренная скважина была закрыта 22.11.2011 г., по причине истечения срока эксплуатации в 2012-2013 гг. добычи не было. В 2014 г. пробурена скважина СК-2 по которой было опробование в результате было добыто 0,006 тыс.т нефти и 0,28 тыс.т жидкости, при обводненности 78.5 %. Так же в данном году было опробование по ранее пробуренной скважине 1, добыто 0,012 тыс.т нефти и 0,39 тыс.т жидкости. В 2015 г. было продолжено опробование по скважине СК-2, в результате было добыто 0,007 тыс.т нефти и 0,094 тыс.т жидкости при средней обводненности 92,6 %. В 2016 г. Была пробурена скважина СК-3, однако оказалась без признаков углеводородов. В 2017 г. Бурение и опробование скважин не проводились. В 2018 г. были пробурены и опробованы 2 скважины (СК-4 и СК-5), в результате было добыто 0,49 тыс.т нефти, 0,76 тыс.т жидкости и 0,2 тыс.м3 газа. Обводненность продукции составила 36,3 %. В 2019 г. опробование по данным скважинам было продолжено и добыто 5,5 тыс.т нефти, 7,7 тыс.т жидкости и 5,4 тыс.м3 газа. Обводненность составила 28,6 %. В 2020 г. с ноября месяца месторождение вступило в пробную эксплуатацию согласно ППЭ. Были пробурены 2 новые скважины (СК-21 и СК-22). Добыто 2,3 тыс.т нефти, 3,1 тыс.т жидкости и 9,4 тыс.м3 газа, при дебите по нефти 28,8 т/сут, по жидкости 39,4 т/сут и ГФ 4,2 м3/т. Обводненность составила 26,9 %. За 2021 г. добыто 7,8 тыс.т нефти, 15,0 тыс.т жидкости и 0.04 млн.м3 газа, при дебите по нефти 10.2 т/сут, по жидкости 19.6 т/сут и $\Gamma\Phi$ 4.7 м3/т. Обводненность составила 48,1 %. По состоянию на 01.01.2023 г. на месторождении Северный Карабулак всего отобрано 16,6 тыс.т нефти, 30,3 тыс.т жидкости и 0,05 млн.м3 газа. Выработка от НИЗ нефти -20,75 %. Текущий КИН 0,030 д.ед

В настоящее время на месторождении Северный Карабулак эксплуатация нефтяных скважин приостановлена в связи с окончанием периода Пробной Эксплуатации.

Весь объем газа, добываемого на месторождении Северный Карабулак в условиях низкой добычи газа, планируется полностью использовать в качестве топлива в печах подогрева нефти на промысле.

В таблице 3.8.1 представлены утвержденные показатели добычи нефти и газа в соответствии с «Проектом разработки месторождения Северный Карабулак».

Годы	Добыча жидкости, тыс. тн	Добыча нефти, тыс. тн	Добыча растворенного газа в нефти, млн. м ³
01.07.2024г 31.12.2024г.	14,19	2,82	0,025
2025 г.	25,97	4,0	0,036
2026 г.	31,94	4,34	0,039

1.2.Ситуационная карта-схема района размещения объекта

Обзорная карта расположения месторождения Северный Карабулак представлена в приложении 4.

2. ХАРАКТЕРИСТИКА ОПЕРАТОРА КАК ИСТОЧНИКА ЗАГРЯЗНЕНИЯ АТМОСФЕРЫ

2.1. Краткая характеристика технологии производства и технологического оборудования с точки загрязнения атмосферы

К юго-востоку от месторождения Северный Карабулак находится нефтепромысел Кумколь, нефть которого транспортируется по нефтепроводу Кумколь-Каракойын до магистрального нефтепровода Павлодар-Атасу-Шымкент, скважинная продукция транспортируется происходит на ЦППН месторождение Арыскум.

Технология системы сбора и подготовки нефти и газа

Промышленная разработка добывающих скважин будет проводиться механизированным способом с использованием электроцентробежных насосных установок (УЭЦН).

Учитывая низкие показатели добычи скважин, быстрое увеличение обводненности, было принято решение рассмотреть транспортировку продукции скважин без строительства выкидных линий с транспортировкой скважинной продукции автотранспортом «АЦН» со скважин, так как, это является более оптимальным и рентабельным подходом для разработки данного мелкого по запасам месторождения и получения ожидаемых показателей рентабельной разработки.

Рекомендуемым вариантом по технологическим и экономическим показателям является 2 вариант разработки. Рекомендуемый вариант предусматривает разработку без ППД (поддержание пластового давления), на естественном режиме пластовой энергии, транспортировка скважинной продукции со скважин планируется автотранспортом. Дополнительно предусматривается уплотнение сетки скважин бурением 1 вертикальной добывающей скважиной. Скважина намечена к бурению в 2026 г. в районе скважины СК-4. Максимальный добывающий фонд составит 7 ед. Скважины располагаются плотностью 23,1 га/скв.

На 01.01.2022 г. в действующем фонде механизированных скважин числились 3 единицы, которые эксплуатировались при помощи УЭЦН фирмы Новомет-Пермь.Скважины работали с дебитами жидкости от 14 м3/сут (скважина СК-22) до 24 м3/сут (скважина СК-21), со средним дебитом нефти 9 т/сут, при этом обводнённость продукции по скважинам составляла 35 % (скважина СК-4), 60 % (скважина СК-21) и 40 % (скважина СК-22). Насосная установка работала с частотой вращения электродвигателя от 40 Гц до 45 Гц.

В таблице 3.9.1 приведены характеристики работы скважин, эксплуатируемые насосами УЭЦН по состоянию на 01.01.2023 г.

№	№ скв.	Инт. перфорации,	Глубина спуска Марка		Частота	Частота работы Ндии, м-		Средн. показатель	
п/п	ME CKB.	м	насоса, м	насоса	насоса, Гп	пдин, м	Q _ж м ³ /сут	Q _н т/сут	%
1	CK-4	1329-1334	1285,08	BHH5-80 _m 1- 1200	40	633	22	11	35
2	CK-21	1338-1348 1356-1365	1302,52	BHH5-60- 1400	45	1286	24	8	60
3	CK-22	1345-1354 1361-1365	1311,05	БЦ5-30-1400	40	1286	14	7	40

Характеристики работы скважин, эксплуатируемых насосом УЭЦН по состоянию на $01.01.2023~\Gamma$.

Устьевое и внутрискважинное оборудование УЭЦН

Учитывая имеющийся опыт применения насосных установок УЭЦН, для обеспечения добычи обводненных скважин рекомендуется эксплуатировать скважины с применением электроцентробежных насосов (УЭЦН), так как электроцентробежные насосы по своей специфике (производительности, глубине спуска, физико-химическим свойствам

перекачиваемого флюида и др.) соответствуют условиям эксплуатации скважин месторождения.

Устьевое оборудование скважин состоит из фонтанной арматуры на рабочее давление 21 МПа, устьевой станции управления и трансформатора. Подземное оборудование состоит из колонны НКТ диаметром 73 мм, на которых спущен погружной электроцентробежный насос на глубины 1285,08 м, 1302,52 м и 1186 м, газосепаратор, гидрозащита, погружной электродвигатель. Также низ всех скважин дополнительно оборудованы датчиком замера давления.

Нефтегазовая смесь от добывающих скважин по выкидным линиям через устьевой подогреватель поступает в нефтегазовый сепаратор, где происходит процесс разделения на нефтяную эмульсию и газ. Отделившаяся нефтяная эмульсия поступает в накопительную емкость, откуда происходит слив скважинной продукции в автоцистерны через наливной стояк и вывозится автомашинами на подготовку на ЦППН месторождения Арыскум. Выделившийся попутный газ при сепарации нефтяной эмульсии используется на собственные нужды промысла в печах подогрева нефти. В целях безопасности для сжигания сбросных газов при технологических сбоях и аварийных ситуациях предусмотрена факельная установка.

Собственного автотранспорта и техники АО «Петро Казахстан Кумколь Ресорсиз» на данной территории не имеет. Передвижные источники загрязнения атмосферы, задействованные на месторождении, принадлежат подрядным организациям, которые сами разрабатывают нормативную документацию и получают разрешения на эмиссии в ОС. Технология системы сбора и подготовки нефти и газа

Промышленная разработка добывающих скважин будет проводиться механизированным способом с использованием электроцентробежных насосных установок (УЭЦН).

Учитывая низкие показатели добычи скважин, быстрое увеличение обводненности, было принято решение рассмотреть транспортировку продукции скважин без строительства выкидных линий с транспортировкой скважинной продукции автотранспортом «АЦН» со скважин, так как, это является более оптимальным и рентабельным подходом для разработки данного мелкого по запасам месторождения и получения ожидаемых показателей рентабельной разработки.

Рекомендуемым вариантом по технологическим и экономическим показателям является 2 вариант разработки. Рекомендуемый вариант предусматривает разработку без ППД (поддержание пластового давления), на естественном режиме пластовой энергии, транспортировка скважинной продукции со скважин планируется автотранспортом. Дополнительно предусматривается уплотнение сетки скважин бурением 1 вертикальной добывающей скважиной. Скважина намечена к бурению в 2026 г. в районе скважины СК-4. Максимальный добывающий фонд составит 7 ед. Скважины располагаются плотностью 23,1 га/скв.

На 01.01.2022 г. в действующем фонде механизированных скважин числились 3 единицы, которые эксплуатировались при помощи УЭЦН фирмы Новомет-Пермь.Скважины работали с дебитами жидкости от 14 м3/сут (скважина СК-22) до 24 м3/сут (скважина СК-21), со средним дебитом нефти 9 т/сут, при этом обводнённость продукции по скважинам составляла 35 % (скважина СК-4), 60 % (скважина СК-21) и 40 % (скважина СК-22). Насосная установка работала с частотой вращения электродвигателя от 40 Гц до 45 Гц.

В таблице 3.9.1 приведены характеристики работы скважин, эксплуатируемые насосами УЭЦН по состоянию на 01.01.2023 г.

№	No.		Инт. Глубина № скв. перфорации, спуска Марка		Частота работы	Нлии, м	Средн. показатель		Обводн.,	
п/п	JE CKB.	м	насоса, м	насоса	насоса, Гп	пдин, м	Q _ж м ³ /сут	Q _н т/сут	%	
1	CK-4	1329-1334	1285,08	BHH5-80ml- 1200	40	633	22	11	35	
2	CK-21	1338-1348 1356-1365	1302,52	BHH5-60- 1400	45	1286	24	8	60	
3	CK-22	1345-1354 1361-1365	1311,05	БЦ5-30-1400	40	1286	14	7	40	

Характеристики работы скважин, эксплуатируемых насосом УЭЦН по состоянию на 01.01.2023 г.

Устьевое и внутрискважинное оборудование УЭЦН

Учитывая имеющийся опыт применения насосных установок УЭЦН, для обеспечения добычи обводненных скважин рекомендуется эксплуатировать скважины с применением электроцентробежных насосов (УЭЦН), так как электроцентробежные насосы по своей специфике (производительности, глубине спуска, физико-химическим свойствам перекачиваемого флюида др.) соответствуют условиям эксплуатации месторождения.

Устьевое оборудование скважин состоит из фонтанной арматуры на рабочее давление 21 МПа, устьевой станции управления и трансформатора. Подземное оборудование состоит из колонны НКТ диаметром 73 мм, на которых спущен погружной электроцентробежный насос на глубины 1285,08 м, 1302,52 м и 1186 м, газосепаратор, гидрозащита, погружной электродвигатель. Также низ всех скважин дополнительно оборудованы датчиком замера давления.

Нефтегазовая смесь от добывающих скважин по выкидным линиям через устьевой подогреватель поступает в нефтегазовый сепаратор, где происходит процесс разделения на нефтяную эмульсию и газ. Отделившаяся нефтяная эмульсия поступает в накопительную емкость, откуда происходит слив скважинной продукции в автоцистерны через наливной стояк и вывозится автомашинами на подготовку на ЦППН месторождения Арыскум. Выделившийся попутный газ при сепарации нефтяной эмульсии используется на собственные нужды промысла в печах подогрева нефти. В целях безопасности для сжигания сбросных газов при технологических сбоях и аварийных ситуациях предусмотрена факельная установка.

Собственного автотранспорта и техники АО «Петро Казахстан Кумколь Ресорсиз» на данной территории не имеет. Передвижные источники загрязнения атмосферы, задействованные на месторождении, принадлежат подрядным организациям, которые сами разрабатывают нормативную документацию и получают разрешения на эмиссии в ОС.

Режим работы объектов: На месторождении режим работы: 24 часа в сутки, круглый год. Скважины обслуживаются согласно утвержденному графику вахтовым методом. Для обслуживания используется персонал, проживающий в существующем вахтовом поселке.

Электроснабжение участков – электроснабжение участков месторождения осуществляется ВЛ-6кВ от м/р Карабулак.

Теплоснабжение административно-бытовых помещений на участках месторождения производится от печей и электрокалориферов.

Технологические показатели разработки месторождений. Ресурс газа

По месторождению Северный Карабулак технологические показатели разработки месторождения в целом по рекомендуемому к внедрению 2 варианту на период с 01.07.2024г по 31.12.2025г. приведены ниже:

Характеристика фонда скважин.

	Ввод с	Ввод скважин из			вод скважин из Ввод скважин			Фонд		Фонд
	бурени	R		из консер	вации	Выбы	Выбы добывающих		нагнет	
						т ие	скважин на		a	
Годы						скваж	конец го	да	тельн	
		доб	нагн	добыва	нагнетат	ИН	механ		ых	
	Всего	ЫВ	ет	ю щих	е льных		И	Всего	скваж	
		ающ	атель				зиров		ин на	
		их	н ых				ан		конец	
							ных		года	
2024	0	0	0	0	0	0	4	4	0	
2025	0	0	0	0	0	0	4	4	0	
2026	0	0	0	0	0	0	4	4	0	

Характеристика основных показателей разработки.

Годы	Добыча нефти, тыс. т	Добыча жидкости, тыс.т	Обвод. %	Закачка воды, тыс. м ³	Добыча газа, млн. м ³
2024	2,82	14,19	80,1	0	0,025
2025	4,0	25,97	84,6	0	0,036
2026	4,34	31,94	86,4	0	0,039

Источники загрязнения атмосферы.

Источниками загрязнения атмосферы на период разработки проекта будут факельная установка (аварийная), трубы печей подогрева нефти, дыхательные клапаны накопительных емкостей, дренажных емкостей, фланцевые соединения и запорно- регулирующая аппаратура скважин.

На 2026 год планируется 20 источников выбросов в атмосферу, из них 10 организованных и 10 неорганизованных источников выбросов в атмосферный воздух при эксплуатации.

А также 7 источников при капитальном ремонте скважин, из которых 6 организованных.

2.1.1 Расход газа

Обоснование объема неизбежного сжигания газа на 2026 г.

Объем технологически неизбежного сжигания газа по месторождению Северный Карабулак рассчитан в соответствии с «Методикой расчетов нормативов и объемов сжигания попутного и (или) природного газа при проведении нефтяных операций» утвержденный приказом N 164 от 5 мая 2018 года Министра энергетики Республики Казахстан.

Обоснование сжигания газа при испытании объектов скважин (V_{III})

На м/р Северный Карабулак сжигание газа при испытании не планируется. $V_{III} = 0$ м³. Обоснование сжигания газа при пробной эксплуатации (V_{IV})

В настоящее время месторождение Северный Карабулак на стадии перехода в промышленную разработку. В рамках настоящего документа не предусматривается сжигание сырого газа при пробной эксплуатации. $V_{\rm IV}=0$ м3.

Обоснование сжигания газа при технологически неизбежном сжигании (V_V)

Наличие на объектах системы добычи, сбора, хранения, транспортировки, подготовки и переработки углеводородов технологически неизбежного сжигания сырого газа (Vv) обуславливает необходимость их количественной оценки для установления расчетных нормативов и объемов сжигания сырого газа.

Объем технологически неизбежного сжигания сырого газа (Vv) определяется по следующей формуле:

 $V_V = V6 + V7 + V8 + V9$, где:

Vv - объем технологически неизбежного сжигания;

V6 - объем сжигаемого газа при пуско-наладке технологического оборудования; V7 - объем сжигаемого газа при эксплуатации технологического оборудования;

V8 - объем сжигаемого газа при техническом обслуживании и ремонтных работах технологического оборудования.

V9 - норматив и объем сжигания сырого газа при технологических сбоях, отказах и отклонениях в работе технологического оборудования, м3.

На месторождении Северный Карабулак объем технологически неизбежного сжигания газа складывается из объемов сжигания газа при пуско-наладке технологического оборудования (V6).

Обоснование сжигания газа при проведении пусконаладочных работ, (V6)

На месторождении Северный Карабулак при вводе нового оборудования не планируется сжигание газа в 2026 г. в объеме V6 = 0 м3.

Обоснование сжигания газа при эксплуатации технологического оборудования, (V7)

На месторождении Северный Карабулак эксплуатация технологического оборудования требует соблюдения правил промышленной безопасности.

Для обеспечения безопасности производства, в соответствии с ВНТП 3-85 «Ведомственные нормы технологического проектирования» на месторождении Северный Карабулак предусмотрена факельная установка. Сжигание при эксплуатации технологического оборудования не планируется. V7 = 0 м3.

Обоснование сжигания газа при техническом обслуживании и ремонтных работах технологического оборудования, (V8).

Техническое обслуживание, планово-предупредительные работы и ремонт оборудования будет производится без сжигания газа, V8 = 0 м3.

Обоснование объема сжигания газа при технологических сбоях, отказах и отклонениях в работе технологического оборудования, (V9).

В отсутствии статистики, а также предпосылок по сбою оборудований нового объекта, в рамках настоящей «Программы...» не предусматривается сжигание газа при технологических сбоях, отказах и отклонениях в работе технологического оборудования.

 $V9 = 0 \text{ m}^3$.

Использование газа на собственные нужды

Добываемый сырой газ месторождения Северный Карабулак будет использоваться на устьевых печах скважин.

Расход газа на собственные нужды по месторождению АО «ПККР»

В таблице представлены данные о составе газа, предоставленные АО «ПККР».

Таблица 1.1.6.3.1 – Месторождение Северный Карабулак. Компонентный состав нефтяного газа по состоянию изученности на 01.01.2023

	Γ.									одержан поненто мольн	ов, %								/моль	
N <u>è</u> ckb.	Залежь	Дата отбора	Интервал перфорации, м	сероводород	кислород	углекислый газ	азот	метан	этан	пропан	изо-бутан	н-бутан	изо-пентан	н-пентан	гексаны	гептаны	октаны	Удельный вес по отношению к воздуху	Молекулярная масса, г/моль	Компания - исполнитель
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	1 8	19	20	21
CK-2	Район скв. СК-2	12. 02. 201 5	1376,0- 1379,5	-	-	0,52	1,39	13,96	1,25	6,17	19,04	31,3 7	11, 86	11,0 6	3,27	0,11	-	1,942	54,72	СиЭнИС и
CK-4	Район скв. СК-4	23. 09. 201 8	1342- 1350; 1352- 1362	-	-	0,14	1,09	5,85	3,35	30,4 9	14,42	27,5 9	7,8 5	6,96	2,10	-	-	1,871	52,84	СиЭнИС и
CK-4*		23. 05. 201	1329- 1334	-	0,36	0,60	32,77	18,10	6,19	18,2 9	8,64	12,5 1	0,0 6	2,46	-	-	-	1,270	-	лаб. ПККР
CK-21		11. 11. 202 0	1338- 1348; 1356- 1365	-	-	0,14	1,10	6,76	3,42	30,6 1	14,68	28,1 4	7,2 4	6,22	1,52	0,16	0 , 0 1	1,842	52,06	СиЭнИС и
Среднее	по залежи в	з районе скв	. СК-4	-	-	0,14	1,10	6,31	3,39	30,5 5	14,55	27,8 7	7,5 5	6,59	1,81	0,16	0 , 0 1	1,856	52,45	
CK-5	Район скв. СК-5	15. 01. 201 9	1370,5- 1378; 1353- 1367	-	-	0,61	1,37	31,49	2,25	4,60	9,68	18,3 9	13, 11	12,3 7	5,34	0,72	0 , 0 8	1,712	48,52	СиЭнИС и
Среднее	значение по	о горизонту		-	-	0,35	1,24	14,52	2,57	17,9 7	14,46	26,3 7	10, 02	9,15	3,06	0,33	0 , 0	1,841	52,04	

							5		
Примечание: * - отбракованная проба									

Таблица 1.1.6.3.2 - Месторождение Северный Карабулак. Компонентный состав нефтяного газа по состоянию изученности на 01.01.2023

Г.

Залежь	Район скв. СК-2	Район скв. СК-4	Район скв. СК-5	Среднее по
Количество исследований	1	2	1	горизонту PZ
	Содержание компонентов, %	мольн.		
Углекислый газ	0,52	0,14	0,61	0,35
Азот	1,39	1,10	1,37	1,24
Метан	13,96	6,31	31,49	14,52
Этан	1,25	3,39	2,25	2,57
Пропан	6,17	30,55	4,60	17,97
изо-Бутан	19,04	14,55	9,68	14,46
н-Бутан	31,37	27,87	18,39	26,37
изо-Пентан	11,86	7,55	13,11	10,02
н-Пентан	11,06	6,59	12,37	9,15
Гексан	3,27	1,81	5,34	3,06
Гептан	0,11	0,16	0,72	0,33
Октан	-	0,01	0,08	0,05
Относительная плотность газа	1,942	1,856	1,712	1,841
Молекулярная масса, г/моль	54,72	52,45	48,52	52,04

На месторождении компании попутный газ потребляется на собственные нужды в основном на печах подогрева нефти.

Показатели потребления газа на собственные нужды, по перечню оборудования используемого на месторождении

Расход газа на собственные нужды в 2026 г.

Наименование	Кол- во, ед.	Расход потребления газа., м ³ / ч	Период работы, сут	ИТОГО, млн. м ³	Местонахождение
ППТ-02Г	1	0,94	265	0,005995310	Скв 1
ППТ-02Г	1	2,26	220	0,011945010	Скв 4
ППТ-02Г	1	1,70	230	0,009366370	Скв 21
ППТ-02Г	1	1,28	230	0,007081570	Скв 22
ППТ-02Г	1	1,92	100	0,007081570	Скв 23
ОТОТИ				0,0389977	

Наличие печей является необходимым условием ДЛЯ обеспечения текушей производственной деятельности на месторождении для подогрева продукции скважин, от устья до объектов подготовки нефти и газа. Поэтому, основной целью представленного проекта, является установление нормативов эмиссий по всем источникам, состоящих на балансе производственных объектов и предусмотренных производственными планами предприятия на 2026 год. Режим работы печей круглогодичный. В большинстве случаев, по ряду печей, расчет выбросов выполнен по полному году (8760 ч/год). Это объясняется необходимостью остановки в течение календарного года конкретного ряда печей для проведения технических освидетельствований и технического обслуживания, в зависимости от наработки моточасов за предыдущие периоды. Как правило, такие остановки производят в летний период с середины июня до конца августа.

2.2. Краткая характеристика существующих установок очистки газа, укрупненный анализ их технического состояния и эффективности работы

На источниках выбросов загрязняющих веществ в атмосферу отсутствует пылегазоулавливающее оборудование,

Применяемое технологическое оборудование соответствует современному техническому уровню, Установок для очистки газа на предприятии не имеется.

Номер	Наименование и	КПД аппа	пратов, %	Код	Коэффиц
источн	ТИП			загряз	иент
ика	пылегазоулавливаю	проектный	факт	шожн	обеспечен
выделе	ще го	проскиный	ичес	его	ности
кин	оборудован		кий		
	ЯИ		KHH	вещества	K(1),%
1	2	3	4	5	6
	Пыле-газо	оочистное обор	удование о	гсутствует!	

2.3. Оценка степени применяемой технологии, технического и пылегазоочистного оборудования передовому научно-техническому уровню в стране и мировому опыту

Под наилучшими доступными технологиями понимаются технологии и организационные мероприятия, которые позволяют свести к минимуму воздействие на окружающую среду, в целом, и осуществление которых не требует затрат.

Понятие технология – включает в себя как саму используемую технологию, так и ее разработку, строительство, введение в эксплуатацию, работу и вывод из эксплуатации.

Технологии являются доступными, если они разработаны в масштабе, необходимом для реализации в соответствующих промышленных секторах, с экономически приемлемыми условиями, на основе выгод и затрат, приемлемого для предприятия.

Технология являются наилучшими, если они наиболее эффективны в достижении высокого общего уровня охраны окружающей среды, в целом.

Разработка технологических процессов осуществлялась также с учетом мероприятий по обеспечению безопасности производства в области охраны окружающей среды.

Основными мероприятиями, направленными на предотвращение выделения вредных веществ и обеспечение безопасных условий труда, являются:

- обеспечение прочности и герметичности технологических аппаратов, трубопроводов и их соединений;
- размещение вредных и взрывопожароопасных процессов на отдельных открытых площадках;
 - защита от повышения давления на напоре насосов;
- аварийное автоматическое закрытие отсекающих задвижек на технологических трубопроводах прекращение всех технологических процессов;
- антикоррозионное покрытие наружных поверхностей всех технологических трубопроводов.

Применяемое оборудование, арматура и трубопроводы по техническим характеристикам обеспечивают безопасную эксплуатацию в соответствии со стандартами. Все технологические трубопроводы после монтажа или замены подвергаются контролю сварных стыков и гидравлическому испытанию.

2.4. Перспектива развития

Перспектива развития предприятия указана на 2026 год.

Аппаратурные решения и принятое технологическое оборудование позволяют осуществлять подготовку нефти, газа и воды для их дальнейшей транспортировки на весь период разработки месторождения.

Перспектива добычи нефти и газа на месторождении АО ПККР на 2026 г.

Месторождение	Добыча	
Северный Карабулак	Нефть, тыс.т	Γ аз, млн.м 3
2026 г.	4,34	0,039
Итого	4,34	0,039

2.5. Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета НДВ Согласно «Указаниям по проектированию котельных установок», Госстрой. Москва, 1964 г., скорость газов на выходе из трубы, при минимальной нагрузке котельной, из условий предупреждения задувания должна быть не менее 2,5 м/сек при естественной тяге.

Параметры источников выбросов загрязняющих веществ в атмосферу представлены в таблице 2.5.1. на период КРС в таблице 2.5.2.

Таблица 2.5.1. Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета нормативов допустимых выбросов на 2026 год Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

Прои 3- водст во	Цех	Источник выд загрязняющих і		Числ о часо в рабо ты в году	Наименовани е источника выброса вредных веществ	Номер источн ика выброс ов на карте- схеме	Высота источн ика выброс ов, м	Диаме тр устья трубы , м	газовозд выходе максим	араметры ушной см с из трубы ально раз нагрузке	еси на при	точ. /1. кой лине исто а /це плой оо исто	Коорд очника схем лист, -го нца ейног о ччник ентра цадн го ччник	на ка ме,м 2- ког лине исто а / д шир плог	рте- го нца ейног о чник лина, рина цадн	Наименов ание газоочистн ых установок, тип и мероприят ия по сокращени	Вещество , по которому производ ится газоочист ка	Коэффи -циент обеспеч ен- ности газо- очистко й, %	Среднеэксп луа- тационная степень очистки/ максималь ная степень очистки, %	Код вещес тва	Наименова ние вещества	Выброс	сы загрязн вещества		Год дост и- жен ия ПДВ
		Наименование	Количес тво, шт.						Скорос ть, м/с	Объем смеси, м3/с	Темп е- рату ра смес и, оС	X1	Y1	X2	Y2	ю выбросов						г/с	мг/нм3	т/год	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26
001	<u> </u>	Печь подогрева	1	6360	Дымовая	0021	8,2	0,45	2,56	0,4071	240		ощадк	a 1	Ι			ī	1	0301	Азота (IV)	0,0000588	0,271	0,0013464	2026
001		ППТ-02Г скв 1	1	0300	труба	0021	0,2	0,43	2,30	504	240									0304	диоксид (Азота диоксид) (4) Азот (II) оксид (Азота	9,555E-06	0,044	0,0002187	
																				0337	оксид) (6) Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,0007611	3,513	0,0174264	2026
																				0410	Метан (727*)	0,0007611 11	3,513	0,0174264	2026
001		Печь подогрева ППТ-02Г скв. 4	1	5280	Дымовая труба	0022	8,2	0,45	2,56	0,4071 504	240	0	0							0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,0003104			
																					Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,0000504	0,233		
																					Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,0017472		0,0332112	
																				0410	Метан (727*)	0,0017472		0,0332112	2026

001	Печь подогрева ППТ-02Г скв.21	1	5520	Дымовая труба	0023	8,2	0,45	2,56	0,4071 504	240	0	0			0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,0000650	0,300	0,001292	2026
															0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1,0569E-05	0,049	0,0002099	2026
															0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,0008	3,692	0,0158976	2026
															0410	Метан	0,0008	3,692	0,0158976	2026
001	Печь подогрева ППТ-02Г скв.22	1	5520	Дымовая труба	0024	8,2	0,45	2,56	0,4071 504	240	0	0			0301	(727*) Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	3,688E-05	0,170	0,0007328	2026
															0304		5,993E-06	0,028	0,0001190 8	
															0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,0006022	2,779	0,0119673 6	2026
															0410	Метан (727*)	0,0006022 22	2,779	0,0119673	2026
001	Резервуары нефти скв.1	1	4392	Труба	0025	2	0,05	0,81	0,0015 904	15	0	0			0415		0,0234770	155,72 5	0,1273846 8	2026
															0416	Смесь углеводоро дов предельны х C6-C10 (1503*)	0,0086832	57,596	0,0471144	2026
															0602	Бензол (64)	0,0001134		0,0006153	
															0616	Диметилбе нзол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	3,564E-05	0,236	0,0001933 8	2026
															0621	Метилбенз ол (349)	0,0000712	0,473	0,0003867	2026
001	Резервуары нефти скв.4	1	4392	Труба	0026	2	0,05	0,81	0,0015 904	15	0	0			0415	Смесь углеводоро дов предельны х С1-С5 (1502*)	0,0235	15588, 034	0,1273846 8	2026

																Смесь углеводоро дов предельны х С6-С10 (1503*)	0,00868	23		
															0602 0616	` '	0,0001134 3,564E-05 0,0000713	75,221 23,641 47,295	0,0006153 0,0001933 8 0,0003867	
001	Резервуары нефти скв.22	1	4392	Труба	0027	2	0,05	0,81	0,0015 904	15	0	0			0415	ол (349)	0,0235	15588, 034	0,1273846 8	
															0416	Смесь углеводоро дов предельны х C6-C10 (1503*)	0,00868	5757,6 23	0,0471144	
															0602 0616	Диметилбе нзол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0,0001134 3,564E-05	23,641	0,0006153 0,0001933 8	2026
															0621	Метилбенз ол (349)	0,0000713	47,295	0,0003867 6	2026
001	Резервуары нефти скв.23	1	4392	Труба	0028	2	0,05	0,81	0,0015 904	15	0	0			0415	Смесь углеводоро дов предельны х С1-С5 (1502*)	0,0235	15588, 034	0,1273846	2026
															0416		0,00868	23	0,0471144	
															0602 0616	` ′	0,0001134 3,564E-05		0,0006153 0,0001933	
																нзол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)			8	
															0621	Метилбенз ол (349)	0,0000713	47,295	0,0003867 6	2026
001	Печь подогрева ППТ-02Г скв.23	1	2400	Дымовая труба	0035	8,2	0,45	2,56	0,4071 504	240	0	0			0301		0,0000828	21,997	0,000716	2026
															0304		0,0000134 68	3,575	0,0001163	2026

1 1			1										1	1 1	1	(Азота				'
															0337	оксид) (6) Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,0009027 7778	239,60	0,0078	2026
															0410		0,0009027 7778	239,60	0,0009027 7778	
001	Площадка нефтегазосепар атора (ЗРА и ФС)	1	4392	Неорганизова нный источник	6021	2		25	0	0	5	5			0415		0,0038191		0,241	
															0416		0,0014125		0,0893378	2026
															0602	Бензол (64)	0,0000184		0,0011667	
															0616	Диметилбе нзол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	5,798E-06		0,0003666	2026
															0621		1,159E-05		0,0007333	2026
001	Площадка нефтегазосепа- ратора (ЗРА и ФС)	1	4392	Неорганизова нный источник	6022	2		25	0	0	5	5			0415		0,0038191		0,241	2026
															0416	Смесь углеводоро дов предельны х C6-C10 (1503*)	0,0014125		0,0893378	2026
															0602	Бензол (64)	0,0000184		0,0011667	2026
															0616	Диметилбе нзол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	5,798E-06		0,0003666	2026
															0621	Метилбенз ол (349)	1,159E-05		0,0007333	2026
001	Площадка нефтегазосепа- ратора (ЗРА и ФС)	1	4392	Неорганизова нный источник	6023	2		25	0	0	5	5			0415	Смесь углеводоро дов предельны х С1-С5 (1502*)	0,0038191		0,241	2026
															0416	Смесь углеводоро дов	0,0014125		0,0893378 5	2026

								1				I			предельны			
															x C6-C10			
														0.602	(1503*)	0.0000104	0.001166	7 2026
														0602	Бензол (64)	0,0000184	0,0011667	3
														0616		5,798E-06	0,0003666	6 2026
															нзол (смесь о-, м-, п-		9	9
															изомеров)			
															(203)			
														0621	Метилбенз ол (349)	1,159E-05	0,0007333	3 2026 7
001	Площадка	1	4392	Неорганизова	6024	2		25	0	0	5	5		0415		0,0038191	0,241	1 2026
	нефтегазосепа- ратора			нный источник											углеводоро дов			
	(ЗРА и ФС)			источник											предельны			
															x C1-C5 (1502*)			
														0416	Смесь	0,0014125	0,0893378	
															углеводоро		5	5
															дов предельны			
															x C6-C10			
														0.602	(1503*)	0.0000104	0.001166	7 2026
														0602	Бензол (64)	0,0000184	0,0011667	
														0616		5,798E-06	0,0003666	6 2026
															нзол (смесь о-, м-, п-		9	9
															изомеров)			
														0.621	(203)	1.1505.05	0.000522	2026
														0621	Метилбенз ол (349)	1,159E-05	0,0007333	3 2026
001	Площадка	1	4392	Неорганизова	6025	2		25	0	0	5	5		0415	Смесь	0,0038191	0,241	1 2026
	газосепаратора (ЗРА и ФС)			нный источник											углеводоро дов			
	(SIAN C)			источник														
															предельны x C1-C5			
														0416	(1502*)	0,0014125	0,0893378	8 2026
														0416	Смесь углеводоро	0,0014125	0,0893378	8 2026
															дов			
															предельны			
															x C6-C10 (1503*)			
														0602		0,0000184	0,0011667	7 2026
														0616	Диметилбе	5,798E-06	0,0003666	
															нзол (смесь		9	9
															о-, м-, п- изомеров)			
															(203)			
														0621	Метилбенз ол (349)	1,159E-05	0,0007333	3 2026
001	Площадка	1	4392	Неорганизова	6026	2		25	0	0	5	5		0415	Смесь	0,0038191	0,241	
	газосепаратора			нный											углеводоро			
	(ЗРА и ФС)			источник											ДОВ			
															предельны x C1-C5			
															(1502*)			

1		1	I	I	I	Ī	Ī	I	 I	I	ı	ı	ı	I	1 1	0.416	Cycara	0.0014125	0.0002270	1 2026 1
																0416	Смесь углеводоро	0,0014125	0,0893378 5	
																	ДОВ			
																	предельны х C6-C10			
																0.104	(1503*)			2021
																0602	Бензол (64)	0,0000184	0,0011667	
																0616		5,798E-06	0,0003666	2026
																	нзол (смесь о-, м-, п-		9	
																	изомеров)			
																0.621	(203)	1.1505.05	0.0007222	2026
																0621	Метилбенз ол (349)	1,159E-05	0,0007333	2026
001	Площадка	1	4392		6027	2			25	0	0	5	5			0415	Смесь	0,0038191	0,241	2026
	газосепаратора (ЗРА и ФС)			нный источник													углеводоро дов			
	(SIA W ΦC)			источник													предельны			
																	x C1-C5			
																0416	(1502*) Смесь	0,0014125	0,0893378	2026
																0.10	углеводоро	3,001 1120	5	
																	дов предельны			
																	х С6-С10			
																0.602	(1503*)	0.0000104	0.0011667	2026
																0602	, í	0,0000184	0,0011667	
																0616	Диметилбе	5,798E-06	0,0003666	2026
																	нзол (смесь о-, м-, п-		9	
																	изомеров)			
																0621	(203) Метилбенз	1,159E-05	0,0007333	2026
																	ол (349)		7	
001	Площадка	1	4392	Неорганизова нный	6028	2			25	0	0	5	5			0415	Смесь	0,0038191	0,241	2026
	газосепаратора (ЗРА и ФС)			источник													углеводоро дов			
																	предельны			
																	x C1-C5 (1502*)			
																0416	Смесь	0,0014125	0,0893378	
																	углеводоро		5	
																	дов предельны			
																	x C6-C10			
																0602	(1503*) Бензол (64)	0,0000184	0,0011667	2026
																			3	
																0616	Диметилбе нзол (смесь	5,798E-06	0,0003666	
																	0-, м-, п-			
																	изомеров) (203)			
																0621	Метилбенз	1,159E-05	0,0007333	2026
				<u> </u>													ол (349)		7	

Таблица 2.5.2. Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для расчета нормативов допустимых выбросов на период КРС 2026 г

КРС Северный Карабулак 2026 Координаты источника на картесхеме,м 2-го точ.ист, /1-го конца Параметры Наименова линейног конца газовоздушной смеси на ние линейног Коэффи Источник выделения Среднеэксп Выбросы загрязняющего O выходе из трубы при Вещество Номер газоочистн вещества загрязняющих веществ Числ источник Год 0 -циент луамаксимально разовой Наименование Высота Диаме источн ЫΧ ПО Прои источник а / длина, обеспеч тационная дост нагрузке Код источника ика источн тр установок, которому Це часов а /центра ширина енстепень Наименование Ивыброса выброс ика устья производи вещест тип и водст работ площадно площадно ности очистки/ вещества жен вредных выброс трубы, ов на мероприят тся ЫΒ ГО ГО газомаксимальн ИЯ веществ карте-OB, M ия по газоочист ПДВ году источник источник очистко ая степень схеме сокращени ка й, % очистки, % Количест Темп выбросов во, шт. Объем мг/нм Наименова Скорос рату Y2 X1 Y1 X2 Γ/c 3 смеси, т/год ть, м/с pa M3/cсмес и, оС 13 2 5 7 12 14 15 16 3 4 6 8 9 10 11 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 Площадка 1 001 УПА 150 0029 0,15 13,9 0,24555 200 0 0301 Азота (IV) 0,128 903,13 0,256 2026 1 Труба 2 86 диоксид (Азота диоксид) (4) 0304 Азот (II) оксид 0,0416 2026 0,0208 146,76 (Азота оксид) (6) 0328 Углерод (Сажа, 0,00595 41,999 0,01142 2026 25 Углерод 86 черный) (583) 0330 352,78 0,1 2026 Сера диоксид 0,05 (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Cepa (IV) оксид) (516) 0337 Углерод оксид 0,12916 911,36 0,26 2026 (Окись 67 углерода, Угарный газ) (584)Бенз/а/пирен 0703 1,43E-0,001 0,00000 2026 (3,4-Бензпирен) 07 04 (54)1325 0,00142 10,081 0,00285 2026 Формальдегид (Метаналь) 88 72 (609)Алканы С12-19 0,03452 243,59 0,06857 2026 /в пересчете на 38 14 (Углеводороды предельные С12-С19 (в

пересчете на С); Растворитель

				1							1	I	I		1		I	РПК-265П) (10)				1
001	ЦА	1	200	Труба	0030	2	0,15	13,9	0,24555	200	0	0					0301	Азота (IV)	0,07736		0,0557	2026
									86									диоксид (Азота диоксид) (4)		3		
																	0304	Азот (II) оксид	0,01257	88,698	0,00905	2026
																		(Азота оксид) (6)	1			
																	0328	Углерод (Сажа,	0,00695	49,037	0,005	2026
																		Углерод черный) (583)				
																	0330	Сера диоксид	0,16346	1153,3	0,1176	2026
																		(Ангидрид	4	62		
																		сернистый, Сернистый газ,				
																		Cepa (IV)				
																	0337	оксид) (516) Углерод оксид	0,38642	2726,4	0,278	2026
																		(Окись	0,200.2	84	0,270	2020
																		углерода, Угарный газ)				
																		(584)				
001	АДПМ	1	150	Труба	0031	2	0,15	13,9	0,24555 86	200	0	0					0301	Азота (IV) диоксид (Азота	0,128	903,13	0,256	2026
									80									диоксид) (4)		,		
																	0304	Азот (II) оксид	0,0208	146,76	0,0416	2026
																		(Азота оксид) (6)				
																	0328	Углерод (Сажа, Углерод	0,00595 25	41,999	0,01142 86	
																		черный) (583)	23			
																	0330	Сера диоксид	0,05		0,1	2026
																		(Ангидрид сернистый,		8		
																		Сернистый газ,				
																		Сера (IV) оксид) (516)				
																	0337	Углерод оксид	0,12916		0,26	2026
																		(Окись углерода,	67	8		
																		Угарный газ)				
																	0703	(584) Бенз/а/пирен	1,43E-	0,001	0,00000	2026
																		(3,4-Бензпирен)	07	3,00	04	
																	1325	(54) Формальдегид	0,00142	10,081	0,00285	2026
																	1323	(Метаналь)	88	10,001	72	2020
																	2754	(609) Алканы С12-19	0,03452	243 50	0,06857	2026
																	2134	/в пересчете на	38	1	14	
																		С/ (Углеводороды				
																		предельные				
																		С12-С19 (в				
																		пересчете на C); Растворитель				
																		РПК-265П) (10)				

001	ДЭС	1	200	Труба	0032	2	0,15	10,29		200	0	0		0301	Азота (IV)	0,08533		0,128	2026
									53						диоксид (Азота диоксид) (4)	33	3		
														0304	Азот (II) оксид	0,01386	132,08	0,0208	2026
															(Азота оксид)	67	4	0,0200	2020
															(6)				
														0328	Углерод (Сажа,	0,00396	37,799	0,00571	2026
															Углерод	83		43	
														0220	черный) (583)	0.02222	217.50	0.05	2026
														0330	Сера диоксид (Ангидрид	0,03333	317,50	0,05	2026
															сернистый,	33	,		
															Сернистый газ,				
															Cepa (IV)				
															оксид) (516)				
														0337		0,08611	820,23	0,13	2026
															(Окись	11	1		
															углерода, Угарный газ)				
															(584)				
														0703	Бенз/а/пирен	9,50E-	0,0009	0,00000	2026
															(3,4-Бензпирен)	08		02	
														1225	(54)	0.00007	0.072	0.00142	2026
														1325	Формальдегид (Метаналь)	0,00095 25	9,073	0,00142 86	2026
															(609)	23		00	
														2754	Алканы С12-19	0,02301	219,23	0,03428	2026
															/в пересчете на	58	2	57	
															C/				
															(Углеводороды предельные				
															С12-С19 (в				
															пересчете на С);				
															Растворитель				
001	CAE	1	100	T	0022		0.15	2.6	0.06266	200		0		0201	РПК-265П) (10)	0.06400	17441	0.0600	2026
001	САГ	1	100	Труба	0033	2	0,15	3,6	0,06366	200	0	0		0301	Азота (IV) диоксид (Азота	0,06408 89	1744,1 83	0,0688	2026
									33						диоксид (Азота диоксид) (4)	09	63		
														0304	Азот (II) оксид	0,01041	283,43	0,01118	2026
															(Азота оксид)	44			
															(6)				
														0328	Углерод (Сажа,	0,00388	105,83	0,00428	2026
															Углерод черный) (583)	89	6	57	
														0330	Сера диоксид	0,02138	582,1	0,0225	2026
															(Ангидрид	89	Í	,	
															сернистый,				
															Сернистый газ,				
															Сера (IV) оксид) (516)				
														0337	Углерод оксид	0,07	1905,0	0,075	2026
														0007	(Окись	0,07	54	0,076	2020
															углерода,				
															Угарный газ)				
														0702	(584) Бенз/а/пирен	7,20E-	0,002	0,00000	2025
														0/03	(3,4-Бензпирен)	7,20E- 08	0,002	0,00000	2023
															(54)			01	
														1325	Формальдегид	0,00083	22,681		2026
															(Метаналь)	34		715	
			1		1		ı l		l	I	1		1 1	1	(609)	Ì	1		1 1

										<u>.</u>			I	I	I		2	54 Алканы С12-19	0,02	544,30	0,02142	2026
																		/в пересчете на С/		1	855	
																		(Углеводороды				
																		предельные C12-C19 (в				
																		пересчете на С);				
																		Растворитель РПК-265П) (10)				
001	Емкость	1	200	Дыхательный	0034	2	0,15	0,18	0,00318		0	0					0:	33 Сероводород	0,00000	2,201	1,775E-	
	для дизтоплива			клапан					09									(Дигидросульф ид) (518)	7		06	
	дизтоплива																2	54 Алканы С12-19	0,00249	783,74	0,00063	
																		/в пересчете на С/	3		2	
																		(Углеводороды				
																		предельные C12-C19 (в				
																		пересчете на С);				
																		Растворитель				
001	Сварочные	1	100	Неорганизова	6029	2					0	0	0	0			0	РПК-265П) (10) 23 Железо (II, III)	0,00386		0,00069	2026
	работы			нный														оксиды (в			5	
				источник														пересчете на железо)				
																		(диЖелезо				
																		триоксид, Железа оксид)				
																		(274)				
																	0.	43 Марганец и его соединения (в	0,00030		0,00005 45	2026
																		пересчете на				
																		марганца (IV) оксид) (327)				
																	00	01 Азота (IV)	0,00075		0,00013	2026
																		диоксид (Азота диоксид) (4)			5	
							ı										0:	37 Углерод оксид	0,00369		0,00066	2026
																		(Окись углерода,	4		5	
																		Угарный газ)				
																	0	(584) 42 Фтористые	0,00025		0,00004	2026
																	0.	газообразные	83		65	
																		соединения /в пересчете на				
																		фтор/ (617)				
																	0.	44 Фториды неорганические	0,00027		0,00005	2026
																		плохо				
																		растворимые - (алюминия				
																		фторид,				
																		кальция фторид, натрия				
																		гексафторалюм				
																		инат) (Фториды				
																		неорганические плохо				
																		растворимые /в				
																		пересчете на фтор/) (615)				

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

							2908	Пыль	0,00027	0,00005	2026
								неорганическая,	8		
								содержащая			
								двуокись			
								кремния в %:			
								70-20 (шамот,			
								цемент, пыль			
								цементного			
								производства -			
								глина,			
								глинистый			
								сланец,			
								доменный			
								шлак, песок,			
								клинкер, зола,			
								кремнезем, зола			
								углей			
								казахстанских			
								месторождений			
) (494)			

2.6. Характеристика аварийных и залповых выбросов

Под аварией понимают существенные отклонения от нормативно-проектных или допустимых эксплуатационных условий производственно-хозяйственной деятельности по причинам, связанным с действиями человека или техническими средствами, а также в результате любых природных явлений.

Для безаварийного проведения эксплуатации месторождений должны быть предусмотрены следующие оперативные решения:

- предусмотреть герметизированную систему сбора и подготовки газа с технологическим режимом по нормам проектирования; с целью уменьшения объема выбросов вредных веществ в атмосферу при возможных авариях;
- трапы, сепараторы и другие аппараты, работающие под давлением, должны эксплуатироваться в соответствии с «Правилами устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением»;
- ▶ автоматизация технологических процессов подготовки нефти и газа, обеспечивающая стабильность работы всего оборудования с контролем и аварийной сигнализацией при нарушении заданного режима, что позволит обслуживающему персоналу предотвратить возникновение аварийных ситуаций;
- > применение прогрессивных технологий и материалов;
- > обучение обслуживающего персонала реагированию на аварийные ситуации;
- > проверка готовности систем извещения об аварийной ситуации;
- усиление мер контроля работы основного технологического оборудования, а также факельной системы;
- > тщательный контроль состояния трубопроводов, резервуаров, оборудования;
- обвалование резервуаров с пожароопасными веществами и создание под ними площадок каре с непроницаемым экраном;

Аварийные выбросы на месторождении предотвращаются своевременным проведением профилактических работ. При обустройстве месторождения осуществляется постоянный контроль технического обслуживания всех видов оборудования. На месторождении предусмотрен порядок действий в случае возможной аварии.

Залповые выбросы на месторождениях возможны при прорывах нефти и газопроводов. На месторождении в основном используется глубинно-насосный способ добычи нефтепродуктов и производится постоянный контроль за работой качалок, состоянием нефтегазопроводов и возможностью перекрытия поврежденных участков. Все это исключает возможность больших залповых выбросов.

Залповых выбросов и непредвиденных нарушений технологии при проведении добычи не предполагается, так как при осуществлении добычи нефти, сжигании газа используется современное оборудование, соблюдаются технологические регламенты процессов добычи и сжигания газа, систематически производится осмотр и используемого оборудования, его своевременный ремонт.

Поддерживаются в исправном и работоспособном состоянии все механизмы, не допускаются перебои в их работе, что обеспечивается своевременным проведением плановопредупредительного ремонта оборудования. Большое значение имеет также своевременная очистка и смазка рабочих частей оборудования.

Молния-защита проектируемых сооружений на месторождении выполнена в соответствии с требованиями «Инструкции по устройству молния-защиты зданий и сооружений» СН РК 2.04-29-2005.

2.7. Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу, и соответствующие им величины выбросов по предприятию в целом представлены в таблице 2.7.1, 2.7.2.

Таблица 2.7.1. Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу

Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

Код	Наименование	ЭНК,	ПДК	ПДК		Класс	Выброс вещества	Выброс вещества	Значение
3B	загрязняющего вещества	мг/м3	максималь-	среднесу-	ОБУВ,	опас-	с учетом	с учетом	М/ЭНК
			ная разо-	точная,	мг/м3	ности	очистки, г/с	очистки,т/год	
			вая, мг/м3	мг/м3		3B		(M)	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0301	Азота (IV) диоксид (Азота		0.2	0.04		2	0.000554	0.0099912	0.24978
	диоксид) (4)								
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)		0.4	0.06		3	0.000090025	0.00162357	0.0270595
0337	Углерод оксид (Окись углерода,		5	3		4	0.00481333333	0.08630256	0.02876752
	Угарный газ) (584)								
0410	Метан (727*)				50		0.00481333333	0.08630256	0.00172605
	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)				50		0.12446096	2.43753872	0.04875077
	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)				30		0.0460328	0.9031604	0.03010535
0602	Бензол (64)		0.3	0.1		2	0.0006008	0.01179504	0.1179504
	Диметилбензол (смесь о-, м-, п-изомеров) (203)		0.2			3	0.000188944	0.00370704	0.0185352
	Метилбензол (349)		0.6			3	0.00037784	0.007414	0.01235667
	ΒСΕΓΟ:						0.18193203566	3.54783509	0.53503146

Примечания: 1. В колонке 9: "М" - выброс 3В,т/год; при отсутствии ЭНК используется ПДКс.с. или (при отсутствии ПДКс.с.) ПДКм.р. или (при отсутствии ПДКм.р.) ОБУВ

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

Таблица 2.7.2. Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу

КРС м/р Северный Карабулак на 2026 год

Код ЗВ	Наименование загрязняющего вещества	ЭНК,	ПДК максималь-	ПДК среднесу-	ОБУВ,	Класс опас-	Выброс вещества с учетом	Выброс вещества с учетом	Значение М/ЭНК
	•		ная разо- вая, мг/м3	точная, мг/м3	мг/м3	ности 3В	очистки, г/с	очистки,т/год (М)	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	1 0
0123	Железо (II, III) оксиды (диЖелезо триоксид, Железа оксид) /в пересчете на железо/ (274)			0,04		3	0,00386	0,000695	0,017375
0143	Марганец и его соединения /в пересчете на марганца (IV) оксид/ (327)		0,01	0,001		2	0,000303	0,0000545	0,0545
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)		0,2	0,04		2	0,483572222	0,764635	19,115875
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)		0,4	0,06		3	0,078451111	0,12423	2,0705
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)		0,15	0,05		3	0,026712222	0,0378572	0,757144
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)		0,5	0,05		3	0,318222222	0,3901	7,802
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)		0,008			2	0,000007	0,000001775	0,00022188
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)		5	3		4	0,804538445	1,003665	0,334555
0342	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)		0,02	0,005		2	0,0002583	0,0000465	0,0093
0344	Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые		0,2	0,03		2	0,000278	0,00005	0,00166667
0703 1325 2754	/в пересчете на фтор/) (615) Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54) Формальдегид (Метаналь) (609) Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель		0,05	0,000001 0,01		1 2 4	0,000000453 0,004643389 0,114556305	0,0000011 0,00800015 0,19348905	1,1 0,800015 0,19348905

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
	РПК-265П) (10)								
29	Пыль неорганическая, содержащая		0,3	0,		3	0,000278	0,00005	0,0005
08	двуокись кремния в %: 70-20			1					
	(шамот, цемент, пыль цементного								
	производства - глина, глинистый								
	сланец, доменный шлак, песок,								
	клинкер, зола, кремнезем, зола								
	углей казахстанских								
	месторождений) (494)								
	ВСЕГО:						1,835680669	2,522875275	32,2571416

Примечания: 1, В колонке 9: "М" - выброс 3В,т/год; при отсутствии ЭНК используется ПДКс,с, или (при отсутствии ПДКс,с,) ПДКм,р, или (при отсутствии ПДКм,р,) ОБУВ 2, Способ сортировки: по возрастанию кода 3В (колонка 1)

2.8. Обоснование полноты и достоверности исходных данных, принятых для расчета НДВ

На основании проведенных расчетов, а также по уточненным исходным данным об используемых материалах, реагентах, составах технологических сред, паспортных данных оборудования, объемах работ по эксплуатации определены количественные и качественные характеристики выбросов загрязняющих веществ в атмосферу расчетным путем по утвержденным нормативным документам.

В настоящей работе предусмотрены и рассчитаны предельно-допустимые выбросы от эксплуатации предприятия.

Определение величин выбросов загрязняющих веществ от оборудования проведено расчетными методами в соответствии со следующими методическими документами:

- ➤ «Сборник методик по расчету выбросов вредных веществ в атмосферу различными производствами». Алматы, 1996 г.;
- У Методика расчета валовых выбросов вредных веществ в атмосферу для предприятий нефтепереработки и нефтехимии, утвержденная приказом Министра охраны окружающей среды от «18» 04 2008 г. № 100-п;
- ▶ РД 39.142-00 «Методики расчета выбросов вредных веществ в окружающую среду от неорганизованных источников нефтегазового оборудования»;
- ▶ Методические указания по определению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004. Астана, 2005. Расчеты по п. 6-8;
- ▶ Методика расчетов выбросов в окружающую среду от неорганизованных источников АО "Казтрансойла" Астана, 2005 (п.6.1, 6.2, 6.3 и 6.4);
- ▶ Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух (дополненное и переработанное), СПб, НИИ Атмосфера, 2005;
- ▶ "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 паро-производительностью до 30 т/час;
- ▶ Методические указания по определению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004. Астана, 2005. Расчет по п. 9;
- № Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий. п. 4.4 Кузнечные работы Приложение №3 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- № Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от объектов 4 категории п.6. Расчет выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от химических лабораторий Приложение №9 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- ▶ Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при механической обработке металлов (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.06- 2004. Астана, 2005:
- № Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий. п. 4.6 Аккумуляторные работы Приложение №3 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- № Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий (раздел 4.7. Ремонт РТИ) Приложение №3 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- ▶ Методика по расчету выбросов загрязняющих веществ в атмосферу предприятиями деревообрабатывающей промышленности. РНД 211.2.02.08-2004. Астана, 2005;
- ▶ Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (по величинам удельных выбросов). РНД 211.2.02.03-2004. Астана, 2005;

- Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий (раздел 3) Приложение №3 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- № Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от предприятий дорожностроительной отрасли (раздел 4) Приложение №12 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- № Методика расчета нормативов выбросов вредных веществ от стационарных дизельных установок. Приложение №14 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п;
- ▶ Временные рекомендации по расчету выбросов от стационарных дизельных установок. Л., 1988;
- ▶ «Сборник временных инструкций по измерению, учету и контролю выбросов оксидов азота и углерода на объектах транспорта и использования газа». Временная инструкция по учету валовых выбросов оксидов азота и углерода газотурбинных установок на компрессорных станциях по измеренному количеству топливного газа. ВНИИгаз, Москва 1993г;
- Каталог удельных выбросов загрязняющих веществ газотурбинных установок газоперекачивающих агрегатов. ВНИИгаз. Москва, 1993 г;
- ➤ Технологический регламент на проектирование компрессорных станций. ВНИИГАЗ. Москва, 1994;
- ▶ Руководство по нормированию выбросов загрязняющих веществ в атмосферу на объектах транспорта и хранения газа. РД 51-100-85, Москва, 1985;
- ▶ Методика определения и нормирования расхода газа на собственные нужды (без топливного газа) магистральных газопроводов. Укргазпром, УкрНИИгаз. Харьков, 1981;
- ▶ Нормы расхода газа на собственные нужды. ПО «Уралтрансгаз», 1980;
- ▶ Методика определения расхода природного газа на собственные технологические нужды линейной части магистрального газопровода, ГРС и ГИС. ЗАО «Газпром». Москва, 2002.

2.9. Определение категории предприятия

Категория опасности предприятия. Для объектов м/р Северный Карабулак по добыче нефти и газа, и операций с ними по санитарным правилам «Санитарно-эпидемиологические требования к санитарно-защитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека» от 11 января 2022 года №КР ДСМ-2, нефтедобывающие месторождения относится к I классу опасности с размерами санитарно-защитной зоны не менее 1000 м.

Согласно Приказа Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 13 июля 2021 года № 246 «Об утверждении Инструкции по определению категории объекта, оказывающего негативное воздействие на окружающую среду» объекты, оказывающие минимальное негативное воздействие на окружающую среду, относится к I категории.

3. ПРОВЕДЕНИЕ РАСЧЕТОВ РАССЕИВАНИЯ

3.1. Программы автоматизированного расчета загрязнения атмосферы

Математическое моделирование рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере и расчет величин приземных концентраций выполнено по программному комплексу «Эра», версия 3.0, разработчик фирма «Логос-Плюс» (г. Новосибирск). Программа согласована с ГГО им. А.И. Воейкова и в соответствии с «Инструкцией по нормированию выбросов загрязняющих веществ в атмосферу» разрешена Министерством природных ресурсов и охраны окружающей среды к применению в Республике Казахстан.

3.2.Метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие условия рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере города

Метеорологические условия оказывают существенное влияние на перенос и рассеивание вредных примесей, поступающих в атмосферу. Наибольшее влияние на рассеивание примесей в атмосферу оказывает режим ветра и температуры. На формирование уровня загрязнения воздуха оказывают также влияние туманы, осадки и радиационный режим.

Ветры оказывают существенное влияние на перенос и рассеивание примесей в атмосфере, особенно слабые. Однако в это время значительно увеличивается подъем перегретых выбросов в слои атмосферы, где они рассеиваются, если при этих условиях наблюдаются инверсии, то может образоваться "потолок", который будет препятствовать подъему выбросов, и концентрация примесей у земли резко возрастает.

Осадки очищают воздух от примесей. После длительных и интенсивных осадков высокие концентрации примесей наблюдаются очень редко. Засушливость климата в изучаемом районе не способствует очищению атмосферы.

Солнечная радиация обуславливает фотохимические реакции в атмосфере и формирование различных вторичных продуктов, обладающих часто более токсичными свойствами, чем вещества, поступающие от источников выбросов.

Совокупность климатических условий: режим ветра, застой воздуха, туман, инверсии и т.д., определяет способность атмосферы рассеивать продукты выбросов и формировать некоторый уровень ее загрязнения. Для оценки климатических условий рассеивания примесей на территории СНГ используется показатель - потенциал загрязнения атмосферы (ПЗА), по которому выделяется пять зон. Изучаемый нами район относится к IV зоне с высоким ПЗА.

Метеорологические характеристики и коэффициент, определяющий условия рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере

Наименование характеристик	Величина
Коэффициент, зависящий от стратификации атмосферы, А	200
Коэффициент рельефа местности в городе	1,00
Средняя максимальная температура наружноговоздуха наиболее жаркого месяца года, град,С	27,3
Средняя температура наружного воздуха наибо- лее холодного месяца (для котельных,работа-ющих по отопительному графику), градС Среднегодовая роза ветров, % С	-11,5
С	14,0
В	21,0 24,0
В	4,0 9,0
Ю	7,0 13,0
В	8,0
Ю	0,8 3,0

3.3. Результаты расчетов уровня загрязнения атмосферы на существующее положение и с учетом перспективы развития

Целью моделирования рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере является определения степени и дальности воздействия загрязняющих веществ на приземный слой воздуха территорий, прилегающих к месторождению Северный Карабулак АО «ПетроКазахстан Кумколь Ресорсиз». Моделирование рассеивания загрязняющих веществ от источников выбросов в настоящей работе выполняется с применением специально разработанной и утвержденной системы качественных и количественных критериев оценки на основе достоверных сведений: о качественные и количественные характеристики источников загрязнения, о климатических условиях района место размещения, о «фоновом» состоянии и других определяющих параметров воздушного бассейна.

При выполнении модулирования рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере использованы следующие исходные данные:

Данные параметров источников выбросов загрязняющих веществ, определенных по проектной документации;

Согласно данным РГП «Казгидромет» на территории отсутствуют посты наблюдений за качеством атмосферного воздуха.

Безразмерный коэффициент, учитывающий скорость оседания вредных веществ в атмосферном воздухе: F=1 – для газообразных веществ, F=3 - для мелкодисперсных аэрозолей.

Расчет приземных концентраций загрязняющих веществ в атмосферу для источников АО «ПетроКазахстан Кумколь Ресорсиз» выполнен Программным комплексом «Эра V 3.0».

Исходные данные в расчетах рассеивания по источникам выбросов приняты с учетом требований РНД 211.2.01.01-97, на основе данных представленных по объекту - МЩЗ расчетных данных по выбросам приведены в Приложении.

Программный комплекс «Эра» разработан ООО «Логос-плюс» (г. Новосибирск) для ПК и предназначен для решения широкого спектра задач в области охраны атмосферного воздуха.

Программа расчета приземных концентраций вредных веществ в атмосфере согласована ГГО им. А.И. Воейкова, г. Санкт-Петербург, рекомендована к использованию Министерством Охраны Окружающей Среды Республики Казахстан (№ 09-335 от 01.02.2002 г.).

Указанная программа реализует Методику расчета концентраций в атмосферном воздухе вредных веществ, содержащихся в выбросах предприятий, РНД 211.2.01.10-97. Настоящая методика предназначена для расчета концентраций в двухметровом слое над поверхностью земли, а также вертикального распределения концентраций. Степень опасности загрязнения атмосферного воздуха характеризуется наибольшим рассчитанным значением концентрации, соответствующим неблагоприятным метеорологическим условиям, в том числе «опасными» скоростью и направлением ветра, встречающимися примерно в 1-2% случаев.

При одновременном совместном присутствии в атмосферном воздухе нескольких веществ, обладающих суммацией вредного действия, для каждой группы указанных веществ однонаправленного вредного действия рассчитывается безразмерная суммарная концентрация или значения концентраций вредных веществ, обладающих суммацией вредного действия, приводятся условно к значению концентраций одного из них.

Критерием оценки качества атмосферного воздуха служат максимально-разовые предельно - допустимые концентрации (ПДК_{м.р.}) веществ. ПДК рассчитываются в приземном слое атмосферного воздуха с усреднением за период не более 20 минут как отдельные элементы (ПДК_{м.р.}) или как суммация токсичного действия ряда загрязняющих веществ в определенном их сочетании, присутствующих в выбросах источников предприятия. Существуют два вида ПДК – одни для рабочих участков внутри СЗЗ, и другие более жесткие для населенных пунктов за пределами СЗЗ.

Расчет рассеивания выбросов загрязняющих веществ на существующее положение выполнен при нормальном технологическом режиме эксплуатации действующего производства.

Результаты расчетов уровня загрязнения атмосферы на существующее положение и с учетом перспективы развития предприятия.

Согласно пункта 2.1. РНД 211.2.01.01 – 97 максимальное значение приземной концентрации вредного вещества См (мг/м³) при выбросе газо-воздушной смеси из одиночного точечного источника с круглым устьем достигается при неблагоприятных метеоусловиях на расстоянии Хм (м) от источника определяется по формуле:

$$C_M = A * M * \Gamma * m * n * \square$$
 где, $_{3}\sqrt{H^2 * V * \Delta}$ Т

А – коэффициент, зависящий от температурной стратификации атмосферы;

M(r/c) – масса вредного вещества, выбрасываемого в атмосферу в единицу времени;

F – безразмерный коэффициент, учитывающий скорость оседания вредных веществ в атмосферном воздухе;

m и n – коэффициенты, учитывающие условия выхода газо-воздушной смеси из устья источника выброса;

Н (м) – высота источника над уровнем земли;

η – безразмерный коэффициент, учитывающий влияние рельефа местности, в случае ровной и слабо пересеченной местности с перепадами высот, не превышающими 50 м на 1 км, коэффициент равен 1,0;

ΔТ(град) – разность между температурой выбрасываемой газо-воздушной смеси Тг и температурой окружающего атмосферного воздуха Тв;

 $V1 (m^3/c)$ – расход газо-воздушной смеси, определяемой по формуле: $V_1 = \pi * d_2 / 4 * W_0$ где,

W0 (м/c) – средняя скорость выхода газо-воздушной смеси из устья источника выброса.

В нашем случае расчет рассеивания загрязняющих веществ был произведен по программе «Эра 3.0».

Результаты расчетов рассеивания приведены в Приложении.

Город: 020 Упытауская область. :0002 НДВ Северный Карабулак на 2026 год, :3 существующее положение (2026 год) Rap pacw, :3

од ЗВ	Наименование загрязняющих веществ и состав групп суммаций	Cm	l PΠ l	C33	XX3	I	ΦT	Колич ИЗА	ПДК(ОБУВ) мг/м3	Класс опасн
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,0278	Cm<0,05	Cm<0,05	Her pac	и, нет	расч,	4 	0,2000000 	1 2
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,0023	Cm<0,05	Cm<0,05	Her pac	и, нет 	расч,	I 4	0,4000000 	1 3
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,0065	Cm<0,05	Cm<0,05	Her pac	и, нет 	расч,	I 4	5,0000000 	4
0410	Метан (727*)	0,0007	Cm<0,05	Cm<0,05	нет расч	i, her	расч,	4	150,0000000	1 -
0415	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	0,0890	0,070079	I 0,000409	Her pac	i, Her	расч,	12 	50,0000000 	-
0416	Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	0,0548	0,043144 	0,000252 	Her pac	i, Her	расч,	12 	30,0000000 	1 -
0602	Бензол (64)	0,0715	0,056358	1 0,000329	нет расч	и, нет	расч,	1 12	0,3000000	1 2
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0,0337	Cm<0,05	Cm<0,05	нет расч	и, нет 	расч,	12 	0,2000000 I	3
0621	Метилбензол (349)	0,0225	[Cm<0.05	Cm<0.05	нет расч	и. нет	расч.	1 12	0,6000000	1 3

Примечания

1, Таблица отсортирована по увеличению значений по коду загрязняющих веществ

Анализ результатов рассеивания показал, что по всем ингредиентам максимальная приземная концентрация в СЗЗ не превышает установленные ПДК в связи с этим предусматриваются один этап установления НДВ.

Расчет полей приземных концентраций загрязняющих веществ произведен с целью установления допустимых выбросов предприятия и подтверждения нормативного качества атмосферного воздуха. Расчет максимальных приземных концентраций вредных веществ позволяет выделить зоны с нормативным качеством воздуха и повышенным содержанием отдельных ингредиентов по отношению к ПДК.

Состояние воздушного бассейна на территории предприятия и прилегающей к нему территории в границах расчетного прямоугольника, характеризуется максимальными приземными концентрациями вредных веществ, представленными результатами расчетов на ЭВМ и картами рассеивания, с нанесенными на них изолиниями расчетных концентраций.

Определение необходимости расчетов приземных концентраций по веществам на существующее положение

Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

	ская область, пдь северный г	<u> </u>				_	I	I
Код	Наименование	ПДК	ПДК	ОБУВ	Выброс	Средневзв	М/(ПДК*Н)	Необхо-
						e-		
загр,	вещества	максим,	средне-	ориен	вещества	шенная	для Н>10	димость
				тир,				
веще-		разовая,	суточная,	безопа	г/с	высота, м	М/ПДК	проведе
		•		сн,				_
ства		мг/м3	мг/м3	УВ,мг	(M)	(H)	для Н<10	ния
				/ _M 3	, ,	, ,		
								расчетов
1	2	3	4	5	6	7	8	9
0301	Азота (IV) диоксид (Азота	0,2	0,04		0.000554	8,2	0.0028	Нет
	диоксид) (4)	,				,		
0304	Азот (II) оксид (Азота	0,4	0,06		0.000090025	8,2	0,0002	Нет
	оксид) (6)	,	,			,	Í	
0337	Углерод оксид (Окись	5	3		0.00481333333	8,2	0,001	Нет
	углерода, Угарный					,	,	
	газ) (584)							
0410	Метан (727*)			50	0.00481333333	8,2	0.000096267	Нет
0415	Смесь углеводородов			50	0.12446096		0.0025	Нет
	предельных С1-С5							
	(1502*)							
0416	Смесь углеводородов			30	0.0460328	2	0.0015	Нет
	предельных С6-С10							
	(1503*)							
0602	Бензол (64)	0,3	0,1		0.0006008	2	0.002	Нет
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-	0,2			0.000188944		0.0009	Нет
	, п- изомеров)	,						
	(203)							
0621	Метилбензол (349)	0,6			0.00037784	2	0.0006	Нет

Примечания: 1, Необходимость расчетов концентраций определяется согласно п,58 МРК-2014, Значение параметра в колонке 8 должно

быть >0.01 при H>10 и >0.1 при H<10, где H - средневзвешенная высота ИЗА, которая определяется по стандартной формуле:

Сумма(Ні*Мі)/Сумма(Мі), где Ні - фактическая высота ИЗА, Мі - выброс ЗВ, г/с

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

Оператором разработан план технических мероприятий по снижению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу, включающий в себя мероприятия по обеспечению прочности и герметичности технических аппаратов, запорно-регулирующей арматуры (ЗРА), фланцевых соединений (ФС) и соединений трубопроводов. Данные мероприятия позволят снизить выбросы смеси углеводородов предельных С1-С5 от запорно-регулирующей арматуры (ЗРА) и фланцевых соединений (ФС) на 100 %, План технических мероприятий по снижению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу представлен в ниже представленной таблице.

ПЛАН технических мероприятий по снижению выбросов загрязняющих веществ

в атмосферу с целью достижения нормативов допустимых выбросов

Наименован ие	Наименова- ние вещества	N источ выбро- са на карте схеме	Значение выбросов			Сро выполи меропр кв, г	нения иятий,	Затраты на реализацию мероприятий, тыс, тенге		
мероприятий	вещества	CACMC	до реализации после мероприятия реализации			начало	окон- чание	кап ита	основ- ная	
			г/сек	т/год	г/се к	т/год				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Обеспечение прочности герметичности техн, аппаратов, ЗРА, ФС и соед, трубо-	(0415) Смесь углеводород ов предельных С1-С5	6021-6028		2,660837		0	1 кв 2026	4 кв 2026		
-	В целом по предприятию в результате реализации всех мероприятий:			2,660837		0				

3.4. Предложения по нормативам допустимых выбросов по каждому источнику и ингредиенту

Выполненные расчеты уровня загрязнения атмосферного воздуха показали возможность принятия выбросов и параметров источников выбросов в качестве предельно допустимых выбросов, на срок действия разработанного проекта или до ближайшего изменения технологического режима работы, переоснащения производства, увеличения объемов работ, строительство и эксплуатация новых объектов, в результате которых произойдет изменение количественного и качественного состава выбросов, увеличение источников загрязнения и как следствие изменение нормативов.

Нормативы выбросов предложены для каждого вредного вещества, загрязняющего окружающую среду. Предложения по нормативам выбросов по каждому загрязняющему веществу и источникам выбросов приведены в таблицах 3.4.2.

По ингредиентам, приземная концентрация которых не превышает значения ПДК, а также для ингредиентов, расчет приземных концентраций которых не целесообразен, предлагается установить нормативы на уровне фактических выбросов.

Таблица 3.4.1. Нормативы выбросов загрязняющих веществ в атмосферу по объекту Улытауская область. НЛВ Северный Карабулак на 2026 год

Улытауская область, НДВ Сег	верный Кар	рабулак на 2026 год	Ţ					
	Но-]	Нормативы выбросон	з загрязняющих ве	ществ		
	мер							
Производство	ис-							год
цех, участок	точ-	существующе	е положение	на 2026	год	НДІ	3	дос-
	ника							тиже
Код и наименование	выб-	г/с	т/год	г/с	т/год	г/с	т/год	ния
загрязняющего вещества	poca							НДВ
1	2	3	4	5	6	7	8	9
			Организован	ные источни	ки			
(0301) Азота (IV) диоксид (Аз		. , ()						
Основное	0021	0,000085	0,001763	0,0000588	0,0013464	0,0000588	0,0013464	1
	0022	0,0003216	0,00656	0,0003104	0,005904	0,0003104	0,005904	
	0023	0,0000624	0,00124	0,00006504	0,001292	0,00006504	0,001292	1
	0024	0,00003864	0,000768	0,00003688	0,0007328	0,00003688	0,0007328	
	0035			0,00008288	0,000716	0,00008288	0,000716	5
(0304) Азот (II) оксид (Азота								
Основное	0021	0,00001382	0,0002865	0,000009555	0,00021879	0,000009555	0,00021879	
	0022	0,0000523	0,001066	0,00005044	0,0009594	0,00005044	0,0009594	1
	0023	0,00001014	0,0002015	0,000010569	0,00020995	0,000010569	0,00020995	
	0024	0,00000628	0,0001248	0,000005993	0,00011908	0,000005993	0,00011908	2026
	0035			0,000013468	0,00011635	0,000013468	0,00011635	5
(0337) Углерод оксид (Окись		Угарный газ) (584)		<u>.</u>				
Основное	0021	0,000915	0,01897	0,00076111111	0,0174264	0,00076111111	0,0174264	2026
	0022	0,001778	0,03626	0,00174722222	0,0332112	0,00174722222	0,0332112	
	0023	0,000785	0,0156	0,0008	0,0158976	0,0008	0,0158976	
	0024	0,000617	0,01225	0,00060222222	0,01196736	0,00060222222	0,01196736	
	0035			0,00090277778	0,0078	0,00090277778	0,0078	3
(0410) Метан (727*)								
Основное	0021	0,000915	0,01897	0,00076111111	0,0174264	0,00076111111	0,0174264	
	0022	0,001778	0,03626	0,00174722222	0,0332112	0,00174722222	0,0332112	2026
	0023	0,000785	0,0156	0,0008	0,0158976	0,0008	0,0158976	
	0024	0,000617	0,01225	0,00060222222	0,01196736	0,00060222222	0,01196736	
	0035			0,00090277778	0,0078	0,00090277778	0,0078	3
(0415) Смесь углеводородов і	предельных	c C1-C5 (1502*)						
Основное	0025	0,0235	0,00352	0,02347704	0,12738468	0,02347704	0,12738468	2026
	0026	0,0235	0,00352	0,02347704	0,12738468	0,02347704	0,12738468	2026

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

	0027	0,0235	0,00352	0,02347704	0,12738468	0,02347704	0,12738468	2026
	2 0028	0,0235	0,00352	0,02347704	0,12738468	0,02347704	0,12738468	2026
(0416) Смесь углеводородов пр	оедельных	C6-C10 (1503*)						
Основное	0025	0,00868	0,001302	0,0086832	0,0471144	0,0086832	0,0471144	2026
	0026	0,00868	0,001302	0,0086832	0,0471144	0,0086832	0,0471144	202ϵ
	0027	0,00868	0,001302	0,0086832	0,0471144	0,0086832	0,0471144	2026
	0028	0,00868	0,001302	0,0086832	0,0471144	0,0086832	0,0471144	2026
(0602) Бензол (64)								
Основное	0025	0,0001134	0,000017	0,0001134	0,0006153	0,0001134	0,0006153	2026
	0026	0,0001134	0,000017	0,0001134	0,0006153	0,0001134	0,0006153	2026
(2 0027	0,0001134	0,000017	0,0001134	0,0006153	0,0001134	0,0006153	2026
	0028	0,0001134	0,000017	0,0001134	0,0006153	0,0001134	0,0006153	2026
(0616) Диметилбензол (смесь с	о-, м-, п- из	вомеров) (203)	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•	•			
Основное	0025	0,00003564	0,00000535	0,00003564	0,00019338	0,00003564	0,00019338	2026
1	0026	0,00003564	0,00000535	0,00003564	0,00019338	0,00003564	0,00019338	2026
	0027	0,00003564	0,00000535	0,00003564	0,00019338	0,00003564	0,00019338	2026
	0028	0,00003564	0,00000535	0,00003564	0,00019338	0,00003564	0,00019338	2026
(0621) Метилбензол (349)		•	•	•	•	-		
Основное	0025	0,0000713	0,0000107	0,00007128	0,00038676	0,00007128	0,00038676	2026
	0026	0,0000713	0,0000107	0,00007128	0,00038676	0,00007128	0,00038676	202ϵ
	0027	0,0000713	0,0000107	0,00007128	0,00038676	0,00007128	0,00038676	2026
	0028	0,0000713	0,0000107	0,00007128	0,00038676	0,00007128	0,00038676	2026
		Н	еорганизова	нные источн	ики			
(0415) Смесь углеводородов пр	едельных		•					
Основное	6021	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2026
	6022	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2026
	6023	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2020
	6024	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2020
	6025	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2020
	6026	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2026
	6027	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2026
	6028	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	0,003819077	0,241	2026
(0416) Смесь углеводородов пр	оедельных	C6-C10 (1503*)						
Основное	6021	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2026
1	6022	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2020
1	6023	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2020
1	6024	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2020
1	6025	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2020
1	6026	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2026
1	6027	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2026

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

1	6028	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	0,001412521	0,08933785	2026
(0602) Бензол (64)								
Основное	6021	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
	6022	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
	6023	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
	6024	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
	6025	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
	6026	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
	6027	0,0000184	0,00116673	0,0000184			0,00116673	
	6028	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	0,0000184	0,00116673	2026
(0616) Диметилбензол (смесь о-	-, м-, п-	изомеров) (203)						
Основное	6021	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	0,00036669	2026
	6022	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976			0,00036669	
	6023	*	0,00036669	0,0000057976	*		0,00036669	
	6024	*	0,00036669	0,0000057976	*		0,00036669	
	6025	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	0,00036669	
	6026	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0,00036669	
	6027	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	,	·	0,00036669	
	6028	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	0,00036669	0,0000057976	0,00036669	2026
(0621) Метилбензол (349)								
Основное	6021		0,00073337	0,00001159			0,00073337	2026
	6022	0,00001159	0,00073337	0,00001159	0,00073337	0,00001159	0,00073337	
	6023	0,00001159	0,00073337	0,00001159	0,00073337	0,00001159	0,00073337	2026
	6024	0,00001159	0,00073337	0,00001159	0,00073337	0,00001159	0,00073337	2026
	6025	0,00001159	*	0,00001159	,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0,00073337	2026
	6026	*	0,00073337	0,00001159	*	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0,00073337	2026
	6027	0,00001159	0,00073337	0,00001159	*	0,00001159	0,00073337	2026
	6028	,	0,00073337	0,00001159	·	′	0,00073337	
Всего по объекту:		0,1805206248	2,85842712	0,18193203566	3,54783509	0,18193203566	3,54783509	
Из них:								
Итого по организованным		0,13838154	0,19759	0,13979293166	0,88699797	0,13979293166	0,88699797	
источникам:								
Итого по неорганизованным		0,0421390848	2,66083712	0,042139104	2,66083712	0,0421390848	2,66083712	
источникам:								

Таблица 3.4.2. Нормативы выбросов загрязняющих веществ в атмосферу по объекту

КРС м/р Северный Карабулак на 2026 г

	Но- мер			Нормативы вы	бросов загрязняющ	их веществ		
Производство цех, участок	ис- точ- ника	существую	щее положение	на 202	26 год	НД	цв	год дос- тиже
Код и наименование загрязняющего вещества		г/с	т/год	г/с	т/год	г/с	т/год	ния НДВ
1	2	3	4	5	6	7	8	9
**0123, Железо (II, III) окси	ды (диЖеле:	во триоксид, Же	леза оксид) /в					1
Неорганизованные		источ	. ,					
KPC	6029	0,00386	0,000695	0,00386	0,000695	0,00386	0,000695	2026
Итого:		0,00386	0,000695	0,00386	0,000695	0,00386	0,000695	
Всего по		0,00386	0,000695	0,00386	0,000695	0,00386	0,000695	
загрязняющему								
веществу:								
**0143, Марганец и его соед	цинения /в п	ересчете на мар	ганца (IV) оксид/					•
Неорганизованные		источ	ники					
KPC	6029	0,000303	0,0000545	0,000303	0,0000545	0,000303	0,0000545	2026
Итого:		0,000303	0,0000545	0,000303	0,0000545	0,000303	0,0000545	
Всего по		0,000303	0,0000545	0,000303	0,0000545	0,000303	0,0000545	
загрязняющему								
веществу:								
**0301, Азота (IV) диоксид	(Азота диок	сид) (4)						
Организованные		источник						
KPC	0029	0,128	0,256	0,128	0,256	0,128	0,256	
KPC	0030	0,0774	0,0557	0,0774	0,0557	0,0774	0,0557	2026
KPC	0031	0,128	0,256	0,128	0,256	0,128	0,256	2026
KPC	0032	0,085333333	0,128	0,085333333	0,128	0,085333333	0,128	2026
KPC	0033	0,064088889	0,0688	0,064088889	0,0688	0,064088889	0,0688	2026
Итого:		0,482822222	0,7645	0,482822222	0,7645	0,482822222	0,7645	
Неорганизованные	1	источ			1	1	1	1
KPC	6029	0,00075	0,000135	0,00075	0,000135	0,00075	0,000135	2026
Итого:		0,00075	0,000135	0,00075	0,000135	0,00075	0,000135	<u> </u>
Всего по		0,483572222	0,764635	0,483572222	0,764635	0,483572222	0,764635	
загрязняющему								

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

веществу:								
**0304, Азот (II) оксид (Азот	га оксид) (6)			·			
Организованные		источники						
KPC	0029	0,0208	0,0416	0,0208	0,0416	0,0208	0,0416	2026
KPC	0030	0,01257	0,00905	0,01257	0,00905	0,01257	0,00905	2026
KPC	0031	0,0208	0,0416	0,0208	0,0416	0,0208	0,0416	2026
KPC	0032	0,013866667	0,0208	0,013866667	0,0208	0,013866667	0,0208	2026
KPC	0033	0,010414444	0,01118	0,010414444	0,01118	0,010414444	0,01118	2026
Итого:		0,078451111	0,12423	0,078451111	0,12423	0,078451111	0,12423	
Всего по		0,078451111	0,12423	0,078451111	0,12423	0,078451111	0,12423	
загрязняющему								
веществу:								
**0328, Углерод (Сажа, Угле	ерод черный	í) (583)						
Организованные		источники						
KPC	0029	0,0059525	0,0114286	0,0059525	0,0114286	0,0059525	0,0114286	2026
KPC	0030	0,00695	0,005	0,00695	0,005	0,00695	0,005	2026
KPC	0031	0,0059525	0,0114286	0,0059525	0,0114286	0,0059525	0,0114286	2026
KPC	0032	0,003968333	0,0057143	0,003968333	0,0057143	0,003968333	0,0057143	2026
KPC	0033	0,003888889	0,0042857	0,003888889	0,0042857	0,003888889	0,0042857	2026
Итого:		0,026712222	0,0378572	0,026712222	0,0378572	0,026712222	0,0378572	
Всего по		0,026712222	0,0378572	0,026712222	0,0378572	0,026712222	0,0378572	
загрязняющему								
веществу:								
**0330, Сера диоксид (Ангид	дрид сернис	тый, Сернистый г	аз, Сера (IV) оксид)					
Организованные		источники						
KPC	0029	0,05	0,1	0,05	0,1	0,05	0,1	2026
KPC	0030	0,1635	0,1176	0,1635	0,1176	0,1635	0,1176	2026
KPC	0031	0,05	0,1	0,05	0,1	0,05	0,1	2026
KPC	0032	0,033333333	0,05	0,033333333	0,05	0,033333333	0,05	2026
KPC	0033	0,021388889	0,0225	0,021388889	0,0225	0,021388889	0,0225	2026
Итого:		0,318222222	0,3901	0,318222222	0,3901	0,318222222	0,3901	
Всего по		0,318222222	0,3901	0,318222222	0,3901	0,318222222	0,3901	
загрязняющему								
веществу:								
**0333, Сероводород (Дигид	росульфид	(518)	1		'	1	1	
Организованные		источники						
KPC	0033	0,000007	0,000001775	0,000007	0,000001775	0,000007	0,000001775	2026
Итого:		0,000007	0,000001775	0,000007	0,000001775	0,000007	0,000001775	

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

Всего по		0,000007	0,000001775	0,000007	0,000001775	0,000007	0,000001775	
загрязняющему		,	,	,	,	,	,	
веществу:								
**0337, Углерод оксид (Окис	ь углерода,	Угарный газ) (5	(84)	<u>'</u>		1	<u> </u>	
Организованные		источник	И					
KPC	0029	0,129166667	0,26	0,129166667	0,26	0,129166667	0,26	2026
KPC	0030	0,3864	0,278	0,3864	0,278	0,3864	0,278	2026
KPC	0031	0,129166667	0,26	0,129166667	0,26	0,129166667	0,26	2026
KPC	0032	0,086111111	0,13	0,086111111	0,13	0,086111111	0,13	2026
KPC	0033	0,07	0,075	0,07	0,075	0,07	0,075	2026
Итого:		0,800844445	1,003	0,800844445	1,003	0,800844445	1,003	
Неорганизованные		источ	ники					
КРС	6029	0,003694	0,000665	0,003694	0,000665	0,003694	0,000665	2026
Итого:		0,003694	0,000665	0,003694	0,000665	0,003694	0,000665	
Всего по		0,804538445	1,003665	0,804538445	1,003665	0,804538445	1,003665	
загрязняющему								
веществу:								
**0342, Фтористые газообраз	ные соедин	нения /в пересче	ге на фтор/ (617)					
Неорганизованные		источ	ники					
KPC	6029	0,0002583	0,0000465	0,0002583	0,0000465	0,0002583	0,0000465	2026
Итого:		0,0002583	0,0000465	0,0002583	0,0000465	0,0002583	0,0000465	
Всего по		0,0002583	0,0000465	0,0002583	0,0000465	0,0002583	0,0000465	
загрязняющему								
веществу:								
**0344, Фториды неорганичес	ские плохо	растворимые - (алюминия фторид,					
Неорганизованные		источ	ники					
KPC	6029	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	2026
Итого:		0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	
Всего по		0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	
загрязняющему								
веществу:								
**0703, Бенз/а/пирен (3,4-Бен	зпирен) (54	4)	<u>.</u>					
Организованные		источник	И					
KPC	0029	0,000000143	0,0000004	0,000000143	0,0000004	0,000000143	0,0000004	2026
KPC	0030	0,000000143	0,0000004	0,000000143	0,0000004	0,000000143	0,0000004	2026
KPC	0031	0,000000095	0,0000002	0,000000095	0,0000002	0,000000095	0,0000002	2026
KPC	0032	0,000000072	0,0000001	0,000000072	0,0000001	0,000000072	0,0000001	2026
Итого:		0,000000453	0,0000011	0,000000453	0,0000011	0,000000453	0,0000011	

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

Всего по		0,000000453	0,0000011	0,000000453	0,0000011	0,000000453	0,0000011	
загрязняющему								
веществу:								
**1325, Формальдегид (Метаг	наль) (609)							
Организованные		источники	I					
KPC	0029	0,00142875	0,0028572	0,00142875	0,0028572	0,00142875	0,0028572	2026
KPC	0031	0,00142875	0,0028572	0,00142875	0,0028572	0,00142875	0,0028572	2026
KPC	0032	0,0009525	0,0014286	0,0009525	0,0014286	0,0009525	0,0014286	2026
KPC	0033	0,000833389	0,00085715	0,000833389	0,00085715	0,000833389	0,00085715	2026
Итого:		0,004643389	0,00800015	0,004643389	0,00800015	0,004643389	0,00800015	
Всего по		0,004643389	0,00800015	0,004643389	0,00800015	0,004643389	0,00800015	
загрязняющему								
веществу:								
**2754, Алканы С12-19 /в пер	есчете на (С/ (Углеводородь	и предельные C12-	C19				
Организованные	i	источники						
KPC	0029	0,03452375	0,0685714	0,03452375	0,0685714	0,03452375	0,0685714	2026
KPC	0032	0,03452375	0,0685714	0,03452375	0,0685714	0,03452375	0,0685714	2026
KPC	0032	0,023015833	0,0342857	0,023015833	0,0342857	0,023015833	0,0342857	2026
KPC	0033	0,019999972	0,02142855	0,019999972	0,02142855	0,019999972	0,02142855	2026
KPC	0034	0,002493	0,000632	0,002493	0,000632	0,002493	0,000632	2026
Итого:		0,114556305	0,19348905	0,114556305	0,19348905	0,114556305	0,19348905	
Всего по		0,114556305	0,19348905	0,114556305	0,19348905	0,114556305	0,19348905	
загрязняющему								
веществу:								
**2908, Пыль неорганическая	і, содержаї	цая двуокись кре	мния в %: 70-20 (п	іамот				
Неорганизованные	ī	источі			i ·		•	
KPC	6029	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	2026
Итого:		0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	
Всего по		0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	0,000278	0,00005	
загрязняющему								
веществу:								
Всего по объекту:		1,835680669	2,522875275	1,835680669	2,522875275	1,835680669	2,522875275	
Из них:				"				
Итого по организованным источникам:		1,826259369	2,521179275	1,826259369	2,521179275	1,826259369	2,521179275	
Итого по неорганизованным источникам:		0,0094213	0,001696	0,0094213	0,001696	0,0094213	0,001696	

3.5. Уточнение границ области воздействия объекта

3.5.1. Данные о пределах области воздействия

Областью воздействия является территория, подверженная антропогенной нагрузке и определенная путем моделирования рассеивания приземных концентраций загрязняющих веществ.

Функциональное использование территории в районе расположения предприятия вполне рационально, соответствует специфике предприятия и позволяет осуществлять поставленные производственные и технологические задачи на должном уровне.

Математическое моделирование рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере и расчет величин приземных концентрации были выполнены по программному комплексу «Эра», версия 3.0, разработчик фирма «Логос-Плюс» (г. Новосибирск).

В ПК «Эра» реализована «Методика расчета концентраций в атмосферном воздухе вредных веществ, содержащихся в выбросах предприятий», РНД 211.2.01.01- 97 (ОНД-86).

При расчетах уровня загрязнения были приняты следующие критерии качества атмосферного воздуха:

- максимально-разовые предельно допустимые концентрации (ПДК м.р.);
- ориентировочные безопасные уровни воздействия ОБУВ.

При моделировании рассеивания приняты расчетные прямоугольники со следующими параметрами:

Nº	Промородотромнод и домение	Параметры прямоугольника					
745	Производственная площадка	ширина (м)	высота (м)	шаг (м)			
1	Месторождение Северный Карабулак	8000	8000	500			

Расчетные прямоугольники выбраны таким образом, чтобы охватить единым расчетом район расположения производственной площадки.

Расчеты выполнены по всем загрязняющим веществам и группам веществ, обладающих при совместном присутствии суммирующим вредным действием, с учетом одновременности работы оборудования, на более худшие условия для рассеивания загрязняющих веществ холодный и теплый периоды года.

Наибольший вклад в значение приземных концентраций этих веществ вносят основные источники скважины.

Расчет рассеивания загрязняющих веществ отходящих от источников выбросов предприятия представлен в приложении 6.

Анализ результатов расчетов рассеивания загрязняющих веществ, отходящих от источников в атмосферный воздух, показал, что на границе зоны воздействия по всем загрязняющим веществам приземные концентрации, не превышают предельно допустимых значений (ПДК), установленных санитарными нормами.

3.5.2. Обоснование размера зоны воздействия по факторам физического воздействия

Наиболее распространенными факторами физического воздействия на атмосферный воздух, являются шум, вибрация и электромагнитное излучение.

В период работы предприятия кратковременное шумовое и вибрационное воздействие на окружающую среду будет только от работ механизмов и машин.

Шумовое и вибрационное воздействие будет минимальным для окружающей среды и отсутствует для населения.

Работа производится на существующей площадке и проходит вне населенных пунктов, по открытой местности.

Так как все оборудование и техника проходит ежегодный технический контроль, и допускается к работе в случае положительного результата контроля, следовательно, уровни шума и вибрации на рабочих местах не превысят допустимые значения.

Дорожные машины и оборудование должны находиться на объекте только на протяжении периода производства соответствующих работ. Параметры применяемых машин и оборудование в части отработанных газов, шума, вибрации должны соответствовать установленным стандартам и техническим условиям предприятия изготовителя.

3.5.3. Обоснование зоны воздействия по совокупности показателей

Ситуационная карта-схема расположения предприятия с обозначенной на ней санитарно-защитной зоной по совокупности факторов представлена в приложении 4.

Результаты расчета рассеяния вредных веществ в атмосфере, уровня шумового воздействия, а также определение степени влияния других физических воздействий, позволяют сделать вывод о достаточности существующей нормативной санитарно-защитной зоны.

3.5.4. Обоснование размеров санитарно-защитной зоны

Проект НДВ разработан с учетом санитарных правил «Санитарно- эпидемиологические требования к санитарно-защитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека», Приказ и.о. Министра здравоохранения Республики Казахстан от 11 января 2022 года № КР ДСМ-2, согласно которым месторождения Северный Карабулак относится ко 2 классу опасности СЗЗ не менее 500м.

Согласно Приложению 2 Экологического Кодекса 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.

СЗЗ для данного месторождения согласована по ранее разработанным проектам, в данном проекте СЗЗ не устанавливалась и не менялась.

Для всех загрязняющих веществ на месторождении при их рассеивании в атмосфере на границе C33 выполняется условие нормативного качества атмосферного воздуха: $C_{\rm M} \leq 1\Pi$ ДК, поэтому корректировать C33, установленную Санитарными правилами, нет необходимости.

Контрактная территория Месторождения Северный Карабулак и соответственно все его объекты, осуществляющие влияние на окружающую среду расположены вдали от существующих населенных пунктов, Таким образом влияние на здоровье жителей не оказывается.

Особо охраняемых объектов в районе расположения предприятия нет, Вблизи месторождения отсутствуют жилые объекты.

Выбросы загрязняющих веществ в атмосферу на границе СЗЗ не будут достигать 1ПДК, а в связи с расположением населенных пунктов вдалеке от зоны осваиваемого месторождения, влияния на здоровье населения оказываться не будет.

4. МЕРОПРИЯТИЯ ПО РЕГУЛИРОВАНИЮ ВЫБРОСОВ ПРИ НЕБЛАГОПРИЯТНЫХ МЕТЕОРОЛОГИЧЕСКИХ УСЛОВИЯХ

Неблагоприятные метеоусловия (НМУ) представляют собой краткосрочное особое сочетание метеорологических факторов, обусловливающее ухудшение качества воздуха в приземном слое.

Предотвращению опасного загрязнения воздуха в периоды неблагоприятных метеоусловий способствует регулирование выбросов или их кратковременное снижение. В периоды НМУ максимальная приземная концентрация примеси может увеличиться в 1,5-2,0 раза.

Мероприятия по регулированию выбросов при неблагоприятных метеоусловиях разработаны в соответствии с Приложением 40 к приказу Министра ООС РК от 29 ноября 2010 года № 298 и предусматривают кратковременное сокращение выбросов в атмосферу в периоды НМУ.

Неблагоприятными метеорологическими условиями являются:

- пыльные бури;
- штиль;
- температурная инверсия;
- высокая относительная влажность.

Под регулированием выбросов загрязняющих веществ в атмосферу понимается их кратковременное сокращение в периоды НМУ, когда формируется высокий уровень загрязнения атмосферы.

Регулирование выбросов осуществляется с учетом прогноза НМУ на основе предупреждений со стороны Гидрометцентра о возможном опасном росте концентраций примесей в воздухе вредных химических веществ в связи с формированием неблагоприятных метеоусловий.

Прогноз наступления НМУ и регулирование выбросов являются составной частью комплекса мероприятий по обеспечению чистоты воздушного бассейна.

Оперативное прогнозирование высоких уровней загрязнения воздуха осуществляет Филиал Казгидромета. Контроль за выполнением мероприятий по сокращению выбросов в периоды НМУ проводит областное управление экологии.

Контроль степени эффективности сокращения выбросов загрязняющих веществ в атмосферу осуществляется с помощью инструментального мониторинга, балансовых и других методов. Настоящим проектом предусматривается разработка мероприятий для источников, дающих наибольший вклад в общую сумму загрязнения атмосферы.

С учетом прогноза НМУ предприятия разрабатывают мероприятия по трем режимам работы:

- организационно-технические, которые могут быть быстро осуществлены, не требуют существенных затрат и не приводят к снижению производительности предприятия (первый режим);
- мероприятия, связанные с временным сокращением производительности предприятия, прекращением отдельных операций и работ (второй, третий режимы).

Согласно «Методики по регулированию выбросов при неблагоприятных метеорологических условиях» мероприятия по сокращению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу в периоды НМУ разрабатывают предприятия, имеющие стационарные источники выбросов, расположенные в населенных пунктах, где подразделениями «Казгидромета» проводятся прогнозирования НМУ.

В связи с отсутствием постов «Казгидромета» по прогнозированию НМУ в зоне воздействия объекта (приложение 8), разработка мероприятий по кратковременному снижению выбросов на период наступления НМУ в районе размещения месторождения нецелесообразна.

5. КОНТРОЛЬ ЗА СОБЛЮДЕНИЕМ НОРМАТИВОВ ДОПУСТИМЫХ ВЫБРОСОВ

Согласно РНД 211.3.01.06-97 «Временное руководство по контролю источников загрязнения атмосферы». Алматы, 1997 [11] контроль за соблюдением нормативов НДВ включает определение массы выбросов вредных веществ в единицу времени от данного источника загрязнения и сравнение этих показателей с установленными величинами норматива, проверку плана мероприятий по достижению НДВ и эффективности эксплуатации очистных установок.

Контроль за соблюдением нормативов НДВ осуществляется силами предприятия либо сторонней организацией, привлекаемой на договорных началах, и проводится на специально оборудованных точках контроля на источниках выбросов.

Ответственность за организацию контроля и своевременную отчетность по результатам возлагается на главного инженера предприятия. Результаты контроля включаются в технические отчеты предприятия, отчет по форме 2-ТП (воздух) и учитываются при оценке его деятельности.

Контроль за соблюдением установленных нормативов выбросов загрязняющих веществ в атмосферу осуществляется путем определения массы выбросов каждого вредного вещества в единицу времени от источников выбросов и сравнения полученного результата с установленными нормативами в соответствии с установленными правилами, Контроль за соблюдением установленных нормативов выбросов загрязняющих веществ в атмосферу представлен в Плане-графике контроля за соблюдением нормативов НДВ на источниках выбросов представлен в таблице 5.1.2.

Таблица 5.1.1. П л а н - г р а ф и к контроля на предприятии за соблюдением нормативов ПДВ на источниках выбросов и на контрольных точках (постах) на существующее положение

Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

N источ- ника	ская область, НДВ Северныи Производство, цех, участок.	Карабулак на 2020 год Контролируемое вещество	Периодичность	Норматив доп выброс		Кем осуществляет	Методика проведе- ния
	-			г/с	мг/м3	ся контроль	контроля
1	2	3	5	6	7	8	9
0021	Основное	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0.0000588	0.27137959	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0.000009555	0.04409918	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0.00076111111	3.51275543	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Метан (727*)	1 раз/ кварт	0.00076111111	3.51275543		0002
0022	Основное	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0.0003104	1.43258884		0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0.00005044	0.23279569		0002

1	2	3	5	6	7	8	9
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0.00174722222	8.06395316	организация на	0002
		Метан (727*)	1 раз/ кварт	0.00174722222	8.06395316	договорной основе Сторонняя организация на	0002
0023	Основное	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0.00006504	0.30017905	договорной основе Сторонняя организация на	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0.000010569	0.0487791	договорной основе Сторонняя организация на	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0.0008	3.69223929	договорной основе Сторонняя организация на	0002
		Метан (727*)	1 раз/ кварт	0.0008	3.69223929	договорной основе Сторонняя организация на	0002
0024	Основное	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0.00003688	0.17021223	договорной основе Сторонняя организация на	0002

1	2	3	5	6	7	8	9
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0.000005993	0.02765949	организация на	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0.00060222222	2.77943568	организация на	0002
		Метан (727*)	1 раз/ кварт	0.00060222222	2.77943568	организация на	0002
0025	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.02347704	15572.8039	организация на	0002
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0086832	5759.74528	организация на	0002
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0001134	75.2205541	организация на	0002
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.00003564	23.6407456	договорной основе Сторонняя организация на	0002

1	2	3	5	6	7	8	9
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00007128	47.2814911	организация на	0002
0026	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.02347704	15572.8039	организация на	0002
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0086832	5759.74528	организация на	0002
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0001134	75.2205541	организация на	0002
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.00003564	23.6407456	организация на	0002
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00007128	47.2814911	договорной основе Сторонняя организация на	0002
0027	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.02347704	15572.8039	договорной основе Сторонняя организация на	0002

1	2	3	5	6	7	8	9
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0086832	5759.74528	организация на	0002
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0001134	75.2205541	организация на	0002
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.00003564	23.6407456	организация на	0002
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00007128	47.2814911	организация на	0002
0028	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.02347704	16113.5262	договорной основе Сторонняя организация на	0002
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0086832	5959.73644	договорной основе Сторонняя организация на	0002
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0001134	77.8323789	договорной основе Сторонняя организация на	0002

1	2	3	5	6	7	8	9
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.00003564	24.4616048	договорной основе Сторонняя организация на	0002
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00007128	48.9232096	договорной основе Сторонняя организация на договорной	0002
0035	Основное	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт 1 раз/ кварт 1 раз/ кварт	0.00008288 0.000013468 0.000902777	21.997 3.575 239.609	основе Сторонняя организация на договорной	0002 0002 0002
6021	Основное	Метан (727*) Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	1 раз/ кварт 1 раз/ кварт	0.000902777 0.0038191	239.609	основе Сторонняя организация на	0002 0001
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0014125		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.000005798		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		договорной основе	0001

1	2	3	5	6	7	8	9
						договорной	
						основе	
6022	Основное	Смесь углеводородов предельных С1-С5	1 раз/ кварт	0.0038191		Сторонняя	0001
		(1502*)				организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Смесь углеводородов предельных С6-С10	1 раз/ кварт	0.0014125		Сторонняя	0001
		(1503*)				организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		Сторонняя	0001
						организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п-	1 раз/ кварт	0.000005798		Сторонняя	0001
		изомеров) (203)				организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		Сторонняя	0001
						организация	
						на	
						договорной	
						основе	
6023	Основное	Смесь углеводородов предельных С1-С5	1 раз/ кварт	0.0038191		Сторонняя	0001
		(1502*)				организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Смесь углеводородов предельных С6-С10	1 раз/ кварт	0.0014125		Сторонняя	0001
		(1503*)				организация	
						на	

1	2	3	5	6	7	8	9
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.000005798		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		договорной основе Сторонняя организация на	0001
6024	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.0038191		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0014125		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.000005798		договорной основе Сторонняя организация на	0001

1	2	3	5	6	7	8	9
						договорной основе	
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		Сторонняя	0001
			1 1			организация	
						на	
						договорной	
						основе	
6025	Основное	Смесь углеводородов предельных С1-С5	1 раз/ кварт	0.0038191		Сторонняя	0001
		(1502*)				организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Смесь углеводородов предельных С6-С10	1 раз/ кварт	0.0014125		Сторонняя	0001
		(1503*)				организация	
						на	
						договорной	
						основе	
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		Сторонняя	0001
						организация	
						на	
						договорной	
				0.0000057700		основе	0001
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п-	1 раз/ кварт	0.000005798		Сторонняя	0001
		изомеров) (203)				организация	
						на	
						договорной	
		M (240)	1 /	0.00001150		основе	0001
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		Сторонняя	0001
						организация	
						на	
						договорной основе	
6026	Основное	Смесь углеводородов предельных С1-С5	1 раз/ кварт	0.0038191		Сторонняя	0001
0020	Осповное	(1502*)	1 has/ kgah1	0.0038191		организация	0001
		(1302)				на	
						на	

1	2	3	5	6	7	8	9
						договорной основе	
		Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0014125		Сторонняя организация на	0001
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		договорной основе Сторонняя организация	0001
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.000005798		на договорной основе Сторонняя организация	0001
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		на договорной основе Сторонняя организация на	0001
6027	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.0038191		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0014125		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		договорной основе Сторонняя организация на	0001

1	2	3	5	6	7	8	9
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.000005798		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		договорной основе Сторонняя организация на	0001
6028	Основное	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	1 раз/ кварт	0.0038191		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Смесь углеводородов предельных C6-C10 (1503*)	1 раз/ кварт	0.0014125		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Бензол (64)	1 раз/ кварт	0.0000184		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	1 раз/ кварт	0.000005798		договорной основе Сторонняя организация на	0001
		Метилбензол (349)	1 раз/ кварт	0.00001159		договорной основе Сторонняя организация на	0001

1	2	3	5	6	7	8	9
						договорной	
						основе	

ПРИМЕЧАНИЕ:

Методики проведения контроля:

^{0001 -} Расчетным методом по той методике, согласно которой эти выбросы были определены, с контролем основных параметров, входящих в расчетные формулы.

^{0002 -} Инструментальным методом, согласно Перечню методик, действующему на момент проведения мероприятий по контролю.

Таблица 5.1.2. П л а н - г р а ф и к контроля на предприятии за соблюдением нормативов ПДВ на источниках выбросов и на контрольных точках (постах) на период проведения КРС

НДВ 2025, КРС Северный Карабулак 2026

N источника	Производство, цех, участок.	Контролируемое вещество	Периоди чность контроля	Норматив выбросов ПДВ		Кем осуществляет	Методика проведения
				г/с	мг/м3	ся контроль	контроля
1	2	3	4	5	6	7	8
0029	KPC	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0,128	903,136334	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0,0208	146,759654	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	1 раз/ кварт	0,0059525	41,9993674	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	1 раз/ кварт	0,05	352,78763	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0,129166667	911,368048	Сторонняя организация на договорной основе	0002

		Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	1 раз/ кварт	0,000000143	0,00100897	Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Формальдегид (Метаналь) (609)	1 раз/ кварт	0,00142875	10,0809065	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	1 раз/ кварт	0,03452375	243,591039	Сторонняя организация на договорной основе	0002
0030	KPC	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0,07736	545,833022	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0,012571	88,697866	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	1 раз/ кварт	0,00695	49,0374806	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	1 раз/ кварт	0,163464	1153,36154	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0,38642	2726,48392	Сторонняя организация на договорной основе	0002

0031	KPC	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0,128	903,136334	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0,0208	146,759654	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	1 раз/ кварт	0,0059525	41,9993674	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	1 раз/ кварт	0,05	352,78763	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0,129166667	911,368048	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	1 раз/ кварт	0,00000143	0,00100897	Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Формальдегид (Метаналь) (609)	1 раз/ кварт	0,00142875	10,0809065	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	1 раз/ кварт	0,03452375	243,591039	Сторонняя организация на договорной основе	0002

0032	KPC	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0,085333333	812,822515	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0,013866667	132,083662	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	1 раз/ кварт	0,003968333	37,799419	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	1 раз/ кварт	0,033333333	317,508793	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0,086111111	820,231056	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	1 раз/ кварт	9,5000000E- 08	0,0009049	Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Формальдегид (Метаналь) (609)	1 раз/ кварт	0,0009525	9,07281385	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	1 раз/ кварт	0,023015833	219,231883	Сторонняя организация на договорной основе	0002

0033	KPC	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0,064088889	1744,18316	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	1 раз/ кварт	0,010414444	283,429752	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	1 раз/ кварт	0,003888889	105,83636	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	1 раз/ кварт	0,021388889	582,099966	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0,07	1905,05442	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	1 раз/ кварт	7,2000000E- 08	0,00195948	Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Формальдегид (Метаналь) (609)	1 раз/ кварт	0,000833389	22,6807343	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	1 раз/ кварт	0,019999972	544,300502	Сторонняя организация на договорной основе	0002

0034	KPC	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	1 раз/ кварт	0,000007	2,20063504	Сторонняя организация на договорной основе	0002
		Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	1 раз/ кварт	0,002493	783,740451	Сторонняя организация на договорной основе	0002
6029	KPC	Железо (II, III) оксиды (в пересчете на железо) (диЖелезо триоксид, Железа оксид) (274)	1 раз/ кварт	0,00386		Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Марганец и его соединения (в пересчете на марганца (IV) оксид) (327)	1 раз/ кварт	0,000303		Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	1 раз/ кварт	0,00075		Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1 раз/ кварт	0,003694		Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)	1 раз/ кварт	0,0002583		Сторонняя организация на договорной основе	0001
		Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)	1 раз/ кварт	0,000278		Сторонняя организация на договорной основе	0001

		Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	1 раз/ кварт	0,000278		Сторонняя организация на договорной основе	0001
ПРИМЕЧАНИ	IE:			1	1		
Методики прове	едения контроля:						
0001 - Расчетны	м методом по той методи	ке, согласно которой эти выбросы были	определены, с контрол	ем основных пара	аметров, входяц	цих в расчетные фо	рмулы.
0002 - Инструме	ентальным методом,согла	асно Перечню методик, действующему н	а момент проведения м	ероприятий по ко	нтролю.		

6. ОЦЕНКА НЕИЗБЕЖНОГО УЩЕРБА, НАНОСИМОГО ОКРУЖАЮЩЕЙ СРЕДЕ

Согласно Экологическому Кодексу РК для каждого предприятия органами охраны природы устанавливаются лимиты выбросов загрязняющих веществ в атмосферу на основе нормативов НДВ.

На период достижения нормативов НДВ устанавливаются лимиты природопользования с учетом экологической обстановки в регионе, видов используемого сырья, технического уровня, применяемого природоохранного оборудования, проектных показателей и особенностей технологического режима работы предприятия, а также уровня фонового загрязнения окружающей среды. В случае достижения предприятием норм НДВ, лимит выбросов загрязняющих веществ на последующие годы устанавливаются на уровне НДВ и не меняется до их очередного пересмотра.

Согласно п. 1 ст. 573 Налогового Кодекса РК «Плата за негативное воздействие на окружающую среду (далее по тексту настоящего параграфа — плата) взимается за выбросы и сбросы загрязняющих веществ (эмиссии в окружающую среду), размещение серы в открытом виде на серных картах и захоронение отходов, осуществляемые на основании соответствующего экологического разрешения и декларации о воздействии на окружающую среду в соответствии с экологическим законодательством Республики Казахстан».

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Экологический кодекс Республики Казахстан.
- 2. ГОСТ 17.2.3.02-2014 «Правила установления допустимых выбросов загрязняющих веществ промышленными предприятиями».
- 3. СНиП РК 2.04-01-2010 Строительная климатология. Астана, 2010.
- 4. Санитарные правила «Санитарно-эпидемиологические требования к санитарно- защитным зонам объектов, являющихся объектами воздействия на среду обитания и здоровье человека», утвержденные Приказом и.о. Министра здравоохранения Республики Казахстан от 11 января 2022 года № ҚР ДСМ-2.
- 5. Санитарные правила «Санитарно-эпидемиологические требования к атмосферному воздуху в городских и сельских населенных пунктах, почвам и их безопасности, содержанию территорий городских и сельских населенных пунктов, условиям работы с источниками физических факторов, оказывающих воздействие на человека», утверждены Приказом Министра национальной экономики Республики Казахстан от 28 февраля 2017 года № 168.
- 6. Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду, утверждена Приказом Министра экологии, геологии и природных ресурсов Республики Казахстан от 10 марта 2021 года № 63.
- 7. «Методика расчета валовых выбросов вредных веществ в атмосферу для предприятий нефтепереработки и нефтехимии». Приложение 2 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12.06.2014 г. № 221—Ө.
- 8. Методические указания по определению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004. Астана, 2005.
- 9. "Методика расчета параметров выбросов и валовых выбросов вредных веществ от факельных установок сжигания углеводородных смесей". Министерство охраны окружающей среды РК. РНД. Астана 2008 г.
- 10. Методика расчета нормативов выбросов вредных веществ от стационарных дизельных установок. Приложение №9 к Приказу Министра охраны окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12.06.2014 г. № 221-Ө.

приложения

Приложение 1 – Бланки инвентаризации

«Утверждаю»: Председатель правления АО «Петро Казахстан Кумколь Ресорсиз»

"	"	2025 г

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ ЭРА v3.0 ТОО "Сыр-Арал сараптама"

1. Источники выделения вредных (загрязняющих) веществ на 2026 год

Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

Наименование производства номер цеха, участка	Номер источ- ника загряз нения	Номер источ- ника выде- ления	Наименование источника выделения загрязняющих веществ	Наименование выпускаемой продукции	источ	работы иника ния,час за	Наименование загрязняющего вещества	Код вредного вещества (ЭНК,ПДК или ОБУВ) и наименование	Количество загрязняющего вещества, отходящего от источника
3	атм-ры		,		сутки	год			выделения, т/год
A	1	2	3	4	5	6	7	8	9
					Площадк	a 1			
(001) Основное	0021	0021 01	Печь подогрева ППТ-02Г скв. 1	Дымовая труба	24	6360	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0301(4)	0.0013464
							Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0304(6)	0.00021879
							Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0337(584)	0.0174264
							Метан (727*)	0410(727*)	0.0174264
	0022	0022 01	Печь подогрева ППТ-02Г скв. 4	Дымовая труба	24	5280	Азота (ÎV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0301(4)	0.005904
							Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0304(6)	0.0009594
							Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0337(584)	0.0332112

A	1	2	3	4	5	6	7	8	9
							Метан (727*)	0410(727*)	0.0332112
	0023	0023 01	Печь подогрева	Дымовая	24	5520	Азота (IV) диоксид (Азота	0301(4)	0.001292
			ППТ-02Г скв.21	труба			диоксид) (4)		
							Азот (II) оксид (Азота	0304(6)	0.00020995
							оксид) (6)		
							Углерод оксид (Окись	0337(584)	0.0158976
							углерода, Угарный газ)		
							(584)		
							Метан (727*)	0410(727*)	0.0158976
	0024	0024 01	Печь подогрева	Дымовая	24	5520	Азота (IV) диоксид (Азота	0301(4)	0.0007328
			ППТ-02Г скв.22	труба			диоксид) (4)		
							Азот (II) оксид (Азота	0304(6)	0.00011908
							оксид) (6)		
							Углерод оксид (Окись	0337(584)	0.01196736
							углерода, Угарный газ) (584)		
							Метан (727*)	0410(727*)	0.01196736
	0025	0025 01	Резервуары	Труба	24	4392	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.12738468
			нефти скв.1				предельных С1-С5 (1502*)		
							Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.0471144
							предельных С6-С10 (1503*)		
							Бензол (64)	0602(64)	0.0006153
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00019338
							м-, п- изомеров) (203)		
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00038676
	0026	0026 01	Резервуары	Труба	24	4392	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.12738468
			нефти скв. 4				предельных С1-С5 (1502*)		
							Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.0471144
							предельных С6-С10 (1503*)		
							Бензол (64)	0602(64)	0.0006153
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00019338
							м-, п- изомеров) (203)		0.00005 := :
					1		Метилбензол (349)	0621(349)	0.00038676
	0027	0027 01	Резервуары	Труба	24	4392	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.12738468
			нефти скв.22				предельных С1-С5 (1502*)		
							Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.0471144

A	1	2	3	4	5	6	7	8	9
							предельных C6-C10 (1503*) Бензол (64) Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0602(64) 0616(203)	0.0006153 0.00019338
	0028	0028 01	Резервуары	Труба	24	4393	м-, п- изомеров) (203) Метилбензол (349) 2 Смесь углеводородов	0621(349) 0415(1502*)	0.00038676 0.12738468
	0020	0020 01	нефти скв. 23	1 py ou		1372	предельных С1-С5 (1502*)	, ,	
							Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0416(1503*)	0.0471144
							Бензол (64)	0602(64)	0.0006153
							Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0616(203)	0.00019338
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00038676
	0035	0035 01	Печь подогрева ППТ-02Г скв.23	Дымовая труба	24	2400) Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0301(4)	0.000716
							Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0304(6)	0.00011635
							Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0337(584)	0.0078
							Метан (727*)	0410(727*)	0.0078
	6021	6021 01	Площадка нефтегазосепара	Неорганизова нный	24	4392	2 Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	0415(1502*)	0.241
			тора (ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0416(1503*)	0.08933785
							Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
							Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0616(203)	0.00036669
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337
	6022	6022 01	Площадка нефтегазосепара	Неорганизова нный	24	4392	2 Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	0415(1502*)	0.241
			тора (ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0416(1503*)	0.08933785
							Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
							Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0616(203)	0.00036669
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337
	6023	6023 01	Площадка	Неорганизова	24	4392	2 Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.241
			нефтегазосепара	нный			предельных С1-С5 (1502*)		

	тора (ЗРА и ФС)	источник	Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.08933785
			предельных С6-С10 (1503*)		
			Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
			Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00036669
			м-, п- изомеров) (203)		
			Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337

A	1	2	3	4	5	6	7	8	9
	6024	6024 01	Площадка нефтегазосепара	Неорганизова нный	24	4392	Смесь углеводородов предельных C1-C5 (1502*)	0415(1502*)	0.241
			тора (ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.08933785
			,				предельных С6-С10 (1503*)	` ,	
							Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00036669
							м-, п- изомеров) (203)		
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337
	6025	6025 01	Площадка	Неорганизова	24	4392	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.241
			газосепаратора	нный			предельных С1-С5 (1502*)	0.44.5(4.500)	0.00022707
			(ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)	0602(64)	0.00116672
							Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00036669
							м-, п- изомеров) (203) Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337
	6026	6026 01	Площадка	Неорганизова	24	/303	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.00073337
	0020	0020 01	газосепаратора	нный	24	4372	предельных С1-С5 (1502*)	0413(1302)	0.241
			(ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.08933785
			(SIIII FC)	noro mmx			предельных С6-С10 (1503*)	0110(1202)	0.00733703
							Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00036669
							м-, п- изомеров) (203)	, ,	
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337
	6027	6027 01	Площадка	Неорганизова	24	4392	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.241
			газосепаратора	нный			предельных С1-С5 (1502*)		
			(ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)		
							Бензол (64)	0602(64)	0.00116673
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00036669
							м-, п- изомеров) (203)	0.404 (0.40)	
	6020	6020.01			2.4	4000	Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337
	6028	6028 01	Площадка	Неорганизова	24	4392	Смесь углеводородов	0415(1502*)	0.241
			газосепаратора	нный			предельных С1-С5 (1502*)	0.416(1500*)	0.00022705
			(ЗРА и ФС)	источник			Смесь углеводородов	0416(1503*)	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)	0602(64)	0.00116672
						l	Бензол (64)	0602(64)	0.00116673

A	1	2	3	4	5	6	7	8	9
							Диметилбензол (смесь о-,	0616(203)	0.00036669
							м-, п- изомеров) (203)		
							Метилбензол (349)	0621(349)	0.00073337

Примечание: В графе 8 в скобках (без "*") указан порядковый номер 3В в таблице 1 Приложения 1 к Приказу Министра здравоохранения Республики Казахстан от 2 августа 2022 года № ЌР ДСМ-70 (список ПДК) , со "*" указан порядковый номер 3В в таблице 2 вышеуказанного Приложения (список ОБУВ).

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ ЭРА v3.0 ТОО "Сыр-Арал сараптама"

2. Характеристика источников загрязнения атмосферного воздуха на 2026 год

Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

Номер источ ника	Па	раметры н.загрязнен.	Параметр	ы газовоздушной е источника загряз		Код загряз- няющего вещества		Количество за веществ, выбр в атмос	расываемых
заг- ряз- нения	Высота м	Диаметр, размер сечения устья, м	Скорость м/с		Темпе- ратура, С	(ЭНК, ПДК или ОБУВ)	Наименование ЗВ	Максимальное, г/с	Суммарное, т/год
1	2	3	4	5	6	7	7a	8	9
						Основное			
0021	8.2	0.45	2.56	0.4071504	240	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0000588	0.0013464
						0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000009555	0.00021879
						0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00076111111	0.0174264
						0410 (727*)	Метан (727*)	0.00076111111	0.0174264
0022	8.2	0.45	2.56	0.4071504	240	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0003104	0.005904
						0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.00005044	0.0009594
						0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00174722222	0.0332112
						0410 (727*)	Метан (727*)	0.00174722222	0.0332112
0023	8.2	0.45	2.56	0.4071504	240	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00006504	0.001292
						0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000010569	0.00020995
						0337 (584)	Углерод оксид (Окись	0.0008	0.0158976
							углерода, Угарный газ) (584)		
						0410 (727*)	Метан (727*)	0.0008	0.0158976

1	2	3	4	5	6	7	7a	8	9
0024	8.2	0.45	2.56	0.4071504	240	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота	0.00003688	0.0007328
						0204 (6)	диоксид) (4)	0.000005002	0.00011000
						0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота	0.000005993	0.00011908
						0227 (504)	оксид) (6)	0.000,000,000	0.01106726
						0337 (584)	Углерод оксид (Окись	0.00060222222	0.01196736
						0.410 (707*)	углерода, Угарный газ) (584)	0.000,000,000	0.01106726
0025		0.05	0.01	0.0015004	1.5	0410 (727*)	Метан (727*)	0.00060222222	0.01196736
0025	2	0.05	0.81	0.0015904	15	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.02347704	0.12738468
						0.44 < (4.700 %)	предельных С1-С5 (1502*)	0.000 < 0.00	0.0451144
1						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0086832	0.0471144
i						0.502 (54)	предельных С6-С10 (1503*)	0.0001121	0.0004.50
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.00003564	0.00019338
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676
0026	2	0.05	0.81	0.0015904	15	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.02347704	0.12738468
							предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0086832	0.0471144
							предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.00003564	0.00019338
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676
0027	2	0.05	0.81	0.0015904	15	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.02347704	0.12738468
							предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0086832	0.0471144
							предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.00003564	0.00019338
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676
0028	2	0.05	0.81	0.0015904	25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.02347704	0.12738468
						, ,	предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0086832	0.0471144
						, , ,	предельных С6-С10 (1503*)		

	Проект	нормативов с	допустимых (выбросов вредны:	х веществ в атмосф	bеру для месторожден	ния Северный Карс	<i>ъбулак на 2026 год</i>)
1					0602 (64)	Бензол (64)	1	0.0001134	0.0006153

1	2	3	4	5	6	7	7a	8	9
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.00003564	0.00019338
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676
0035	8.2	0.45	2.56	0.00708	240	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота	0.00008288	0.000716
							диоксид) (4)		
						0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота	0.000013468	0.00011635
							оксид) (6)		
						0337 (584)	Углерод оксид (Окись	0.00090277778	0.0078
							углерода, Угарный газ) (584)		
						0410 (727*)	Метан (727*)	0.00090277778	0.0078
6021	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241
							предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0014125	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.000005798	0.00036669
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6022	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241
							предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0014125	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.000005798	0.00036669
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6023	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241
							предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0014125	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.000005798	0.00036669
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6024	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241

					предельных С1-С5 (1502*)		
				0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0014125	0.08933785
					предельных С6-С10 (1503*)		
				0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
				0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-,	0.000005798	0.00036669
					п- изомеров) (203)		
				0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6025	2		25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241
					предельных С1-С5 (1502*)		

1	2	3	4	5	6	7	7a	8	9
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0.0014125	0.08933785
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.000005798	0.00036669
						, ,	, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6026	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	0.0038191	0.241
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0.0014125	0.08933785
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.0000134	0.00036669
						0010 (203)	, п- изомеров) (203)	0.000003776	0.00030007
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6027	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241
0027	_				25	0113 (1302)	предельных С1-С5 (1502*)	0.0030171	0.211
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0014125	0.08933785
						, ,	предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.000005798	0.00036669
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337
6028	2				25	0415 (1502*)	Смесь углеводородов	0.0038191	0.241
							предельных С1-С5 (1502*)		
						0416 (1503*)	Смесь углеводородов	0.0014125	0.08933785
							предельных С6-С10 (1503*)		
						0602 (64)	Бензол (64)	0.0000184	0.00116673
						0616 (203)	Диметилбензол (смесь о-, м-	0.000005798	0.00036669
							, п- изомеров) (203)		
						0621 (349)	Метилбензол (349)	0.00001159	0.00073337

Примечание: В графе 7 в скобках (без "*") указан порядковый номер 3В в таблице 1 Приложения 1 к Приказу Министра здравоохранения Республики Казахстан от 2 августа 2022 года № ЌР ДСМ-70 (список ПДК) , со "*" указан порядковый номер 3В в таблице 2 вышеуказанного Приложения (список ОБУВ).

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ

3. Показатели работы пылегазоочистного оборудования (ПГО)

Номер	Наименование и тип пылегазоулавливающего	КПД апп	аратов, %	Код ЗВ, по которому	Коэффициент обеспеченности K(1),%
источника выделения	оборудования	Проект- ный	Факти- ческий	проис- ходит очистка	
1	2	3	4	5	6
	Пылегазоочистное оборудовани	е отсутст	вует!		

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ ЭРА v3.0 ТОО "Сыр-Арал сараптама"

4. Суммарные выбросы вредных (загрязняющих) веществ в атмосферу, их очистка и угилизация в целом по предприятию, т/год на 2026 год

Улытауская область, НДВ Северный Карабулак на 2026 год

Код заг-	Наименование	Количество загрязняющих	В том чі	исле	Из по	оступивших на о	чистку	Всего выброшено
ряз-	загрязняющего	веществ	выбрасыва-	поступает	выброшено	уловлено и	обезврежено	Выорешено
няющ	вещества	отходящих от	ется без	на	В	Ž	1	атмосферу
веще		источника	очистки	очистку	атмосферу	фактически	из них ути-	
ства		выделения				_	лизировано	
1	2	3	4	5	6	7	8	9
	ВСЕГО:	3.54783509	3.54783509	0	0	0	0	3.54783509
	в том числе:							
	Газообразные, жидкие:	3.54783509	3.54783509	0	0	0	0	3.54783509
	из них:							
0301	Азота (IV) диоксид (Азота	0.0099912	0.0099912	0	0	0	0	0.0099912
	диоксид) (4)							
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0.00162357	0.00162357	0	0	0	0	0.00162357
	(6)							
0337	Углерод оксид (Окись	0.08630256	0.08630256	0	0	0	0	0.08630256
	углерода, Угарный газ) (584)				_	_		
	Метан (727*)	0.08630256	0.08630256	0	0	0	0	0.08630256
0415	Смесь углеводородов	2.43753872	2.43753872	0	0	0	0	2.43753872
	предельных С1-С5 (1502*)	0 0004 404	0.0001.401					0.0001.101
0416	Смесь углеводородов	0.9031604	0.9031604	0	0	0	0	0.9031604
0.40	предельных С6-С10 (1503*)	0.011=0.701	0.044=0.504					0.011=0.501
	Бензол (64)	0.01179504	0.01179504	0	0	0	0	0.01179504
l l	Диметилбензол (смесь о-, м-,	0.00370704	0.00370704	0	0	0	0	0.00370704
	п- изомеров) (203)	0.00=:::	0.00=:::	_	_	_	_	0.005
0621	Метилбензол (349)	0.007414	0.007414	0	0	0	0	0.007414

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ

1. Источники выделения (вредных) загрязняющих веществ

НДВ 2026, КРС Северный Карабулак 2026

Наименование производства, номер цеха, участка и т.п.	Номер источ- ника загряз- нения атмос- феры	Номер источника выделения	Наименование источника выделения загрязняющих веществ	Наимено-вание выпускае-мой продукции	Время ј источ выделен	ника	Наименование загрязняющего вещества	Код вредного вещества (ЭНК, ПДК или ОБУВ)	Количество загрязняю-щего вещества, отходящего от источника выделения, т/год
					в сутки	за год			
A	1	2	3	4	5	6	7	8	9
				Площадка 1					
(001) KPC	0029	0029 01	УПА	УПА		150	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0301 (4)	0,256
							Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0304 (6)	0,0416
							Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0328 (583)	0,0114286
							Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0330 (516)	0,1
							Углерод оксид (Окись углерода,	0337 (584)	0,26

Угарный газ) (584) 0703 (54) Бенз/а/пирен (3,4-0,0000004 Бензпирен) (54) Формальдегид 1325 0,0028572 (Метаналь) (609) (609) 2754 (10) Алканы С12-19 /в 0,0685714 пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265Π) (10) 0030 03 ЦА ЦА Азота (IV) диоксид 0301 (4) 0030 0,0557 (Азота диоксид) (4) Азот (II) оксид 0304 (6) 0,00905 (Азота оксид) (6) Углерод (Сажа, 0328 0,005 Углерод черный) (583)(583) Сера диоксид 0330 0,1176 (Ангидрид (516)сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) Углерод оксид 0337 0,278 (Окись углерода, (584)Угарный газ) (584) 0031 0031 03 АДПМ АДПМ Азота (IV) диоксид 150 0301 (4) 0,256 (Азота диоксид) (4) Азот (II) оксид 0304 (6) 0,0416 (Азота оксид) (6) 0328 0,0114286 Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)

(583)0330 Сера диоксид 0.1 (Ангидрид (516)сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) 0337 0,26 Углерод оксид (Окись углерода, (584)Угарный газ) (584) Бенз/а/пирен (3,4-0703 (54) 0,0000004 Бензпирен) (54) 1325 0,0028572 Формальдегид (Метаналь) (609) (609) Алканы C12-19 /в 2754 (10) 0,0685714 пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265Π) (10) 0032 0032 05 ДЭС Выработка э/э Азота (IV) диоксид 0301 (4) 0,128 (Азота диоксид) (4) Азот (II) оксид 0304 (6) 0,0208 (Азота оксид) (6) Углерод (Сажа, 0328 0,0057143 Углерод черный) (583) (583)Сера диоксид 0330 0,05 (Ангидрид (516)сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)

0337 Углерод оксид 0,13 (Окись углерода, (584)Угарный газ) (584) Бенз/а/пирен (3,4-0703 (54) 0,0000002 Бензпирен) (54) 1325 0,0014286 Формальдегид (Метаналь) (609) (609) Алканы С12-19 /в 2754 (10) 0,0342857 пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265Π) (10) 0033 0033 07 САГ Выработка э/э 100 Азота (IV) диоксид 0301 (4) 0,0688 (Азота диоксид) (4) Азот (II) оксид 0304 (6) 0,01118 (Азота оксид) (6) Углерод (Сажа, 0328 0,0042857 Углерод черный) (583)(583)0330 0,0225 Сера диоксид (Ангидрид (516)сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) 0337 0,075 Углерод оксид (Окись углерода, (584)Угарный газ) (584) Бенз/а/пирен (3,4-0703 (54) 0,0000001 Бензпирен) (54) 1325 Формальдегид 0,00085715 (Метаналь) (609) (609)

Алканы С12-19 /в 2754 (10) 0,02142855 пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265Π) (10) 0034 09 0333 0034 Емкость для Хранение д/т Сероводород 0,000001775 (Дигидросульфид) (518)дизтоплива (518)Алканы С12-19 /в 2754 (10) 0,000632 пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265Π) (10) 6029 11 Сварочные работы Неорганизованный Железо (II, III) 0123 0,000695 6029 100 (274)оксиды (в пересчете источник на железо) (диЖелезо триоксид, Железа оксид) (274) 0143 0,0000545 Марганец и его соединения (в (327)пересчете на марганца (IV) оксид) (327)Азота (IV) диоксид 0301 (4) 0,000135 (Азота диоксид) (4) 0337 Углерод оксид 0,000665 (Окись углерода, (584)Угарный газ) (584) Фтористые 0342 0,0000465 газообразные (617) соединения /в пересчете на фтор/

			(617)		
			Фториды	0344	0,00005
			неорганические	(615)	
			плохо растворимые -		
			(алюминия фторид,		
			кальция фторид,		
			натрия		
			гексафторалюминат)		
			(Фториды		
			неорганические		
			плохо растворимые		
			/в пересчете на		
			фтор/) (615)		
			Пыль	2908	0,00005
			неорганическая,	(494)	
			содержащая		
			двуокись кремния в		
			%: 70-20 (шамот,		
			цемент, пыль		
			цементного		
			производства - глина,		
			глинистый сланец,		
			доменный шлак,		
			песок, клинкер, зола,		
			кремнезем, зола		
			углей казахстанских		
			месторождений)		
			(494)		

Примечание: В графе 8 в скобках указан порядковый номер 3В в таблице 1 Приложения 1 к Приказу Министра здравоохранения Республики Казахстан от 2 августа 2022 года № ЌР ДСМ-70 (список ПДК)

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ 2. Характеристика источников загрязнения атмосферного воздуха

НДВ 2026, КРС Северный Карабулак 2026

Номер источ-	загря	раметры источника загряз-нения выходе с источника загрязнения атмосферы				Код загряз- няющего вещества (ЭНК, ПДК или ОБУВ)		Количество загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу		
ника загряз- нения атмос- феры	Высота,	Диаметр, размер сечения устья, м	Скорость, м/с	Объемный расход, м3/с	Температура, С	или ОБУБ)	Наименование загрязняющего вещества	Максимальное, г/с	Суммарное,т/год	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
						КРС				
0029				0,2455586	200	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,128	0,256	
						0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,0208	0,0416	
						0328 (583)	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0,0059525	0,0114286	
						0330 (516)	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0,05	0,1	
						0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,129166667	0,26	
						0703 (54)	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	0,000000143	0,0000004	

				1325 (609)	Формальдегид (Метаналь) (609)	0,00142875	0,0028572
				2754 (10)	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0,03452375	0,0685714
0030		0,2455586	200	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,07736	0,0557
				0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,012571	0,00905
				0328 (583)	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0,00695	0,005
				0330 (516)	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0,163464	0,1176
				0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,38642	0,278
0031		0,2455586	200	0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,128	0,256
				0304 (6)	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,0208	0,0416
				0328 (583)	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0,0059525	0,0114286
				0330 (516)	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0,05	0,1
				0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,129166667	0,26
				0703 (54)	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	0,000000143	0,0000004
				1325 (609)	Формальдегид (Метаналь) (609)	0,00142875	0,0028572

0330 (516)

0337 (584)

0703 (54)

1325 (609)

2754 (10)

0301 (4)

0304 (6)

0328 (583)

0330 (516)

200

0,0636633

0033

черный) (583)

(54)

Сера диоксид (Ангидрид

Углерод оксид (Окись

сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)

углерода, Угарный газ) (584)

Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)

Формальдегид (Метаналь) (609)

Алканы С12-19 /в пересчете на

С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)

Азота (IV) диоксид (Азота

Углерод (Сажа, Углерод

Сера диоксид (Ангидрид

сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)

Азот (II) оксид (Азота оксид)

диоксид) (4)

черный) (583)

0,033333333

0,086111111

0,0009525

0,023015833

0,064088889

0,010414444

0,003888889

0,021388889

9,5000000E-08

Алканы С12-19 /в пересчете на 2754 (10) 0,03452375 0,0685714 С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10) 0301 (4) Азота (IV) диоксид (Азота 0032 0,1818953 200 0,085333333 0,128 диоксид) (4) 0304 (6) Азот (II) оксид (Азота оксид) 0.0208 0.013866667 0328 (583) Углерод (Сажа, Углерод 0,003968333 0,0057143

0.05

0,13

0,0000002

0,0014286

0,0342857

0,0688

0,01118

0,0225

0,0042857

			0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,07	0,075
			0703 (54)	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	7,2000000E-08	0,0000001
			1325 (609)	Формальдегид (Метаналь) (609)	0,000833389	0,00085715
			2754 (10)	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0,019999972	0,02142855
0034			0333 (518)	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0,000007	0,000001775
			2754 (10)	Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10)	0,002493	0,000632
6029			0123 (274)	Железо (II, III) оксиды (в пересчете на железо) (диЖелезо триоксид, Железа оксид) (274)	0,00386	0,000695
			0143 (327)	Марганец и его соединения (в пересчете на марганца (IV) оксид) (327)	0,000303	0,0000545
			0301 (4)	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,00075	0,000135
			0337 (584)	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0,003694	0,000665
			0342 (617)	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)	0,0002583	0,0000465

		0344 (615)	Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)	0,000278	0,00005
		2908 (494)	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0,000278	0,00005

Примечание: В графе 7 в скобках указан порядковый номер ЗВ в таблице 1 Приложения 1 к Приказу Министра здравоохранения Республики Казахстан от 2 августа 2022 года № ЌР ДСМ-70 (список ПДК)

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ

3. Показатели работы пылегазоочистного оборудования (ПГО)

НДВ 2026, КРС Северный Карабулак 2026

Номер источника выделения	Наименование и тип пылегазоулавливающего оборудования	КПД апп Проект- ный	аратов, % Факти- ческий	Код ЗВ, по которому проис- ходит очистка	Коэффициент обеспеченности K(1),%				
1	2	3	4	5	6				
Пылегазоочистное оборудование отсутствует!									

БЛАНК ИНВЕНТАРИЗАЦИИ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ (ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ) ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРНЫЙ ВОЗДУХ И ИХ ИСТОЧНИКОВ

4. Суммарные выбросы вредных (загрязняющих) веществ в атмосферу, их очистка и утилизация, т/год

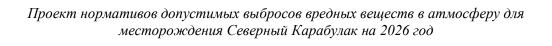
НДВ 2026, КРС Северный Карабулак 2026

Код		Количество В том числе		числе	Из поступивших на очистку			
заг- рязняю- щего Наименование загрязняющего		загрязняющих веществ отходящих от	выбрасы- вается	поступает	выброшено в	уловлено и обезврежено		Всего выброшено в
вещест-	вещества	источников выделения	без очистки	на очистку	атмосферу	фактически	из них утилизировано	атмосферу
1	2	3	4	5	6	7	8	9
BCEI	Γ0:	2,522875275	2,5228753	0	0	0	0	2,522875275
	в том числе:							
Твер	дые:	0,0387078	0,0387078	0	0	0	0	0,0387078
	из них:							
0123	Железо (II, III) оксиды (в пересчете на железо) (диЖелезо триоксид, Железа оксид) (274)	0,000695	0,000695	0	0	0	0	0,000695
0143	Марганец и его соединения (в пересчете на марганца (IV) оксид) (327)	0,0000545	0,0000545	0	0	0	0	0,0000545
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0,0378572	0,0378572	0	0	0	0	0,0378572

0344	Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)	0,00005	0,00005	0	0	0	0	0,00005
0703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)	0,0000011	0,0000011	0	0	0	0	0,0000011
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0,00005	0,00005	0	0	0	0	0,00005
Газо	образные и жидки	2,484167475	2,4841675	0	0	0	0	2,484167475
e:	-							
	из них:							
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0,764635	0,764635	0	0	0	0	0,764635
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0,12423	0,12423	0	0	0	0	0,12423
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0,3901	0,3901	0	0	0	0	0,3901
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0,000001775	1,775E-06	0	0	0	0	0,000001775
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	1,003665	1,003665	0	0	0	0	1,003665

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

0342	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)	0,0000465	0,0000465	0	0	0	0	0,0000465
1325	Формальдегид (Метаналь) (609)	0,00800015	0,0080002	0	0	0	0	0,00800015
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	0,19348905	0,1934891	0	0	0	0	0,19348905



Приложение 2 — Расчеты валовых выбросов

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0021, Дымовая труба Источник выделения N 0021 01, Печь подогрева ППТ-02Г скв 1

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.

п.5.1.1. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Вид топлива: Газ нефтепромысловый

Общее количество топок, шт., N = 1

Количество одновременно работающих топок, шт., NI = 1

Время работы одной топки, час/год, $_{-}T_{-}$ = 6360

Максимальный расход топлива одной топкой, кг/час, B = 1.825

Массовая доля жидкого топлива, в долях единицы, BB = 0

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

Количество выбросов, кг/час (5.2a), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^3 = 1.5 \cdot 1.825 \cdot 10^3 = 0.00274$ Валовый выброс, т/год, $_M_= N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^3 = 1 \cdot 0.00274 \cdot 6360 \cdot 10^3 = 0.0174264$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_= NI \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.00274 / 3.6 = 0.00076111111$

Примесь: 0410 Метан (727*)

Количество выбросов, кг/час (5.26), $M=1.5\cdot B\cdot 10^{-3}=1.5\cdot 1.825\cdot 10^{-3}=0.00274$ Валовый выброс, т/год, $_M_=N\cdot M\cdot _T_\cdot 10^{-3}=1\cdot 0.00274\cdot 6360\cdot 10^{-3}=0.0174264$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=NI\cdot M/3.6=1\cdot 0.00274/3.6=0.00076111111$

Расчет выбросов окислов азота:

Энергетический эквивалент топлива (табл.5.1), E = 1.5

Число форсунок на одну топку, шт., NN = 1

Теплопроизводительность одной топки, Γ кал/час, GK = 0.25

Расчетная теплопроизводительность одной форсунки, МДж/час, $QP = GK \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / NN = 0.25 \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / 1 = 1046.7$

где 4.1868*10³ - переводной коэффициент из Гкал/час в МДж/час

Фактическая средняя теплопроизводительность

одной форсунки (МДж/ч) (по ф-ле на с. 105), $QF = 29.4 \cdot E \cdot B / NN = 29.4 \cdot 1.5 \cdot 1.825 / 1 = 80.5$

Коэффициент избытка воздуха в уходящих дымовых газах, A=1

Отношение Vcг/Vr при заданном коэфф. избытка воздуха (табл.5.1), V = 0.83

Концентрация оксидов азота, кг/м3 (5.6), $CNOX = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot BB) \cdot QF / QP \cdot A^{0.5} \cdot V \cdot 10^{-6} = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot 0) \cdot 80.5 / 1046.7 \cdot 1^{0.5} \cdot 0.83 \cdot 10^{-6} = 0.00001233$

Объем продуктов сгорания, м3/ч (5.4), $VR = 7.84 \cdot A \cdot B \cdot E = 7.84 \cdot 1 \cdot 1.825 \cdot 1.5 = 21.46$

Количество выбросов, кг/час (5.3), $M = VR \cdot CNOX = 21.46 \cdot 0.00001233 = 0.0002646$

Валовый выброс окислов азота, т/год, $M1 = N \cdot M \cdot _T _ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.0002646 \cdot 6360 \cdot 10^{-3} = 0.001683$

Максимальный из разовых выброс окислов азота, г/с, $GI = NI \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.0002646 / 3.6 = 0.0000735$

Коэффициент трансформации для NO2, KNO2 = 0.8

Коэффициент трансформации для NO, *KNO* = 0.13

Коэффициенты приняты на уровне максимально установленной трансформации

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO2 \cdot MI=0.8 \cdot 0.001683=0.0013464$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO2 \cdot GI=0.8 \cdot 0.0000735=0.0000588$

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO\cdot MI=0.13\cdot 0.001683=0.00021879$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO\cdot GI=0.13\cdot 0.0000735=0.000009555$

Итого выбросы:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0000588	0.0013464
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000009555	0.00021879
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00076111111	0.0174264
0410	Метан (727*)	0.00076111111	0.0174264

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0022, Дымовая труба

Источник выделения N 0022 01, Печь подогрева ППТ-02Г скв,4

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами", Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г,

п,5,1,1, Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.

п.5.1.1. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Вид топлива: Газ нефтепромысловый

Общее количество топок, шт., N = 1

Количество одновременно работающих топок, шт., N1 = 1

Время работы одной топки, час/год, $_{-}T_{-} = 5280$

Максимальный расход топлива одной топкой, кг/час, B = 4.195

Массовая доля жидкого топлива, в долях единицы, BB = 0

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

Количество выбросов, кг/час (5.2a), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 4.195 \cdot 10^{-3} = 0.00629$ Валовый выброс, т/год, $_M_=N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.00629 \cdot 5280 \cdot 10^{-3} = 0.0332112$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=NI \cdot M/3.6 = 1 \cdot 0.00629/3.6 = 0.00174722222$

Примесь: 0410 Метан (727*)

Количество выбросов, кг/час (5.26), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 4.195 \cdot 10^{-3} = 0.00629$ Валовый выброс, т/год, $_M_=N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.00629 \cdot 5280 \cdot 10^{-3} = 0.0332112$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=NI \cdot M/3.6 = 1 \cdot 0.00629 / 3.6 = 0.00174722222$

Расчет выбросов окислов азота:

Энергетический эквивалент топлива (табл.5.1), E = 1.5

Число форсунок на одну топку, шт., NN = 1

Теплопроизводительность одной топки, Гкал/час, GK = 0.25

Расчетная теплопроизводительность одной форсунки, МДж/час, $QP = GK \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / NN = 0.25 \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / 1 - 1046 7$

где 4.1868*10³ - переводной коэффициент из Гкал/час в МДж/час

Фактическая средняя теплопроизводительность

одной форсунки (МДж/ч) (по ф-ле на с. 105), $QF = 29.4 \cdot E \cdot B / NN = 29.4 \cdot 1.5 \cdot 4.195 / 1 = 185$

Коэффициент избытка воздуха в уходящих дымовых газах, A=1

Отношение Vcг/Vr при заданном коэфф. избытка воздуха (табл.5.1), V = 0.83

Концентрация оксидов азота, кг/м3 (5.6), $CNOX = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot BB) \cdot QF / QP \cdot A^{0.5} \cdot V \cdot 10^{-6} = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot 0) \cdot 185 / 1046.7 \cdot 1^{0.5} \cdot 0.83 \cdot 10^{-6} = 0.00002833$

Объем продуктов сгорания, м3/ч (5.4), $VR = 7.84 \cdot A \cdot B \cdot E = 7.84 \cdot 1 \cdot 4.195 \cdot 1.5 = 49.3$

Количество выбросов, кг/час (5.3), $M = VR \cdot CNOX = 49.3 \cdot 0.00002833 = 0.001397$

Валовый выброс окислов азота, т/год, $M1 = N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.001397 \cdot 5280 \cdot 10^{-3} = 0.00738$ Максимальный из разовых выброс окислов азота, г/с, $G1 = N1 \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.001397 / 3.6 = 0.000388$

Коэффициент трансформации для NO2, KNO2 = 0.8

Коэффициент трансформации для NO, KNO = 0.13

Коэффициенты приняты на уровне максимально установленной трансформации

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO2 \cdot M1 = 0.8 \cdot 0.00738 = 0.0059040$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO2 \cdot G1 = 0.8 \cdot 0.000388 = 0.0003104$

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO\cdot MI=0.13\cdot 0.00738=0.0009594$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO\cdot GI=0.13\cdot 0.000388=0.00005044$

Итого выбросы:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.0003104	0.005904
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.00005044	0.0009594
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00174722222	0.0332112
0410	Метан (727*)	0.00174722222	0.0332112

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0023, Дымовая труба

Источник выделения N 0023 01, Печь подогрева ППТ-02Г скв.21

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами", Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г,

п,5,1,1, Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.

п.5.1.1. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Вид топлива: Газ нефтепромысловый

Общее количество топок, шт., N = 1

Количество одновременно работающих топок, шт., N1 = 1

Время работы одной топки, час/год, $_{-}T_{-}$ = 5520

Максимальный расход топлива одной топкой, кг/час, B = 1.919

Массовая доля жидкого топлива, в долях единицы, BB = 0

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

Количество выбросов, кг/час (5.2a), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 1.919 \cdot 10^{-3} = 0.00288$ Валовый выброс, т/год, $_M_= N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.00288 \cdot 5520 \cdot 10^{-3} = 0.0158976$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_= NI \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.00288 / 3.6 = 0.0008000$

Примесь: 0410 Метан (727*)

Количество выбросов, кг/час (5.26), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 1.919 \cdot 10^{-3} = 0.00288$ Валовый выброс, т/год, $_M_=N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.00288 \cdot 5520 \cdot 10^{-3} = 0.0158976$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=NI \cdot M/3.6 = 1 \cdot 0.00288/3.6 = 0.0008000$

Расчет выбросов окислов азота:

Энергетический эквивалент топлива (табл.5.1), E = 1.5

Число форсунок на одну топку, шт., NN = 1

Теплопроизводительность одной топки, Гкал/час, GK = 0.25

Расчетная теплопроизводительность одной форсунки, МДж/час, $QP = GK \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / NN = 0.25 \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / 1 = 1046.7$

где 4.1868*10³ - переводной коэффициент из Гкал/час в МДж/час

Фактическая средняя теплопроизводительность

одной форсунки (МДж/ч) (по ф-ле на с. 105), $QF = 29.4 \cdot E \cdot B / NN = 29.4 \cdot 1.5 \cdot 1.919 / 1 = 84.6$

Коэффициент избытка воздуха в уходящих дымовых газах, A=1

Отношение Vcг/Vr при заданном коэфф. избытка воздуха (табл.5.1), V = 0.83

Концентрация оксидов азота, кг/м3 (5.6), $CNOX = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot BB) \cdot QF / QP \cdot A^{0.5} \cdot V \cdot 10^{-6} = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot 0) \cdot 84.6 / 1046.7 \cdot 1^{0.5} \cdot 0.83 \cdot 10^{-6} = 0.00001296$

Объем продуктов сгорания, м3/ч (5.4), $VR = 7.84 \cdot A \cdot B \cdot E = 7.84 \cdot 1 \cdot 1.919 \cdot 1.5 = 22.57$

Количество выбросов, кг/час (5.3), $M = VR \cdot CNOX = 22.57 \cdot 0.00001296 = 0.0002925$

Валовый выброс окислов азота, т/год, $M1 = N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.0002925 \cdot 5520 \cdot 10^{-3} = 0.001615$

Максимальный из разовых выброс окислов азота, г/с, $GI = NI \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.0002925 / 3.6 = 0.0000813$

Коэффициент трансформации для NO2, KNO2 = 0.8

Коэффициент трансформации для NO, *KNO* = 0.13

Коэффициенты приняты на уровне максимально установленной трансформации

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO2 \cdot M1 = 0.8 \cdot 0.001615 = 0.0012920$

Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO2 \cdot G1=0.8 \cdot 0.0000813=0.00006504$

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

Валовый выброс, т/год, $_M_$ = $KNO \cdot M1 = 0.13 \cdot 0.001615 = 0.00020995$

Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO \cdot GI = 0.13 \cdot 0.0000813 = 0.000010569$

Итого выбросы:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00006504	0.001292
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000010569	0.00020995
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.0008	0.0158976
0410	Метан (727*)	0.0008	0.0158976

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0024, Дымовая труба

Источник выделения N 0024 01, Печь подогрева ППТ-02Г скв.22

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу

различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.

п.5.1.1. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Вид топлива: Газ нефтепромысловый

Общее количество топок, шт., N = 1

Количество одновременно работающих топок, шт., NI = 1

Время работы одной топки, час/год, $_{T}$ = 5520

Максимальный расход топлива одной топкой, кг/час, B = 1.445

Массовая доля жидкого топлива, в долях единицы, BB = 0

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

Количество выбросов, кг/час (5.2a), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 1.445 \cdot 10^{-3} = 0.002168$

Валовый выброс, т/год, $_M_=N\cdot M\cdot _T_\cdot 10^{-3}=1\cdot 0.002168\cdot 5520\cdot 10^{-3}=0.01196736$

Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=N1\cdot M/3.6=1\cdot 0.002168/3.6=0.000602222222$

Примесь: 0410 Метан (727*)

Количество выбросов, кг/час (5.2б), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 1.445 \cdot 10^{-3} = 0.002168$ Валовый выброс, т/год, $_M_ = N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.002168 \cdot 5520 \cdot 10^{-3} = 0.01196736$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_ = NI \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.002168 / 3.6 = 0.00060222222$

Расчет выбросов окислов азота:

Энергетический эквивалент топлива (табл.5.1), E = 1.5

Число форсунок на одну топку, шт., NN = 1

Теплопроизводительность одной топки, Гкал/час, GK = 0.25

Расчетная теплопроизводительность одной форсунки, МДж/час, $QP = GK \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / NN = 0.25 \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / 1 = 1046.7$

где 4.1868*10³ - переводной коэффициент из Гкал/час в МДж/час

Фактическая средняя теплопроизводительность

одной форсунки (МДж/ч) (по ф-ле на с. 105), $QF = 29.4 \cdot E \cdot B / NN = 29.4 \cdot 1.5 \cdot 1.445 / 1 = 63.7$

Коэффициент избытка воздуха в уходящих дымовых газах, A = 1

Отношение Vcг/Vr при заданном коэфф. избытка воздуха (табл.5.1), V = 0.83

Концентрация оксидов азота, кг/м3 (5.6), $CNOX = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot BB) \cdot QF / QP \cdot A^{0.5} \cdot V \cdot 10^{-6} = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot 0) \cdot 63.7 / 1046.7 \cdot 1^{0.5} \cdot 0.83 \cdot 10^{-6} = 0.00000976$

Объем продуктов сгорания, м3/ч (5.4), $VR = 7.84 \cdot A \cdot B \cdot E = 7.84 \cdot 1 \cdot 1.445 \cdot 1.5 = 17$

Количество выбросов, кг/час (5.3), $M = VR \cdot CNOX = 17 \cdot 0.00000976 = 0.000166$

Валовый выброс окислов азота, т/год, $M1 = N \cdot M \cdot _T _ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.000166 \cdot 5520 \cdot 10^{-3} = 0.000916$

Максимальный из разовых выброс окислов азота, г/с, $G1 = N1 \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.000166 / 3.6 = 0.0000461$

Коэффициент трансформации для NO2, *KNO2* = 0.8

Коэффициент трансформации для NO, *KNO* = 0.13

Коэффициенты приняты на уровне максимально установленной трансформации

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO2 \cdot M1 = 0.8 \cdot 0.000916 = 0.0007328$

Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO2 \cdot G1 = 0.8 \cdot 0.0000461 = 0.00003688$

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

Валовый выброс, т/год, $_M_$ = $KNO \cdot M1 = 0.13 \cdot 0.000916 = 0.00011908$

Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO \cdot GI = 0.13 \cdot 0.0000461 = 0.000005993$

Итого выбросы:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00003688	0.0007328
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000005993	0.00011908
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00060222222	0.01196736
0410	Метан (727*)	0.00060222222	0.01196736

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0025, Труба

Источник выделения N 0025 01, Резервуары нефти скв.1

Список литературы:

Методические указания расчета выбросов от предприятий, осуществляющих

хранение и реализацию нефтепродуктов (нефтебазы, АЗС) и других жидкостей и и газов. Приложение к приказу МООС РК от 29.07.2011 №196

Расчет по п. 4

Вид выброса, VV = Выбросы паров нефти и бензинов

Нефтепродукт, *NPNAME* = Сырая нефть

Минимальная температура смеси, гр.С, *TMIN* = 20

```
Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.57
```

KTMIN = 0.57

Максимальная температура смеси, гр.С, TMAX = 40

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.92

KTMAX = 0.92

Режим эксплуатации, _NAME_ = "буферная емкость" (все типы резервуаров)

Конструкция резервуаров, _NAME_ = Заглубленный

Объем одного резервуара данного типа, м3, VI = 60

Количество резервуаров данного типа, NR = 1

Количество групп одноцелевых резервуаров, KNR = 1

Категория веществ, $_NAME_$ = A, Б, В

Значение Kpsr (Прил.8), KPSR = 0.1

Значение Кртах (Прил.8), KPM = 0.1

Коэффициент, KPSR = 0.1

Коэффициент, KPMAX = 0.1

Общий объем резервуаров, м3, V = 60

Количество жидкости закачиваемое в резервуар в течении года, $\tau/$ год, B = 1085

Плотность смеси, T/M3, RO = 0.73

Годовая оборачиваемость резервуара (4.1.13), $NN = B / (RO \cdot V) = 1085 / (0.73 \cdot 60) = 24.77$

Коэффициент (Прил. 10), KOB = 2.5

Максимальный объем паровоздушной смеси, вытесняемой

из резервуара во время его закачки, м3/час, VCMAX = 2

Давление паров смеси, мм.рт.ст., PS = 137.2

P = 137.2

Коэффициент, KB = 1

Температура начала кипения смеси, гр.С, TKIP = 56.2

Молекулярная масса паров смеси, кг/кмоль, $MRS = 0.6 \cdot TKIP + 45 = 0.6 \cdot 56.2 + 45 = 78.7$

Среднегодовые выбросы паров нефтепродукта, т/год (4.2.2), $\mathbf{\textit{M}} = \mathbf{\textit{0.294}} \cdot \mathbf{\textit{PS}} \cdot \mathbf{\textit{MRS}} \cdot (\mathbf{\textit{KTMAX}} \cdot \mathbf{\textit{KB}} + \mathbf{\textit{KTMIN}})$ ·

 $KPSR \cdot KOB \cdot B / (10^7 \cdot RO) = 0.294 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot (0.92 \cdot 1 + 0.57) \cdot 0.1 \cdot 2.5 \cdot 1085 / (10^7 \cdot 0.73) = 0.1758$ Максимальный из разовых выброс паров нефтепродукта, г/с (4.2.1), $G = (0.163 \cdot PS \cdot MRS \cdot KTMAX \cdot KPMAX)$

 $\cdot KB \cdot VCMAX) / 10^4 = (0.163 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot 0.92 \cdot 0.1 \cdot 1 \cdot 2) / 10^4 = 0.0324$

Примесь: 0415 Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)

Концентрация 3B в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **72.46**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 72.46 \cdot 0.1758 / 100 = 0.12738468$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI \cdot G / 100 = 72.46 \cdot 0.0324 / 100 = 0.02347704$

Примесь: 0416 Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = 26.8

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_=CI\cdot M/100=26.8\cdot 0.1758/100=0.0471144$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI \cdot G / 100 = 26.8 \cdot 0.0324 / 100 = 0.0086832$

Примесь: 0602 Бензол (64)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.35

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 0.35 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0006153$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI\cdot G/100=0.35\cdot 0.0324/100=0.0001134$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.22**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_{M}$ = $CI \cdot M / 100 = 0.22 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00038676$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.22 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00007128$

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

Концентрация 3B в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.11**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $M = CI \cdot M / 100 = 0.11 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00019338$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_{-}G_{-} = CI \cdot G / 100 = 0.11 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00003564$

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.06

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $M = CI \cdot M / 100 = 0.06 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00010548$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.06 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00001944$

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0.00001944	0.00010548
0415	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	0.02347704	0.12738468
0416	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0.0086832	0.0471144
0602	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0.00003564	0.00019338
0621	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0027, Труба

Источник выделения N 0027 01, Резервуары нефти скв.4

Список литературы:

Методические указания расчета выбросов от предприятий, осуществляющих

хранение и реализацию нефтепродуктов (нефтебазы, АЗС) и других жидкостей и и газов. Приложение к приказу МООС РК от 29.07.2011 №196

Расчет по п. 4

Вид выброса, VV = Выбросы паров нефти и бензинов

Нефтепродукт, *NPNAME* = Сырая нефть

Минимальная температура смеси, гр.С, TMIN = 20

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.57

KTMIN = 0.57

Максимальная температура смеси, гр.С, TMAX = 40

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.92

KTMAX = 0.92

Режим эксплуатации, _NAME_ = "буферная емкость" (все типы резервуаров)

Конструкция резервуаров, _NAME_ = Заглубленный

Объем одного резервуара данного типа, м3, VI = 60

Количество резервуаров данного типа, NR = 1

Количество групп одноцелевых резервуаров, KNR = 1

Категория веществ, $_NAME_$ = A, Б, В

Значение Kpsr (Прил.8), KPSR = 0.1

Значение Кртах (Прил.8), KPM = 0.1

Коэффициент, KPSR = 0.1

Коэффициент, KPMAX = 0.1

Общий объем резервуаров, м3, V = 60

Количество жидкости закачиваемое в резервуар в течении года, т/год, B = 1085

Плотность смеси, T/M3, RO = 0.73

Годовая оборачиваемость резервуара (4.1.13), $NN = B/(RO \cdot V) = 1085/(0.73 \cdot 60) = 24.77$

Коэффициент (Прил. 10), KOB = 2.5

Максимальный объем паровоздушной смеси, вытесняемой

из резервуара во время его закачки, м3/час, VCMAX = 2

Давление паров смеси, мм.рт.ст., PS = 137.2

P = 137.2

Коэффициент, KB = 1

Температура начала кипения смеси, гр.С, *ТКІР* = 56.2

Молекулярная масса паров смеси, кг/кмоль, $MRS = 0.6 \cdot TKIP + 45 = 0.6 \cdot 56.2 + 45 = 78.7$

Среднегодовые выбросы паров нефтепродукта, т/год (4.2.2), $M = 0.294 \cdot PS \cdot MRS \cdot (KTMAX \cdot KB + KTMIN) \cdot$

 $KPSR \cdot KOB \cdot B / (10^7 \cdot RO) = 0.294 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot (0.92 \cdot 1 + 0.57) \cdot 0.1 \cdot 2.5 \cdot 1085 / (10^7 \cdot 0.73) = 0.1758$

Максимальный из разовых выброс паров нефтепродукта, г/с (4.2.1), $G = (0.163 \cdot PS \cdot MRS \cdot KTMAX \cdot KPMAX)$

$\cdot KB \cdot VCMAX) / 10^4 = (0.163 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot 0.92 \cdot 0.1 \cdot 1 \cdot 2) / 10^4 = 0.0324$

Примесь: 0415 Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **72.46**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 72.46 \cdot 0.1758 / 100 = 0.12738468$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $G = CI \cdot G / 100 = 72.46 \cdot 0.0324 / 100 = 0.02347704$

Примесь: 0416 Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = 26.8

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 26.8 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0471144$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI\cdot G/100=26.8\cdot 0.0324/100=0.0086832$

Примесь: 0602 Бензол (64)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.35**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_{\it M}$ = $CI \cdot M / 100 = 0.35 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0006153$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI\cdot G/100=0.35\cdot 0.0324/100=0.0001134$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Концентрация 3B в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.22**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_{M}$ = $CI \cdot M / 100 = 0.22 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00038676$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI \cdot G / 100 = 0.22 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00007128$

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

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.11**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $M = CI \cdot M / 100 = 0.11 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00019338$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_{G}$ = $CI \cdot G / 100 = 0.11 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00003564$

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.06**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_{M}$ = $CI \cdot M / 100 = 0.06 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00010548$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.06 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00001944$

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0.00001944	0.00010548
0415	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	0.02347704	0.12738468
0416	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0.0086832	0.0471144
0602	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0.00003564	0.00019338
0621	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0028, Труба

Источник выделения N 0028 01, Резервуары нефти скв.21

Список литературы:

Методические указания расчета выбросов от предприятий, осуществляющих

хранение и реализацию нефтепродуктов (нефтебазы, АЗС) и других жидкостей и и газов. Приложение к приказу МООС РК от 29.07.2011 №196

Расчет по п. 4

Вид выброса, VV = Выбросы паров нефти и бензинов

Нефтепродукт, *NPNAME* = Сырая нефть

Минимальная температура смеси, гр.С, *TMIN* = 20

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.57

KTMIN = 0.57

Максимальная температура смеси, гр.С, TMAX = 40

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.92

KTMAX = 0.92

Режим эксплуатации, _*NAME*_ = "буферная емкость" (все типы резервуаров)

Конструкция резервуаров, _NAME_ = Заглубленный

Объем одного резервуара данного типа, м3, VI = 60

Количество резервуаров данного типа, NR = 1

Количество групп одноцелевых резервуаров, KNR = 1

Категория веществ, $_{NAME} = A, B, B$

Значение Kpsr (Прил.8), KPSR = 0.1

Значение Кртах (Прил. 8), KPM = 0.1

Коэффициент, KPSR = 0.1

Коэффициент, KPMAX = 0.1

Общий объем резервуаров, м3, V = 60

Количество жидкости закачиваемое в резервуар в течении года, т/год, B = 1085

Плотность смеси, T/M3, RO = 0.73

Годовая оборачиваемость резервуара (4.1.13), $NN = B / (RO \cdot V) = 1085 / (0.73 \cdot 60) = 24.77$

Коэффициент (Прил. 10), *КОВ* = 2.5

Максимальный объем паровоздушной смеси, вытесняемой

из резервуара во время его закачки, м3/час, VCMAX = 2

Давление паров смеси, мм.рт.ст., PS = 137.2

P = 137.2

Коэффициент, KB = 1

Температура начала кипения смеси, гр.С, *ТКІР* = **56.2**

Молекулярная масса паров смеси, кг/кмоль, $MRS = 0.6 \cdot TKIP + 45 = 0.6 \cdot 56.2 + 45 = 78.7$

Среднегодовые выбросы паров нефтепродукта, т/год (4.2.2), $M = 0.294 \cdot PS \cdot MRS \cdot (KTMAX \cdot KB + KTMIN) \cdot KPSR \cdot KOB \cdot B / (10^7 \cdot RO) = 0.294 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot (0.92 \cdot 1 + 0.57) \cdot 0.1 \cdot 2.5 \cdot 1085 / (10^7 \cdot 0.73) = 0.1758$

Максимальный из разовых выброс паров нефтепродукта, г/с (4.2.1), $G = (0.163 \cdot PS \cdot MRS \cdot KTMAX \cdot KPMAX \cdot KB \cdot VCMAX) / 10^4 = (0.163 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot 0.92 \cdot 0.1 \cdot 1 \cdot 2) / 10^4 = 0.0324$

Примесь: 0415 Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **72.46**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 72.46 \cdot 0.1758 / 100 = 0.12738468$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI\cdot G/100=72.46\cdot 0.0324/100=0.02347704$

Примесь: 0416 Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 26.8

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 26.8 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0471144$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 26.8 \cdot 0.0324 / 100 = 0.0086832$

Примесь: 0602 Бензол (64)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.35**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 0.35 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0006153$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.35 \cdot 0.0324 / 100 = 0.0001134$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.22

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_{M}$ = $CI \cdot M / 100 = 0.22 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00038676$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $G = CI \cdot G / 100 = 0.22 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00007128$

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

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.11

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 0.11 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00019338$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.11 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00003564$

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.06**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_=CI\cdot M/100=0.06\cdot 0.1758/100=0.00010548$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.06 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00001944$

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0.00001944	0.00010548
0415	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	0.02347704	0.12738468
0416	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0.0086832	0.0471144
0602	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0.00003564	0.00019338
0621	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0029, Труба

Источник выделения N 0029 01, Резервуары нефти скв.22

Список литературы:

Методические указания расчета выбросов от предприятий, осуществляющих

хранение и реализацию нефтепродуктов (нефтебазы, A3C) и других жидкостей и и газов. Приложение к приказу МООС РК от 29.07.2011 №196

Расчет по п. 4

Вид выброса, VV = Выбросы паров нефти и бензинов

Нефтепродукт, *NPNAME* = Сырая нефть

Минимальная температура смеси, гр.С, TMIN = 20

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.57

KTMIN = 0.57

Максимальная температура смеси, гр.С, TMAX = 40

Коэффициент Kt (Прил.7), KT = 0.92

KTMAX = 0.92

Режим эксплуатации, _*NAME*_ = "буферная емкость" (все типы резервуаров)

Конструкция резервуаров, _NAME_ = Заглубленный

Объем одного резервуара данного типа, м3, VI = 60

Количество резервуаров данного типа, NR = 1

Количество групп одноцелевых резервуаров, KNR = 1

Категория веществ, $_NAME_$ = A, Б, В

Значение Kpsr (Прил.8), KPSR = 0.1

Значение Кртах (Прил.8), KPM = 0.1

Коэффициент, KPSR = 0.1

Коэффициент, KPMAX = 0.1

Общий объем резервуаров, м3, V = 60

Количество жидкости закачиваемое в резервуар в течении года, т/год, B = 1085

Плотность смеси, T/M3, RO = 0.73

Годовая оборачиваемость резервуара (4.1.13), $NN = B / (RO \cdot V) = 1085 / (0.73 \cdot 60) = 24.77$

Коэффициент (Прил. 10), *КОВ* = 2.5

Максимальный объем паровоздушной смеси, вытесняемой

из резервуара во время его закачки, м3/час, VCMAX = 2

Давление паров смеси, мм.рт.ст., PS = 137.2

P = 137.2

Коэффициент, KB = 1

Температура начала кипения смеси, гр.С, *ТКІР* = 56.2

Молекулярная масса паров смеси, кг/кмоль, $MRS = 0.6 \cdot TKIP + 45 = 0.6 \cdot 56.2 + 45 = 78.7$

Среднегодовые выбросы паров нефтепродукта, т/год (4.2.2), $\mathbf{\textit{M}} = \mathbf{\textit{0.294}} \cdot \mathbf{\textit{PS}} \cdot \mathbf{\textit{MRS}} \cdot (\mathbf{\textit{KTMAX}} \cdot \mathbf{\textit{KB}} + \mathbf{\textit{KTMIN}}) \cdot$

 $KPSR \cdot KOB \cdot B / (10^7 \cdot RO) = 0.294 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot (0.92 \cdot 1 + 0.57) \cdot 0.1 \cdot 2.5 \cdot 1085 / (10^7 \cdot 0.73) = 0.1758$

Максимальный из разовых выброс паров нефтепродукта, г/с (4.2.1), $G = (0.163 \cdot PS \cdot MRS \cdot KTMAX \cdot KPMAX)$

 $\cdot KB \cdot VCMAX) / 10^4 = (0.163 \cdot 137.2 \cdot 78.7 \cdot 0.92 \cdot 0.1 \cdot 1 \cdot 2) / 10^4 = 0.0324$

Примесь: 0415 Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **72.46**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 72.46 \cdot 0.1758 / 100 = 0.12738468$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 72.46 \cdot 0.0324 / 100 = 0.02347704$

Примесь: 0416 Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 26.8

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 26.8 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0471144$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI \cdot G / 100 = 26.8 \cdot 0.0324 / 100 = 0.0086832$

<u>Примесь: 0602 Бензол (</u>64)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), *CI* = **0.35**

Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_{M}$ = $CI \cdot M / 100 = 0.35 \cdot 0.1758 / 100 = 0.0006153$

Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_=CI \cdot G / 100 = 0.35 \cdot 0.0324 / 100 = 0.0001134$

Примесь: 0621 Метилбензол (349)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.22 Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 0.22 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00038676$ Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.22 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00007128$

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

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.11 Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 0.11 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00019338$ Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.11 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00003564$

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.06 Среднегодовые выбросы, т/год (4.2.5), $_M_ = CI \cdot M / 100 = 0.06 \cdot 0.1758 / 100 = 0.00010548$ Максимальный из разовых выброс, г/с (4.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.06 \cdot 0.0324 / 100 = 0.00001944$

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0.00001944	0.00010548
0415	Смесь углеводородов предельных С1-С5 (1502*)	0.02347704	0.12738468
0416	Смесь углеводородов предельных С6-С10 (1503*)	0.0086832	0.0471144
0602	Бензол (64)	0.0001134	0.0006153
0616	Диметилбензол (смесь о-, м-, п- изомеров) (203)	0.00003564	0.00019338
0621	Метилбензол (349)	0.00007128	0.00038676

Источник загрязнения: 0035 Дымовая труба

Источник выделения: 0035 01, Печь подогрева ППТ-02Г скв. 23

Список литературы:

"Сборник методик по расчету выбросов вредных в атмосферу различными производствами". Алматы, КазЭКОЭКСП, 1996 г.

п.5.1.1. Расчет выбросов вредных веществ при сжигании топлива в трубчатых печах

Вид топлива: Газ нефтепромысловый Общее количество топок, шт., N = 1

Количество одновременно работающих топок, шт., NI = 1

Время работы одной топки, час/год, $_{T}$ = 2400

Максимальный расход топлива одной топкой, кг/час, B = 2.168

Массовая доля жидкого топлива, в долях единицы, BB = 0

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

Количество выбросов, кг/час (5.2a), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 2.168 \cdot 10^{-3} = 0.00325$ Валовый выброс, т/год, $_M_=N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.00325 \cdot 2400 \cdot 10^{-3} = 0.0078000$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $G=N1 \cdot M/3.6 = 1 \cdot 0.00325/3.6 = 0.00090277778$

Примесь: 0410 Метан (727*)

Количество выбросов, кг/час (5.26), $M = 1.5 \cdot B \cdot 10^{-3} = 1.5 \cdot 2.168 \cdot 10^{-3} = 0.00325$ Валовый выброс, т/год, $_M_=N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.00325 \cdot 2400 \cdot 10^{-3} = 0.0078000$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=NI \cdot M/3.6 = 1 \cdot 0.00325 / 3.6 = 0.00090277778$

Расчет выбросов окислов азота:

Энергетический эквивалент топлива (табл.5.1), E = 1.5

Число форсунок на одну топку, шт., NN = 1

Теплопроизводительность одной топки, Гкал/час, GK = 0.25

Расчетная теплопроизводительность одной форсунки, МДж/час, $QP = GK \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / NN = 0.25 \cdot 4.1868 \cdot 10^3 / 1 = 1046.7$

где 4.1868*10³ - переводной коэффициент из Гкал/час в МДж/час

Фактическая средняя теплопроизводительность

одной форсунки (МДж/ч) (по ф-ле на с. 105), $OF = 29.4 \cdot E \cdot B / NN = 29.4 \cdot 1.5 \cdot 2.168 / 1 = 95.6$

Коэффициент избытка воздуха в уходящих дымовых газах, A=1

Отношение Vcr/Vr при заданном коэфф. избытка воздуха (табл.5.1), V = 0.83

Концентрация оксидов азота, кг/м3 (5.6), $CNOX = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot BB) \cdot QF / QP \cdot A^{0.5} \cdot V \cdot 10^{-6} = 1.073 \cdot (180 + 60 \cdot 0) \cdot 95.6 / 1046.7 \cdot 1^{0.5} \cdot 0.83 \cdot 10^{-6} = 0.00001464$

Объем продуктов сгорания, м3/ч (5.4), $VR = 7.84 \cdot A \cdot B \cdot E = 7.84 \cdot 1 \cdot 2.168 \cdot 1.5 = 25.5$

Количество выбросов, кг/час (5.3), $M = VR \cdot CNOX = 25.5 \cdot 0.00001464 = 0.000373$

Валовый выброс окислов азота, т/год, $M1 = N \cdot M \cdot _T_ \cdot 10^{-3} = 1 \cdot 0.000373 \cdot 2400 \cdot 10^{-3} = 0.000895$

Максимальный из разовых выброс окислов азота, г/с, $G1 = NI \cdot M / 3.6 = 1 \cdot 0.000373 / 3.6 = 0.0001036$

Коэффициент трансформации для NO2, KNO2 = 0.8

Коэффициент трансформации для NO, *KNO* = 0.13

Коэффициенты приняты на уровне максимально установленной трансформации

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO2 \cdot M1 = 0.8 \cdot 0.000895 = 0.0007160$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO2 \cdot G1 = 0.8 \cdot 0.0001036 = 0.00008288$

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

Валовый выброс, т/год, $_M_=KNO\cdot MI=0.13\cdot 0.000895=0.00011635$ Максимальный из разовых выброс, г/с, $_G_=KNO\cdot GI=0.13\cdot 0.0001036=0.000013468$

Итого выбросы:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00008288	0.000716
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.000013468	0.00011635
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.00090277778	0.0078
0410	Метан (727*)	0.00090277778	0.0078

КРС

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

Источник загрязнения N 0029 Источник выделения N 001,УПА

Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): зарубежный Значения выбросов по табл. 1, 2, 3, 4 методики соответственно уменьшены по СО в 2 раза; NO_2 , NO в 2.5 раза; CH, C, CH_2O и $E\Pi$ в 3.5 раза.

Расход топлива стационарной дизельной установки за год B_{200} , т, 20 Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P_{2} , кВт, 150 Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя b_{2} , г/кВт*ч, 90

Температура отработавших газов $T_{\it oz}$, K, 473

Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

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

$$G_{0z} = 8.72 * 10^{-6} * b_3 * P_3 = 8.72 * 10^{-6} * 90 * 150 = 0.11772$$
 (A.3)

Удельный вес отработавших газов γ_{02} , кг/м 3 :

$$\gamma_{02} = 1.31/(1 + T_{02}/273) = 1.31/(1 + 473/273) = 0.479396783$$
 (A.5)

где 1.31 - удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0 гр.С, $\kappa \Gamma/M^3$;

Объемный расход отработавших газов Q_{arrho_2} , м $^3/\mathrm{c}$:

$$Q_{oz} = G_{oz} / \gamma_{oz} = 0.11772 / 0.479396783 = 0.245558594$$
 (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	SO2	CH2O	БП
Б	3.1	3.84	0.82857	0.14286	1.2	0.03429	3.42E-6

Таблица значений выбросов q_{ii} г/кг.топл. стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	СН	С	SO2	CH2O	БП
Б	13	16	3.42857	0.57143	5	0.14286	0.00002

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

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

Расчет валового выброса W_i , т/год:

 $W_i = q_{ii} * B_{ioo} / 1000 \tag{2}$

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

Итого выбросы по вешествам:

Код	Примесь	г/сек	т/год	%	г/сек	т/год
		без	без	очистки	\boldsymbol{c}	\boldsymbol{c}
		очистки	очистки		очисткой	очисткой
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.128	0.256	0	0.128	0.256
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.0208	0.0416	0	0.0208	0.0416
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.0059525	0.0114286	0	0.0059525	0.0114286
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0.05	0.1	0	0.05	0.1
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.129166667	0.26	0	0.129166667	0.26
0703	Бенз/а/пирен (3,4- Бензпирен) (54)	0.000000143	0.0000004	0	0.000000143	0.0000004
1325	Формальдегид (Метаналь) (609)	0.00142875	0.0028572	0	0.00142875	0.0028572
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды	0.03452375	0.0685714	0	0.03452375	0.0685714

предельные С12-С19		
(в пересчете на С);		
Растворитель РПК-		
265Π) (10)		

Источник загрязнения: 0030

Источник выделения: 0030 03, ЦА

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 производительностью до 30 т/час

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

Расход топлива, T/rog, BT = 20

Расход топлива, г/с, BG = 27.8

Марка топлива, M = Дизельное топливо

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

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

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

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

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

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

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ АЗОТА

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

Номинальная тепловая мощность котлоагрегата, кВт, $\mathit{QN} = 200$

Фактическая мощность котлоагрегата, кВт, QF = 180

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (рис. 2.1 или 2.2), KNO = 0.0836

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

Кол-во окислов азота, кг/1 Гдж тепла (ф-ла 2.7a), $KNO = KNO \cdot (QF/QN)^{0.25} = 0.0836 \cdot (180/200)^{0.25} = 0.0814$

Выброс окислов авота, т/год (ф-ла 2.7), $MNOT = 0.001 \cdot BT \cdot QR \cdot KNO \cdot (1-B) = 0.001 \cdot 20 \cdot 42.75 \cdot 0.0814 \cdot (1-0) = 0.0696$

Выброс окислов азота, г/с (ф-ла 2.7), $MNOG = 0.001 \cdot BG \cdot QR \cdot KNO \cdot (1-B) = 0.001 \cdot 27.8 \cdot 42.75 \cdot 0.0814 \cdot (1-0) = 0.0967$

Выброс азота диоксида (0301), т/год, $_M_=0.8 \cdot MNOT=0.8 \cdot 0.0696=0.05568$ Выброс азота диоксида (0301), г/с, $_G_=0.8 \cdot MNOG=0.8 \cdot 0.0967=0.07736$

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

Выброс азота оксида (0304), т/год, $_M_=0.13 \cdot MNOT=0.13 \cdot 0.0696=0.009048$ Выброс азота оксида (0304), г/с, $_G_=0.13 \cdot MNOG=0.13 \cdot 0.0967=0.012571$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСЛОВ СЕРЫ

<u>Примесь: 0330 Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид)</u> (516)

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

Содержание сероводорода в топливе, % (прил. 2.1), $H2S=\mathbf{0}$

Выбросы окислов серы, т/год (ф-ла 2.2), $_{-}M_{-}=0.02 \cdot BT \cdot SR \cdot (1-NSO2) + 0.0188$

 $\cdot H2S \cdot BT = 0.02 \cdot 20 \cdot 0.3 \cdot (1-0.02) + 0.0188 \cdot 0 \cdot 20 = 0.1176$

Выбросы окислов серы, г/с (ф-ла 2.2), $_G_=0.02 \cdot BG \cdot S1R \cdot (1-NSO2) + 0.0188 \cdot H2S \cdot BG = 0.02 \cdot 27.8 \cdot 0.3 \cdot (1-0.02) + 0.0188 \cdot 0 \cdot 27.8 = 0.163464$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ОКИСИ УГЛЕРОДА

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

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), $CCO = Q3 \cdot R \cdot QR$ = $0.5 \cdot 0.65 \cdot 42.75 = 13.9$

Выбросы окиси углерода, т/год (ф-ла 2.4), $_M_=0.001 \cdot BT \cdot CCO \cdot (1-Q4/100)$ = $0.001 \cdot 20 \cdot 13.9 \cdot (1-0/100) = 0.278$

Выбросы окиси углерода, г/с (ф-ла 2.4), $_G_=0.001 \cdot BG \cdot CCO \cdot (1-Q4/100)=0.001 \cdot 27.8 \cdot 13.9 \cdot (1-0/100)=0.38642$

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ТВЕРДЫХ ЧАСТИЦ

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

Коэффициент (табл. 2.1), F = 0.01

Тип топки: Камерная топка

Выброс твердых частиц, т/год (ф-ла 2.1), $_M_=BT\cdot AR\cdot F=20\cdot 0.025\cdot 0.01=0.005$

Выброс твердых частиц, г/с (ф-ла 2.1), $_G_=BG\cdot A1R\cdot F=27.8\cdot 0.025\cdot 0.01=0.00695$

Итого:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.07736	0.05568
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.012571	0.009048
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.00695	0.005
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый	0.163464	0.1176
	газ, Сера (IV) оксид) (516)		
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ)	0.38642	0.278
	(584)		

Источник загрязнения N 0031 Источник выделения N 003,АДПМ

Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): зарубежный Значения выбросов по табл. 1, 2, 3, 4 методики соответственно уменьшены по СО в 2 раза; NO_2 , NO в 2.5 раза; CH, C, CH_2O и $E\Pi$ в 3.5 раза.

Расход топлива стационарной дизельной установки за год B_{200} , т, 20 Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P_{2} , кВт, 150 Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя $m{b}_2$, г/кВт*ч, 90

Температура отработавших газов T_{o2} , K, 473

Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

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

$$G_{02} = 8.72 * 10^{-6} * b_2 * P_2 = 8.72 * 10^{-6} * 90 * 150 = 0.11772$$
 (A.3)

Удельный вес отработавших газов γ_{02} , кг/м 3 :

$$\gamma_{oz} = 1.31/(1 + T_{oz}/273) = 1.31/(1 + 473/273) = 0.479396783$$
 (A.5)

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

Объемный расход отработавших газов $oldsymbol{Q}_{oz}$, м $^3/\mathrm{c}$:

$$Q_{oz} = G_{oz} / \gamma_{oz} = 0.11772 / 0.479396783 = 0.245558594$$
 (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	СО	NOx	СН	С	S02	CH2O	БП
Б	3.1	3.84	0.82857	0.14286	1.2	0.03429	3.42E-6

Таблица значений выбросов q_{ii} г/кг.топл. стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	СН	С	SO2	CH2O	БП
Б	13	16		0.57143	5	0.14286	0.00002

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

 $M_i = e_{Mi} * P_9 / 3600$

(1)

Расчет валового выброса W_i , т/год:

 $W_i = q_{2i} * B_{200} / 1000$ (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	%	г/сек	т/год
		без	без	очистки	c	\boldsymbol{c}
		очистки	очистки		очисткой	очисткой
0301	Азота (IV) диоксид	0.128	0.256	0	0.128	0.256
	(Азота диоксид) (4)					
0304	Азот (II) оксид (Азота	0.0208	0.0416	0	0.0208	0.0416
	оксид) (6)					
0328	Углерод (Сажа,	0.0059525	0.0114286	0	0.0059525	0.0114286
	Углерод черный)					
	(583)					
0330	Сера диоксид	0.05	0.1	0	0.05	0.1
	(Ангидрид					
	сернистый,					

	Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)					
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.129166667	0.26	0	0.129166667	0.26
0703	Бенз/а/пирен (3,4- Бензпирен) (54)	0.000000143	0.0000004	0	0.000000143	0.0000004
1325	Формальдегид (Метаналь) (609)	0.00142875	0.0028572	0	0.00142875	0.0028572
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	0.03452375	0.0685714	0	0.03452375	0.0685714

Источник загрязнения N 0032 Источник выделения N 005,ДЭС

Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): зарубежный Значения выбросов по табл. 1, 2, 3, 4 методики соответственно уменьшены по СО в 2 раза; NO_2 , NO в 2.5 раза; CH, C, CH_2O и $E\Pi$ в 3.5 раза.

Расход топлива стационарной дизельной установки за год B_{200} , т, 10 Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P_2 , кВт, 100 Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя b_2 , г/кВт*ч, 100

Температура отработавших газов T_{oz} , К, 473 Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1.Оценка расхода и температуры отработавших газов Расход отработавших газов G_{lpha} , кг/с:

$$G_{02} = 8.72 * 10^{-6} * b_3 * P_3 = 8.72 * 10^{-6} * 100 * 100 = 0.0872$$
 (A.3)

Удельный вес отработавших газов γ_{02} , кг/м 3 :

$$\gamma_{02} = 1.31/(1 + T_{02}/273) = 1.31/(1 + 473/273) = 0.479396783$$
 (A.5) где 1.31 - удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0 гр.С, кг/м³;

Объемный расход отработавших газов Q_{oz} , м $^3/\mathrm{c}$:

$$Q_{oz} = G_{oz} / \gamma_{oz} = 0.0872 / 0.479396783 = 0.181895255$$
 (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	SO2	CH2O	БП
Б	3.1	3.84	0.82857	0.14286	1.2	0.03429	3.42E-6

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

Таблица значений выбросов q_{ii} г/кг.топл. стационарной дизельной установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	СН	С	SO2	CH2O	БП
Б	13	16	3.42857	0.57143	5	0.14286	0.00002

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

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

Расчет валового выброса W_i , т/год:

 $W_i = q_{ii} * B_{ioo} / 1000 \tag{2}$

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	%	г/сек	т/год
		без	без	очистки	\boldsymbol{c}	\boldsymbol{c}
		очистки	очистки		очисткой	очисткой
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.085333333	0.128	0	0.085333333	0.128
0304	Азот (II) оксид (Азота оксид) (6)	0.013866667	0.0208	0	0.013866667	0.0208
0328	Углерод (Сажа, Углерод черный) (583)	0.003968333	0.0057143	0	0.003968333	0.0057143
0330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516)	0.033333333	0.05	0	0.033333333	0.05
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.086111111	0.13	0	0.086111111	0.13
0703	Бенз/а/пирен (3,4- Бензпирен) (54)	0.000000095	0.0000002	0	0.000000095	0.0000002
1325	Формальдегид (Метаналь) (609)	0.0009525	0.0014286	0	0.0009525	0.0014286
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные С12-С19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10)	0.023015833	0.0342857	0	0.023015833	0.0342857

Источник загрязнения N 0033 Источник выделения N 007, CAF

Исходные данные:

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): зарубежный Значения выбросов по табл. 1, 2, 3, 4 методики соответственно уменьшены по СО в 2 раза; NO_2 , NO в 2.5 раза; CH, C, CH_2O и $E\Pi$ в 3.5 раза.

Расход топлива стационарной дизельной установки за год B_{200} , т, 5

Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P_2 , кВт, 70 Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя b_2 , г/кВт*ч, 50

Температура отработавших газов $T_{\theta 2}$, К, 473

Используемая природоохранная технология: процент очистки указан самостоятельно

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

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

$$G_{02} = 8.72 * 10^{-6} * b_2 * P_3 = 8.72 * 10^{-6} * 50 * 70 = 0.03052$$
 (A.3)

Удельный вес отработавших газов γ_{02} , кг/м 3 :

$$\gamma_{oz} = 1.31/(1 + T_{oz}/273) = 1.31/(1 + 473/273) = 0.479396783$$
 (A.5)

где 1.31 - удельный вес отработавших газов при температуре, равной 0 гр.С, кг/м 3 ;

Объемный расход отработавших газов Q_{o2} , м 3 /с:

$$Q_{oz} = G_{oz} / \gamma_{oz} = 0.03052 / 0.479396783 = 0.063663339$$
 (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	SO2	CH2O	БП
A	3.6	4.12	1.02857	0.2	1.1	0.04286	3.71E-6

Таблица значений выбросов q_{ii} г/кг.топл. стационарной дизельной

установки до капитального ремонта

Группа	CO	NOx	СН	С	SO2	CH2O	БП
A	15	17.2	4.28571	0.85714	4.5	0.17143	0.00002

Расчет максимального из разовых выброса \emph{M}_i , г/с:

 $M_i = e_{Mi} * P_2 / 3600 \tag{1}$

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:

Код	Примесь	г/сек	т/год	%	г/сек	т/год
		без	без	очистки	c	\boldsymbol{c}
		очистки	очистки		очисткой	очисткой
0301	Азота (IV) диоксид	0.064088889	0.0688	0	0.064088889	0.0688
	(Азота диоксид) (4)					
0304	Азот (II) оксид (Азота	0.010414444	0.01118	0	0.010414444	0.01118
	оксид) (6)					
0328	Углерод (Сажа,	0.003888889	0.0042857	0	0.003888889	0.0042857
	Углерод черный)					
	(583)					
0330	Сера диоксид	0.021388889	0.0225	0	0.021388889	0.0225
	(Ангидрид					
	сернистый,					
	Сернистый газ, Сера					

	(IV) оксид) (516)					
0337	Углерод оксид (Окись	0.07	0.075	0	0.07	0.075
	углерода, Угарный					
	газ) (584)					
0703	Бенз/а/пирен (3,4-	0.000000072	0.0000001	0	0.000000072	0.0000001
	Бензпирен) (54)					
1325	Формальдегид	0.000833389	0.00085715	0	0.000833389	0.00085715
	(Метаналь) (609)					
2754	Алканы С12-19 /в	0.019999972	0.02142855	0	0.019999972	0.02142855
	пересчете на С/					
	(Углеводороды					
	предельные С12-С19					
	(в пересчете на С);					
	Растворитель РПК-					
	265Π) (10)					

Источник загрязнения: 0034

Источник выделения: 0034 09, Емкость для дизтоплива

Список литературы:

Методические указания по определению выбросов загрязняющих веществ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004. Астана, 2005 Расчет по п. 9

Нефтепродукт: Дизельное топливо

Расчет выбросов от резервуаров

Конструкция резервуара:наземный

Климатическая зона: третья - южные области РК (прил. 17)

Максимальная концентрация паров нефтепродуктов в резервуаре, г/м3 (Прил. 15), CMAX = 2.25

Количество закачиваемого в резервуар нефтепродукта в осенне-зимний период, м3, QOZ = 12

Концентрация паров нефтепродуктов при заполнении резервуаров

в осенне-зимний период, r/м3 (Прил. 15), COZ = 1.19

Количество закачиваемого в резервуар нефтепродукта в весенне-летний период, м3, OVL = 12

Концентрация паров нефтепродуктов при заполнении резервуаров

в весенне-летний период, г/м3 (Прил. 15), CVL = 1.6

Объем сливаемого нефтепродукта из автоцистерны в резервуар, м3/час, VSL = **4**

Максимальный из разовых выброс, г/с (9.2.1), $GR = (CMAX \cdot VSL) / 3600 = (2.25 \cdot 4) / 3600 = 0.0025$

Выбросы при закачке в резервуары, т/год (9.2.4), $MZAK = (COZ \cdot QOZ + CVL) \cdot 10^{-6} = (1.19 \cdot 12 + 1.6 \cdot 12) \cdot 10^{-6} = 0.0000335$

Удельный выброс при проливах, г/м3, J=50

Выбросы паров нефтепродукта при проливах, т/год (9.2.5), MPRR = $0.5 \cdot J \cdot$

 $(QOZ + QVL) \cdot 10^{-6} = 0.5 \cdot 50 \cdot (12 + 12) \cdot 10^{-6} = 0.0006$

Валовый выброс, т/год (9.2.3), MR = MZAK + MPRR = 0.0000335 + 0.0006 = 0.000634

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

Концентрация 3В в парах, % масс (Прил. 14), CI = 99.72

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $_M = CI \cdot M / 100 = 99.72 \cdot 0.000634 / 100 =$

0.0006322248

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $_G_=CI \cdot G/100=99.72 \cdot 0.0025$

/ **100 = 0.002493**

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), CI = 0.28

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $_{-}M_{-}=CI\cdot M/100=0.28\cdot 0.000634/100=$

0.0000017752

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $_G_ = CI \cdot G / 100 = 0.28 \cdot 0.0025 / 100 = 0.28 \cdot 0.0025$

100 = 0.000007

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0333	Сероводород (Дигидросульфид) (518)	0.000007	0.0000017752
2754	Алканы С12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды	0.002493	0.000632
	предельные С12-С19 (в пересчете на С);		
	Растворитель РПК-265П) (10)		

Источник загрязнения: 6029

Источник выделения: 6029 11, Сварочные работы

Список литературы:

Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу

при сварочных работах (по величинам удельных

выбросов). РНД 211.2.02.03-2004. Астана, 2005

Степень очистки, доли ед., $\eta = 0$

РАСЧЕТ выбросов ЗВ от сварки металлов

Вид сварки: Ручная дуговая сварка сталей штучными электродами

Электрод (сварочный материал): УОНИ-13/55

Расход сварочных материалов, кг/год, $B\Gamma O I = 50$

Фактический максимальный расход сварочных материалов,

с учетом дискретности работы оборудования, кг/час, BYAC = 1

Удельное выделение сварочного аэрозоля,

г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3), K_{M} ; X = 16.99

в том числе:

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3), K_{M} ; X = 13.9

Степень очистки, доли ед., $\eta = 0$

Валовый выброс, т/год (5.1), $M\Gamma O \mathcal{A} = K_{M^{\circ}}; {}^{X} \cdot B\Gamma O \mathcal{A} / 10^{6} \cdot (1-\eta) = 13.9 \cdot 50 / 10^{6} \cdot$

(1-0) = 0.000695

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $MCEK = K_{M}$; $^{X} \cdot B4AC/3600 \cdot (1-\eta)$

 $= 13.9 \cdot 1 / 3600 \cdot (1-0) = 0.00386$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ, г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3), K_{M} ; X = 1.09 Степень очистки, доли ед., η = 0 Валовый выброс, т/год (5.1), $M\Gamma O \mathcal{A} = K_{M}$; $^{X} \cdot B\Gamma O \mathcal{A} / 10^{6} \cdot (1-\eta) = 1.09 \cdot 50 / 10^{6} \cdot (1-0) = 0.0000545$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $MCEK = K_{M}$; $^{X} \cdot BYAC / 3600 \cdot (1-\eta) = 1.09 \cdot 1 / 3600 \cdot (1-0) = 0.000303$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ, г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3), K_{M} ; X = 1 Степень очистки, доли ед., η = 0 Валовый выброс, т/год (5.1), $M\Gamma O\mathcal{A} = K_{M}$; $^{X} \cdot B\Gamma O\mathcal{A}/10^{6} \cdot (1-\eta) = 1 \cdot 50/10^{6} \cdot (1-0) = 0.00005$ Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $MCEK = K_{M}$; $^{X} \cdot BVAC/3600 \cdot (1-\eta) = 1 \cdot 1/3600 \cdot (1-0) = 0.000278$

<u>Примесь: 0344 Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)</u>

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

Удельное выделение загрязняющих веществ, г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3), K_{M} ; X = **0.93** Степень очистки, доли ед., η = **0** Валовый выброс, т/год (5.1), $M\Gamma O \mathcal{I} = K_{M}$; $^{X} \cdot B\Gamma O \mathcal{I} / 10^{6} \cdot (1-\eta) = 0.93 \cdot 50 / 10^{6} \cdot (1-0) = 0.0000465$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $MCEK = K_{M}$; $^X \cdot BYAC/3600 \cdot (1-\eta) = 0.93 \cdot 1/3600 \cdot (1-0) = 0.0002583$

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

Степень очистки, доли ед., $\eta = 0$

Валовый выброс, т/год (5.1), $M\Gamma O \mathcal{A} = K_{M^{\circ}}; {}^{X} \cdot B\Gamma O \mathcal{A} / 10^{6} \cdot (1-\eta) = 2.7 \cdot 50 / 10^{6} \cdot (1-\eta)$

0) = 0.000135

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $MCEK = K_{M}$; $X \cdot BYAC/3600 \cdot (1-\eta) = 2.7 \cdot 1/3600 \cdot (1-0) = 0.00075$

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

Удельное выделение загрязняющих веществ,

г/кг расходуемого материала (табл. 1, 3), $K_{M'}$; X = 13.3

Степень очистки, доли ед., $\eta = 0$

Валовый выброс, т/год (5.1), $M\Gamma O \mathcal{A} = K_{M}; ^{X} \cdot B\Gamma O \mathcal{A} / 10^{6} \cdot (1-\eta) = 13.3 \cdot 50 / 10^{6} \cdot$

(1-0) = 0.000665

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2), $MCEK = K_{M}$; $X \cdot BYAC/3600 \cdot (1-\eta) = 13.3 \cdot 1/3600 \cdot (1-0) = 0.003694$

ИТОГО:

Код	Наименование ЗВ	Выброс г/с	Выброс т/год
0123	Железо (II, III) оксиды (в пересчете на железо) (диЖелезо триоксид, Железа оксид) (274)	0.00386	0.000695
0143	Марганец и его соединения (в пересчете на марганца (IV) оксид) (327)	0.000303	0.0000545
0301	Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4)	0.00075	0.000135
0337	Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584)	0.003694	0.000665
0342	Фтористые газообразные соединения /в пересчете на фтор/ (617)	0.0002583	0.0000465
0344	Фториды неорганические плохо растворимые - (алюминия фторид, кальция фторид, натрия гексафторалюминат) (Фториды неорганические плохо растворимые /в пересчете на фтор/) (615)	0.000278	0.00005
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494)	0.000278	0.00005

Приложение 3 - Исходные данные

Расчет объемов неизбежного сжигания сырого газа и технологических потерь газа месторождения Северный Карабулак на период 01.07.2024-06.06.2026гг.

1. Расчет объема сжигаемого газа при пуско-наладке оборудований (V₆),

Объемов сжигания газа при пуско-наладке оборудования не планируется.

2. Расчет нормативов технологических потерь газа

2,1 Норматив технологических потерь газа при продувке газопроводов в период 2024г.

Наименование участка газопровода	Длина газопро вода, м	Диамет р трубы, м	V - M ³	Коэфф ициент к	Давлен ие, Ра (МПа)	Давлени е, Pr (МПа)	Темпера тура, Т (К)	Потери газа при продувке , м ³
Линия от 2-фазного сепаратора до печи скв 1	16	0,11	0,16	1,27	0,1	0,15	307,15	0,473
Линия от 2-фазного сепаратора до печи скв 4	16	0,11	0,16	1,27	0,1	0,15	307,15	0,473
Линия от 2-фазного сепаратора до печи скв 21	16	0,11	0,16	1,27	0,1	0,15	307,15	0,473
Линия от 2-фазного сепаратора до печи скв 22	16	0,11	0,16	1,27	0,1	0,15	307,15	0,473
ИТОГО								1,891

Расход газа Q_{np} , M^3 , необходимый для осуществления продувки, определяется по формуле:

$$Q_{\rm np} = \frac{0.0029 \cdot V_c \cdot k \cdot (P_a + P_{\rm r})}{273 + t_{\rm r}}$$

Vc - внутренний объем продуваемых газопроводов и оборудования, м3;

Ра - атмосферное давление, МПа;

Рг - избыточное давление газа в газопроводе при продувке, Па (рабочее- для газопроводов низкого давления, не более 0,1 МПа- для газопроводов среднего и высокого давления); tr - температура газа, °C.

k - поправочный коэффициент (1,25-1,30), Поправочный коэффициент учитывает реальное увеличение расхода газа на продувку, связанное с техническими сложностями точного определения момента завершения продувки.

(Методика определения расходов газа на технологические нужды предприятий газового хозяйства и потерь в системах распределения газа, РД 153-39,4-079-01)

2.2 Норматив технологических потерь попутного газа через неплотности соединений и уплотнений на фланцах ЗРА м/р Северный Карабулак на период 01.07.2024-31.12.2025 гг,

(Методические рекомендации по определению и обоснованию технологических потерь природного газа и попутного (нефтяного) газа при добыче, технологически связанных с принятой схемой и технологией разработки месторождения ПСТ РК 13-2014)

Таблица № 2.2.1 Норматив технологических потерь попутного газа через неплотности соединений и уплотнений на фланцах ЗРА по м/р Северный Карабулак на период с 01.07.2024г - 31.12.2024г.

Наименование участка	Кол-во фланцев ЗРА, шт,	Время работы в год, час	Плотность газа при 20 °C, кг/м ³	Величина утечки в период срока эксплуатации, кг/ч	Доля уплотнений, потерявших герметичность, доли	Потери, м3/год
На печи скважины 1	4	3672	1,942	0,00073	0,03	0,165637
На печи скважины 4	4	3240	1,856	0,00073	0,03	0,152922
На печи скважины 21	4	2400	1,129	0,00073	0,03	0,186218
На печи скважины 22	4	2400	1,129	0,00073	0,03	0,186218
Сепаратор	8	3672	1,514	0,00073	0,03	0,424924
Итого:						1,11592

Таблица № 2.2.2 Норматив технологических потерь попутного газа через неплотности соединений

и уплотнений на фланцах ЗРА по м/р Северный Карабулак на период 2025г.

Наименование участка	Кол-во фланцев ЗРА, шт,	Время работы в год, час	Плотнос ть газа при 20 °C, кг/м ³	Величина утечки в период срока эксплуатаци и, кг/ч	Доля уплотнений, потерявших герметичнос ть, доли	Потери, м3/год
На печи скважины 1	4	5760	1,942	0,00073	0,03	0,2598
На печи скважины 4	4	5665,58 4	1,856	0,00073	0,03	0,2674
На печи скважины 21	4	5520	1,129	0,00073	0,03	0,4283
На печи скважины 22	4	5520	1,129	0,00073	0,03	0,4283
Сепаратор НГС	8	5760	1,514	0,00073	0,03	0,6665
Итого:						2,05038

Таблица № 2.2.3 Норматив технологических потерь попутного газа через неплотности соединений и уплотнений на фланцах ЗРА по м/р Северный Карабулак на период 01.01.2026г.-06.06.2026 г.

Наименование участка	Кол-во фланцев ЗРА, шт,	Время работы в год, час	Плотнос ть газа при 20 °C, кг/м ³	Величина утечки в период срока эксплуатаци и, кг/ч	Доля уплотнений, потерявших герметичнос ть, доли	Потери, м3/год
На печи скважины 1	4	6360,0	1,942	0,00073	0,03	0,286888
На печи скважины 4	4	5280,0	1,856	0,00073	0,03	0,249207
На печи скважины 21	4	5520,0	1,129	0,00073	0,03	0,428301
На печи скважины 22	4	5523,8	1,129	0,00073	0,03	0,428599

Итого:						2,315192
Сепаратор НГС	8	6360,0	1,514	0,00073	0,03	0,735979
На печи скважины 23	4	2400,0	1,129	0,00073	0,03	0,186218

3. Использование газа на собственные нужды

Таблица 3.1. Расход газа на собственные нужды печей с 01.07.2024 по 31.12.2024г.

Наименование	Кол- во, ед,	Расход потребления газа,, м ³ / ч	Период работы, сут	ИТОГО, млн, м ³	Местонахождение
ППТ-02Г	1	1,32	153	0,0048457	Скв 1
ППТ-02Г	1	3,24	135	0,0105061	Скв 4
ППТ-02Г	1	2,51	100	0,0060261	Скв 21
ППТ-02Г	1	1,51	100	0,0036193	Скв 22
ИТОГО				0,024997	

Таблица 3.2. Расход газа на собственные нужды в 2025г.

Наименование	Кол- во, ед,	Расход потребления газа,, м ³ / ч	Период работы, сут	ИТОГО, млн, м ³	Местонахождение
ППТ-02Г	1	1,13	240	0,0065157	Скв 1
ППТ-02Г	1	2,30	236	0,0130311	Скв 4
ППТ-02Г	1	1,67	230	0,0092111	Скв 21
ППТ-02Г	1	1,31	230	0,0072401	Скв 22
ИТОГО				0,0359979	

Таблица 3.3. Расход газа на собственные нужды с 01.01.2026г. по 06.06.2026г.

тислици 3.3. Тислод тизи на сооственные пужды с 01.01.20201. но 00.00.20201.						
Наименование	Кол- во, ед,	Расход потребления газа,, м ³ / ч	Период работы, сут	ИТОГО, млн, м ³	Местонахождение	
ППТ-02Г	1	0,94	265	0,005995310	Скв 1	
ППТ-02Г	1	2,26	220	0,011945010	Скв 4	
ППТ-02Г	1	1,70	230	0,009366370	Скв 21	
ППТ-02Г	1	1,28	230	0,007081570	Скв 22	
ППТ-02Г	1		100	0,004609410	Скв 23	
ИТОГО				0,0389977		

Проект нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для месторождения Северный Карабулак на 2026 год

Приложение 4 — Ситуационная карта-схема расположения предприятия



Обзорная карта м/р Северный Карабулак

Приложение 5 – Лицензия на природоохранное приоектирование



