Заявление о намечаемой деятельности (форма) к «Плану разведки медьсодержащих руд на участке Бала-Урпек (период проведения работ: 2021-2025 годы)»

Дата подписания заявления: Место подписания заявления:

Наупланорания	Торожина отрод о ограничном отрод отрод отрод на
Наименование	Товарищество с ограниченной ответственностью ТОО «GEO.KZ»
юридического лица	070004, ВКО, г. Усть-Каменогорск,
Юридический адрес	проспект Победы дом 3/2 ,3 этаж.
А прод маста науожнания	Республика Казахстан, Восточно-Казахстанская область,
Адрес места нахождения	Абайский район, в 310 км к юго-западу от областного
	центра (г. Усть-Каменогорска) и в 50 км юго-западнее
	районного центра (пос. Карааул).
Бизнес-идентификационный	070840007602
номер (БИН)	070040007002
Данные о первом	Директор
руководителе	Директор Алексейчук Дмитрий Сергеевич
Телефон	070840007602
-	
Адрес электронной почты	geo_kz@bk.ru
Общее описание видов	Приложение 1, раздел 2, подраздел 2,3, разведка твердых
намечаемой деятельности и	полезных ископаемых
их классификация согласно	
приложению 1 Кодекса.	
L'acarer and and a second	Harris and the second s
Краткие сведения о	Настоящий План разведки разработан в соответствии с
предприятии	выданным Геологическим заданием №1. Геологическое задание №1 выдано на основании
	Геологическое задание №1 выдано на основании Лицензии на разведку твердых полезных ископаемых №490-
	EL от 30 декабря 2019 года Министерства индустрии и
	инфраструктурного развития Республики Казахстан.
	ппфраструктурного развития геопуолики казалетан.
Описание существенных	Целью настоящего Плана разведки является:
изменений в виды	- проведение геологоразведочных работ для перевода
деятельности и (или)	утвержденных запасов из категории С2 в промышленную
деятельность объектов, в	категорию С ₁ , путем сгущения разведочной сети;
отношении которых ранее	- доразведка флангов месторождения с целью
было выдано заключение о	расширения минерально-сырьевой базы месторождения;
результатах скрининга	- изучение физико-механических свойств горных пород,
воздействий намечаемой	а также определение технологических показателей
деятельности с выводом об	переработки медьсодержащих руд месторождения.
отсутствии необходимости	
проведения оценки	
воздействия на	
окружающую среду	
(подпункт 4) пункта 1 статьи	
65 Кодекса).	
Общее описание видов	Согласно приложению 1, раздел 2,.п.2.3 Кодекса

намечаемой деятельности и их классификация согласно приложению 1 Кодекса Сведения о предполагаемом месте осуществления намечаемой деятельности, обосновании выбора места и возможностях выбора других мест	«разведка твердых полезных ископаемых для целей оценки ресурсов твердых полезных ископаемых», п.п.2,9 - бурение скважин. Участок Бала-Урпек расположен на северо-западе хребта Чингизтау, в пределах листа М-44-110-Г. Лицензия охватывает 4 блока: М-44-110-(10г-56-3,4,8,9), общей площадью 7,8 км². Разведочные работы на участке проводились с1959 года. В 2012-2014 гг. после проведения поисково-оценочных работ были подсчитаны и апробированы в ГКЗ РК запасы по категории С2 окисленных руд меди в количестве 19 млн. т. Среднее содержание меди составляет 0,62 %. Запасы металла - 106 тыс. тонн.
Общие предполагаемые технические характеристики намечаемой деятельности, включая мощность (производительность) объекта, его предполагаемые размеры, характеристику продукции Краткое описание предполагаемых технических и технологических решений для намечаемой деятельности	Проектируемые горные работы заключаются в бурении скважин. Общий объем колонкового бурения составит 20 000 пог.м., в том числе: 2022 – 2025 год – по 5 000 пог.м в год. Количество скважин – 200 шт., 50 скважин в год. Полевые работы предусматривается производить в течение 5 месяцев в год. Бурение вертикальных поисково-структурных скважин в интервале от 0 до 300 м. Бурение будет выполняться самоходными станками Atlas Copco CS14, с буровыми снарядами компании «Boart Longyear». Диаметр бурения - НQ (внешний Ø 96 мм, Ø керна 64 мм), планируемый выход керна по рудным зонам – 95-100 %, по вмещающим >80 %. (внешний Ø 76 мм, Ø керна 48 мм) Бурение будет сопровождаться документацией и фотодокументацией керна скважин, опробованием и инклинометрией. Для обеспечения беспрепятственного доступа буровой к месту заложения проектных скважин, проектом предусматривается устройство буровых площадок и подъездных дорог. Для планирования одной буровой площадки размером 10х15 м², потребуется переместить грунта общим объемом 10х15х0,3=45м³, устройство подъездной дороги к скважине 50х5х0,3 = 75м³. Количество скважин в год – 50. Общий объем перемещение грунта 6000 м³/год. Для обустройства буровых площадок предполагается использовать бульдозер.
Предположительные сроки начала реализации намечаемой деятельности и	Период проведения полевых работ — 2022 — 2025 годы (сезонно- 5 месяцев в год).
ее завершения	
Описание видов ресурсов, необходимых для осуществления	Площадь геологического отвода за вычетом исключенных объектов составляет 7,8 км ² . Согласно проекту, будет пробурено 200 скважин и

деятельности, в том числе водных ресурсов, земельных ресурсов, почвы, полезных ископаемых, растительности, сырья, энергии, с указанием их предполагаемых количественных и качественных характеристик

выполнено обустройство 200 буровых площадки. Объём горных работ для обустройства площадок и подъездных путей составит: $200 \times (150 + 250) * 0,3 = 24\,000 \text{ м}^3$.

Площадь нарушаемых земель при проходке площадок и подъездных путей для буровых скважин составит 80 000м².

Питьевое и техническое водоснабжение будет осуществляться посредством доставки водовозом воды по договору из ближайшего поселка.

Проживание персонала будет организовано в полевом лагере, который будет базироваться непосредственно на участке работ. Для обеспечения санитарно-гигиенических норм, обеспечения бытовых условий предусмотрены жилые вагончики, палатки, столовая, баня, туалет. Для обеспечения освещения полевого лагеря будет использоваться дизельный генератор Alteco Professional ADG 11000 TE DUO. Расход топлива составляет 1 кг в час, 0,75 т/год, время работы – 5 часов в сутки, 150 суток. Для приготовления пищи – газовая плита, баня на твердом топливе.

Питьевое водоснабжение на участках работ будет происходить привозной водой. На период проведения полевых работ потребность питьевой воды составит 0.876 м 3 /сут, 71.4 м 3 /год.

Расход воды для бурения составляет 2 м^3 на 100 п.м. бурения. Необходимое количество воды для обеспечения буровых работ $2*20000/100=400 \text{ м}^3$ ($100 \text{ м}^3/\text{год}$).

В пределах участка проведения работ поверхностных водотоков и водоемов нет. Река Шаган, впадающая в Иртыш, протекает восточнее участка на расстояние от 3-х до 5-ти км за пределами лицензионной территории (Приложение 5)..

В пределах водоохранных зон и полос водотоков (рек, озер) буровые работы проводиться не будут.

Сброса сточных вод не производится

Для сбора хозфекальных стоков на участках работ устанавливаются биотуалеты, в полевом лагере выгребнаяяма с водонепроницаемым выгребом. По мере накопления хозбытовые стоки будут вывозиться на ближайшие очистные сооружения по договору.

Площадь геологического отвода составляет $9,2 \text{ км}^2$.

В данную площадь входит участок государственного лесного природного резервата «Семей орманы» площадью $1,261~{\rm km}^2$. Данный участок исключен из проведения разведки ТПИ, согласно ответу от РГУ «ГЛПР «Семей орманы» № 01-05/1083 от $30.06.2020~{\rm r.}$ (Приложение 4). Буровые работы будут проводиться за пределами охранной зоны, составляющей $20~{\rm m}$ от границ участков государственного лесного фонда в соответствии с Земельным Кодексом РК (Приложение 1).

Ценные виды растений в пределах рассматриваемого участка отсутствуют. Редкие или вымирающие виды флоры, занесенные в Красную Книгу Казахстана, не встречаются. Земельный участок не относится к землям государственного

лесного фонда и особо охраняемым природным территориям. При проведении работ не предусматривается вырубка зеленых насаждений.

На основании того, что на проектируемой территории находится ареал обитания и пути миграции краснокнижного Архара, в соответствии с требованиями п.8 ст.257 Экологического кодекса РК при проектировании и осуществлении деятельности разрабатываться мероприятия по сохранению среды обитания

Мероприятия по сохранению животного мира могут предусматривать:

- строгое соблюдение разработанных и согласованных с местными органами транспортных схем и маршрутов движения транспорта;
 - проведение противопожарных мероприятий;
- запрещается выжигание растительности, хранение и применение ядохимикатов и удобрений без соблюдения мер по охране животных;
- установка специальных предупредительных знаков или ограждений на транспортных магистралях в местах концентрации животных;
- не допускается применение технологий и механизмов, вызывающих массовую гибель животных.
- обязательное соблюдение границ территорий, отведенных в постоянное или временное пользование для осуществления горных работ;
 - охрану атмосферного воздуха и поверхностных вод;
 - защиту от шумового воздействия;
 - освещение площадок и сооружений объектов;
- ограничением доступа людей и машин в места обитания животных;
 - запрет на охоту;
- запрет на разрушение гнезд, нор, логовищ и других местообитаний, сбор яиц

Необходимый объём дизельного топлива для обустройства буровых площадок составит 6,7 т.

Расход топлива на буровые работы составит 160 т.

Заправка механизмов и автотранспорта топливом будет производиться из автозаправщика.

Описание предполагаемых видов, объемов и качественных характеристик эмиссий в окружающую среду и отходов, которые могут образовываться в результате осуществления намечаемой деятельности

Атмосферный воздух.

Выбросы загрязняющих веществ в атмосферу (Приложение 3).

Суммарные выбросы загрязняющих веществ, подлежащие нормированию на 2022-2025 г, составят

- 0,7982 т/год, в том числе:
- азота диоксид (код 0301, 2 класс опасности) 0,021 т.;
- азот оксид (код 0304, 3 класс опасности) -0.02407 т.;
- углерод (код 0328, 3 класс опасности) 0,003 т.;
- сера диоксид (код 0330, 3 класс опасности) -0.0202 т.;
- сероводород (код 0333, 2 класс опасности) 0,00002 т.;
- углерод оксид (код 0337, 4 класс опасности) 0,0219 т.;

- проп-2-ен-1-аль (код 1301, 2 класс опасности) 0,0007 т.;
 - формальдегид (код 1325, 2 класс опасности) 0,0007 т.;
- углеводороды предельные C_{12} - C_{19} (код 2754, 4 класс опасности) 0,01148 т.;

взвешенные вещества (код 2902, 3 класс опасности) -0.0015 т.;

- пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (код 2908, 3 класс опасности) 0,69322 т.;
- пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: до 20 (код 2909, 3 класс опасности) 0,00041 т.

Суммарные выбросы загрязняющих веществ от автотранспорта составят 16,0225026 т/год.

тонн, в том числе:

- свинец и его неорганические соединения (код 0184, 1 класс опасности) 0,0028 т.;
- азота диоксид (код 0301, 2 класс опасности) 0.7149 т.;
- азот оксид (код 0304, 3 класс опасности) 0,116243 т.;
- углерод (код 0328, 3 класс опасности) 0,80652 т.;
- сера диоксид (код 0330, 3 класс опасности) 1,05242 т.;
- углерод оксид (код 0337, 4 класс опасности) 10,8353 т.;
 - -бензапирен (код 0703, 1 класс опасности) 0,0000196 т.; -бензин (код 2704, класс опасности) 0,9438 т.;
- керосин (код 2732, класс опасности отсутствует) 1,5505 т.

Согласно п.17 статьи 202 Экологического Кодекса Республики Казахстан нормативы допустимых выбросов для передвижных источников не устанавливаются. Плата за выбросы загрязняющих веществ от автотранспортных средств производится по фактическому расходу топлива.

Водные ресурсы

Сбросы загрязняющих веществ в водные объекты отсутствуют.

На период проведения полевых работ потребность питьевой воды составит $0,876 \text{ m}^3/\text{сут}$, $71,4 \text{ m}^3/\text{год}$.

При проведении буровых работ потребность в водных ресурсах составит 100 m^3 (из расчета 0.02 m^3 на 1 п.м.).

Для сбора хозфекальных стоков на участках работ устанавливается биотуалет «Виза». Техническая вода используется для буровых работ безвозвратно.

Отходы производства и потребления

1. <u>Смешанные коммунальные отходы (ТБО)</u>– неопасные отходы, код 200301.

Твердые бытовые отходы образуются в результате производственно-хозяйственной деятельности. Объем образования твердых бытовых отходов составит 0,37 тонн.

Образующиеся твердые бытовые отходы предусмотрено складировать в металлический контейнер, с последующей утилизацией по договору со специализированной организацией.

<u> 2. Лом черных металлов — неопасные отходы, код</u> 160117.

Образуется в процессе проведения буровых работ. Объем образования составит 3.1 тонны. Проектом предусматривается крепление части скважин обсадными Крепление будет трубами. производиться обсадной колонной диаметром 70 мм. Ориентировочное количество обсадных труб составит 1020 м.п. Bec 1 м трубы = 3.03кг. Вес обсадных труб составит:

1020м.п.*3,03=3,1 т/ год.

Отход предусматривается временно складировать в металлический контейнер с последующим вывозом по договору со специализированной организацией.

3. Ткань для вытирания (промасленная ветошь), опасные отходы - код 050202

Образуется в результате эксплуатации, технического обслуживания, ремонта технологического и др. оборудования, приборов, транспортных средств, обтирки рук и представляет собой текстиль, загрязненный нефтепродуктами (ГСМ).

Объем образования составит 0,025 тонн.

Для временного размещения отхода предусматривается контейнер. По мере накопления отход вывозят по договору со специализированной организацией.

4. Зольный остаток, неопасные отходы, код 100101

Образуются при сжигании угля в печи модульной бани на колесах. Объем образования составит 0,28 т.

Отход временно складируется в закрытый контейнер, установленный на специально подготовленной площадке, с последующей передачей специализированной организации.

Временное хранение всех образующихся видов отходов на участке строительства предусматривается не более 6 месяцев. В дальнейшем отходы в полном объеме вывозятся по договорам со специализированными организациями.

Перечень разрешений, наличие которых предположительно потребуется для осуществления намечаемой деятельности, и государственных органов, в чью компетенцию входит выдача таких разрешений

В процессе осуществления намечаемой деятельности дополнительных разрешений и согласований с государственными органами не потребуется.

Описание возможных альтернатив достижения целей намечаемой деятельности и вариантов ее осуществления (включая использование альтернативных технических и технологических решений и мест расположения

Разведочные работы проводятся на площади геологического отвода Лицензионной территории.

Поэтому описание альтернативных вариантов осуществление намечаемой деятельности не требуется в связи с нецелесообразностью в данном случае.

объекта)

Характеристика возможных форм негативного и положительного воздействий на окружающую среду в результате осуществления намечаемой деятельности, их характер и ожидаемые масштабы с учетом их вероятности, продолжительности, частоты и обратимости

Проведение полевых работ носит сезонный, кратковременный характер, выбросы незначительные, жилая зона значительно удалена от участка работ. После окончания работ производится зачистка участка от оставшегося мусора, все мобильные сооружения вывозятся.

Рассматриваемый участок ввиду отсутствия поверхностных водотоков не входит в водоохранные зоны и полосы водных объектов, не входит в зоны санитарной охраны источников водоснабжения, не относится к землям государственного лесного фонда и особо охраняемым природным территориям. В рамках реализации намечаемой деятельности не предусматривается вырубка зеленых насаждений.

Следовательно, негативного воздействия намечаемой деятельности на окружающую среду не произойдет.

Положительное воздействие на окружающую среду выражается в отсутствии выбросов загрязняющих веществ при эксплуатации рассматриваемых площадок. не вносят Незначительные выбросы на период строительства не окажут существенного вклада в существующий уровень загрязнения атмосферного воздуха.

Характеристика возможных форм трансграничных воздействий на окружающую среду, их характер и ожидаемые масштабы с учетом их вероятности, продолжительности, частоты и обратимости

В результате намечаемой деятельности исключаются трансграничные воздействия на окружающую среду.

Краткое описание текущего состояния компонентов окружающей среды на территории и (или) в акватории, в пределах которых предполагается осуществление намечаемой деятельности, а также результаты фоновых исследований, если таковые имеются у инициатора

Атмосферный воздух

Основными источниками выброса вредных веществ в атмосферу при проведении разведочных работ является автотранспорт, самоходные буровые установки и др. техника.

В связи с тем, что работы проводятся на большой территории (7,8 км²), источники выбросов в атмосферу имеют передвижной характер, учитывая немногочисленность техники, можно утверждать, что сосредоточения и скопления вредных выбросов в определенной точке не будет, специальных мероприятий по охране воздушного бассейна не требуется.

Водные ресурсы

Для рационального использования воды в технологии бурения используется оборотная вода (около 40 %). Для использования воды в технологии бурения, буровые площадки оборудованы передвижными металлическими зумпфами емкостью 2 м³, откуда вода в скважину подается насосом. Зумпфы также являются гидроотстойниками. Промывочная жидкость используется по принципу полного

водооборота. После отстаивания гидроотстойнике осветленная вода поступает обратно в скважину. Основной расход воды связан с естественным ее поглощением в скважин прохождении стенках при интенсивно трещиноватых блоков пород или разломов, т.е. вода используется безвозвратно. После проведения работ на одной буровой площадке вода перевозится на следующую, забор чтобы минимизировать свежий волы поверхностных водоемов.

Загрязнение поверхностных вод при разведочных работах не происходит, в пределах водоохранных зон и полос водотоков работы проводиться не будут.

Защита от загрязнения поверхностных и грунтовых вод обеспечивается следующими проектными решениями:

- извлечение обсадных труб после завершения бурения;
- исключение сброса сточных вод в природную среду.

На территории заправка автотракторной техники производится топливозаправщиком с применением поддонов, исключающих попадания нефтепродуктов в почвы и, как следствие, в грунтовые воды.

На основании вышесказанного, влияние на подземные и поверхностные воды оценивается как допустимое.

Недра

Реализация данного проекта проводится с целью уточнения параметров полезного ископаемого, определения качественных показателей грунтов предусматривается геолого-маркшейдерское обеспечение горно-эксплуатационных работ. Наблюдения проводятся путем отбора проб, проведения лабораторных анализов.

Земельные ресурсы и почвы

Согласно проекту, будет пробурено 200 скважин и выполнено обустройство 200 буровых площадок. Объём горных работ для обустройства площадок и подъездных путей составит $9\,000\text{м}^3$.

Площадь нарушаемых земель при проходке площадок и подъездных путей для буровых скважин составит 15 000м².

Воздействие оценивается как допустимое.

Растительный мир

На промышленной территории предприятия ценные виды растений, естественные пищевые и лекарственные растения отсутствуют, редкие или вымирающие виды флоры, занесенные в Красную Книгу Казахстана, не встречаются.

Ввиду того, что участок государственного лесного природного резервата «Семей орманы» площадью 1,261 км² исключен для проведения геологоразведочных работ по разведке твердых полезных ископаемых, оставшийся земельный участок не относится к землям государственного лесного фонда и особо охраняемым природным

территориям.

Воздействие оценивается как допустимое.

Животный мир

Одним из основных факторов воздействия на животный мир является фактор вытеснения животных за пределы их мест обитания.

С учетом предусмотренных мероприятий по сохранению животного мира, существенного негативного влияния на животный мир и изменение генофонда не происходит, воздействие допустимое.

Предлагаемые меры по предупреждению, исключению и снижению возможных форм неблагоприятного воздействия на окружающую среду, а также по устранению его последствий

При проведении поисковых работ на контрактной территории все виды сред будут подвержены в той или иной степени воздействию со стороны недропользователя, исполнителей работ и используемых технических средств.

На месторождении поисковые работы будут сопровождаться буровыми и земляными работами. Охрана недр и окружающей среды предусмотрена при проведении этих работ. Настоящим проектом предусмотрены мероприятия связанные только с проектируемыми работами.

Основными источниками негативного воздействия на окружающую среду согласно производственно-технической части проекта являются:

- транспортные средства, которые при своем перемещении уплотняющие и перемешивающие почву, при этом поднимается пыль;
- работающие двигатели внутреннего сгорания, выбрасывающие выхлопные газы, буровые работы, работа генераторов.

В проекте работ не учитывается какое-либо воздействие на флору и фауну из-за малых размеров площадей, подвергающихся воздействиям, по сравнению с экосистемой изучаемого района. При этом до всех исполнителей доводится информация о редких видах растений, птиц и млекопитающих, а также о ядовитых и патогенных членистоногих, насекомых и опасных пресмыкающихся.

Электромагнитные и шумовые воздействия не принимаются в расчет, так как они находятся в пределах норм при соблюдении технологических требований при эксплуатации оборудования.

На участке работ на поверхностные и подземные воды не оказывает воздействие на социальную среду.

Воздушная среда (атмосфера) подвергается незначительным воздействиям от выбросов пыли и выхлопных газов от работающей техники.

Земля (почва и грунты) подвергаются механическому воздействию на части исследуемого участка. Для сохранения почвенного слоя производится раздельное снятие и последующее возвращение его на прежнее место.

В непосредственной близости от участков проведения работ исторические памятники отсутствуют.

Руководитель инициатора намечаемой деятельности (иное уполномоченное лицо):

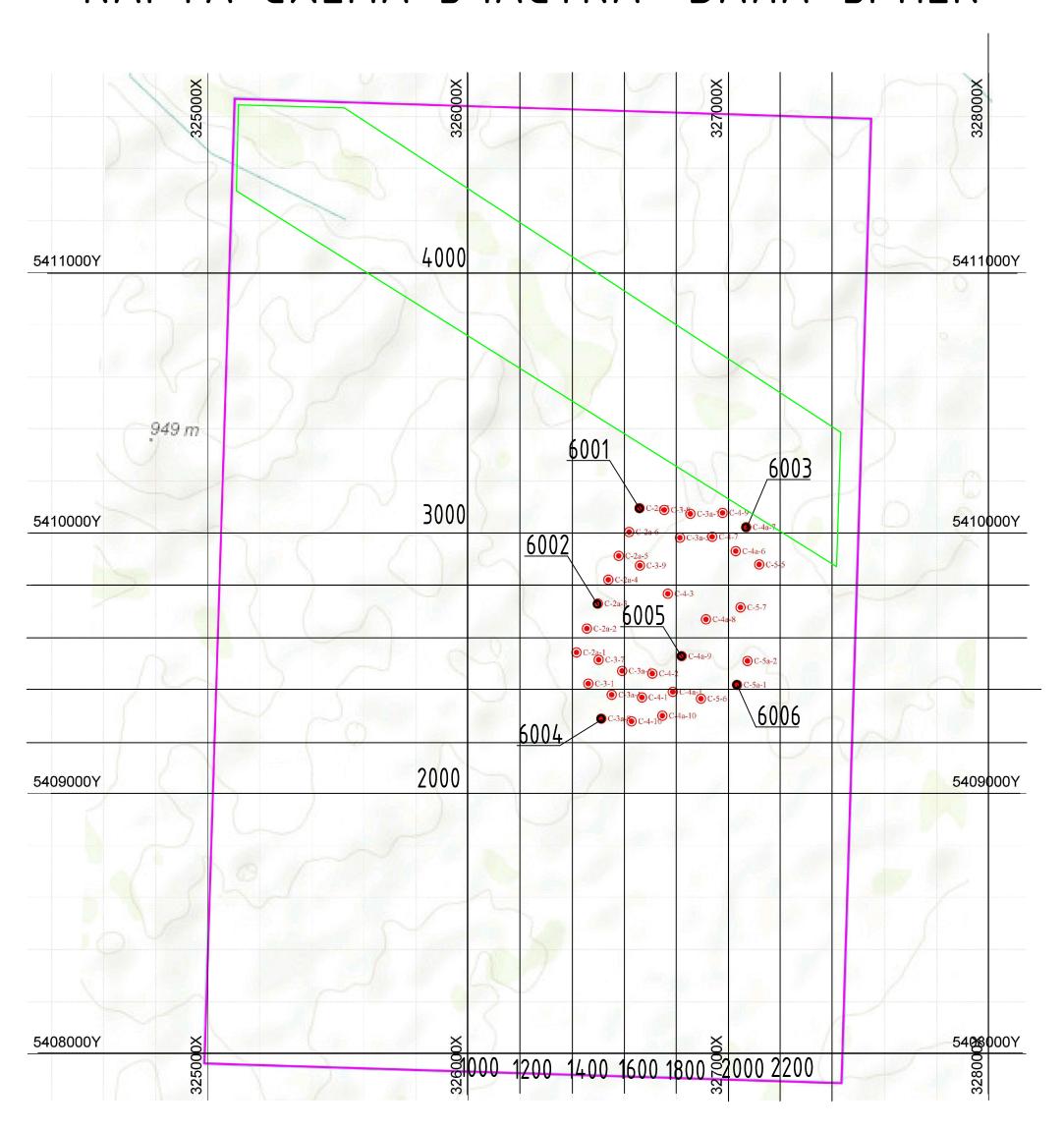
Алексейчук Дмитрий Сергеевич

подпись, фамилия, имя, отчество (при его наличии)

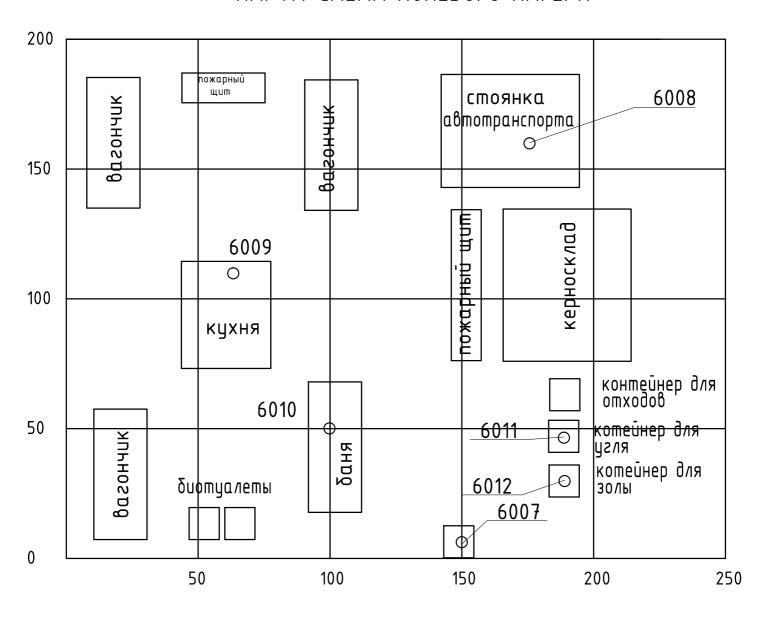
Приложения (документы, подтверждающие сведения, указанные в заявлении):

- 1. Карта-схема участка Бала-Урпек
- 2. Карта-схема полевого лагеря.
- 3. Расчет выбросов загрязняющих веществ в атмосферу.
- 4. Письмо РГУ «ГЛПР «Семей орманы».
- 5. Ситуационная карта-схема участка.

ΚΑΡΤΑ-CXEMA ΥΥΑСΤΚΑ "ΕΑΛΑ-ΥΡΠΕΚ"



КАРТА-СХЕМА ПОЛЕВОГО ЛАГЕРЯ



УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

• - источник выброса загрязняющих веществ

6003 – номер источник выброса загрязняющих веществ

РАСЧЕТ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ ВЕЩЕСТВ В АТМОСФЕРУ ПРИ ПРОВЕДЕНИИ РАБОТ НА УЧАСТКЕ БАЛА-УРПЕК

1. Расчет выбросов загрязняющих веществ при проведении буровых работ

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Астана, 2014 г.

Максимальный разовый выброс пыли при бурении скважин рассчитывается по формуле [1]:

$$M_{cek} = n \times z \times (1-k) / 3600, r/c$$

где n – количество единовременно работающих буровых станков;

z – количество пыли, выделяемое при бурении одним станком, г/ч,

k – эффективность системы пылеочистки, в долях.

Валовое количество твердых частиц, выделяющихся при бурении скважин, определяется по формуле [1]:

$$M_{rod} = n \times z \times T \times (1-k) \times 10^{-6}, T/rod$$

где Т – время работы станка в год.

Поисковое бурение колонковых скважин производится самоходный станок фирмы Atlas Copco с применением глинистых растворов. Пример расчета выброса *пыли неорганической* при бурении (ист. 600201):

$$M_{cek}=2 \ x \ 396 \ x \ (1-0.8 \) \ / \ 3600=0.044 \ \Gamma/c$$
 $M_{rog}=2 \ x \ 396 \ x \ 2500 \ x \ (1-0.8) \ x \ 10^{-6}=0.396 \ T/год$

Данные для расчета выбросов пыли неорганической с содержанием SiO_2 70-20% при буровых работах, и результаты расчета приведены в таблице 1.

Таблица 1 – Выбросы пыли при работе буровых станков

№ ист.	Тип буровой	n,	z,	T,	k	Выбр	осы
выброса	установки	ед.	г/ч	ч/год		г/с	т/год
1	2	3	4	5	6	7	8
			Буровые	работы			
			2022-202	5 годы			
600101	Самоходный станок фирмы Atlas Copco (Epiroc)	2	396	2000	0,8	0,044	0,396

2 Расчет выбросов загрязняющих веществ при пересыпке и хранении материала

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Астана, 2014 г.

Максимально-разовый выброс определяется согласно [1]:

$$q = A + B = \frac{k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_7 \times G \times 10^6 \times B}{3600} + k_6 \times k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_6 \times k_7 \times q \times F, 2/c$$

где А – выбросы при переработке (ссыпка, перевалка, перемещение) материала, г/с;

В – выбросы при статическом храпении материала;

 k_1 — весовая доля пылевой фракции в материале. Определяется путем отмывки и просева средней пробы с выделением фракции пыли размером 0—200 мкм соответствии с таблицей 1 согласно приложению к настоящей Методике;

 k_2 – доля пыли (от всей массы пыли), переходящая в аэрозоль соответствии с таблицей 1 согласно приложению к настоящей Методике;

k₃ – коэффициент, учитывающий местные метеоусловия и принимаемый в соответствии с таблицей 2 согласно приложению к настоящей Методике;

k₄ – коэффициент, учитывающий местные условия, степень защищенности узла от внешних воздействий, условия пылеобразования. Данные приведены в таблице 3 согласно приложению к настоящей Методике;

k₅ – коэффициент, учитывающий влажность материала и принимаемый в соответствии с данными таблицы 4 согласно приложению к настоящей Методике;

 k_6 — коэффициент, учитывающий профиль поверхности складируемого материала и определяемым как соотношение $F_{\Phi AKT}/F$. Значение k_6 колеблется в пределах 1,3-1,6 в зависимости от крупности материала и степени заполнения;

k₇ – коэффициент, учитывающий крупность материала и принимаемый в соответствии с таблицей 5 согласно приложению к настоящей Методике;

 $F_{\phi a \kappa \tau}$ — фактическая поверхность материала с учетом рельефа его сечения (учитывать только площадь, на которой производятся погрузочно-разгрузочные работы);

F – поверхность пыления в плане, M^2 ;

q' — унос пыли с одною квадратного метра фактической поверхности в условиях, принимается в соответствии с данными таблицы 6 согласно приложению к настоящей Метолике;

G – суммарное количество перерабатываемого материала, т/ч;

В' – коэффициент, учитывающий высоту пересыпки и принимаемый в соответствии с таблицей 7 согласно приложению к настоящей Методике;

 K_6 - коэффициент, учитывающий эффективность сдувания твердых частиц с поверхности отвала и численно равный: 0,2 - в первые три года после прекращения эксплуатации; 0,1 - в последующие годы до полного озеленения отвала.

Валовый выброс при пересыпке определяется:

$$O_1=k_1\times k_2\times k_3\times k_4\times k_5\times k_7\times G_1\times B$$
 m/200

где G_1 – суммарное количество перерабатываемого материала, т/год

Пример расчета выбросов *пыли неорганической с содержанием* SiO_2 70-20% при выемки грунта (ист. 600201):

$$q$$
=0,04x0,02x1,2x1x0,2x0,4x0,4x10⁶x40/3600=0,3413 г/с $Q_{\Gamma}^{nepecbinka}$ =0,04x0,02x1,2x1x0,2x0,4x0,4x2160 = 0,0664 т/год

Валовый выброс при хранении определяется:

$$Q_{\Gamma}^{xpanenue} = 0.0864xK3xK4xK5xK6xK7xq'xFx$$
 (Тс-Тд) x (1-n) т/год

где $q^{xpahehue}$ — максимально-разовый выброс при хранении, г/с;

t – время хранения, ч/сут;

T_c – годовое количество суток хранения вынутого грунта, сут, T_c=150;

 T_{π} – годовое количество суток с осадками в виде дождя на период хранения, сут, T_{c} =22.

Пример расчета выбросов *пыли неорганической* при хранении грунта (ист.600202):

$$q = 1.0 \text{ x } 1.2 \text{ x } 1.0 \text{ x } 0.2 \text{ x } 1.3 \text{ x } 0.4 \text{ x } 0.002 \text{ x } 50\text{x}(1-0) = 0.0125 \text{ г/с}$$
 $Q_{\Gamma}^{xpahehue} = 0.0864 \text{ x } 1.2 \text{ x} 1\text{x} 0.2\text{x} 1.3\text{x } 0.4\text{x} 0.002\text{x} 50\text{x}(150-22)\text{x}(1-0) = 0.1348 \text{ т/год}$

Результаты расчета выбросов представлены в таблице 2.

	Ę
ι	20
	ba
	X
	Ξ
	9
	\subseteq
	IИ
	H
	$\overline{\mathbf{e}}$
	S
	$^{\circ}$
	проведени
	I
	q
	ПЫЛИП
	\mathbf{E}
	FIODOCOB I
	ŏ
	ă
l	ဍ
	$\mathbf{B}\mathbf{F}$
	Ļ
	Ж
	Y
۲	2
(7
	g
	Ξ
	Ę
•	ä
	_

N ист Наименова инсерния вышия К1 K2 K3 K4 K5 K6 K1 T/7 час T/7 час T/7 гас T/7 гас											
Наименова источника Ка Ка <th></th> <td>таты</td> <td>TOB</td> <td>т/год</td> <td>24</td> <td></td> <td></td> <td>0,0664</td> <td>0,1348</td> <td>0,0664</td> <td>0,2676</td>		таты	TOB	т/год	24			0,0664	0,1348	0,0664	0,2676
Наименова Кг Кг Кг В С С С Т <		Резуль	расче	г/с	23			0,3413*	0,0125	0,3413*	
Наименова ние источника К1 K2 K3 K6 K7 B G G1 q' F t T T K6 K7 B G G1 q' F t T			п		22			0	0	0	
Наименова ние источника К1 K2 K3 K6 K7 B G G1 q' F t T T K6 K7 B G G1 q' F t T			Код	3B	21				2908		2908
Наименова Наименова К1 K2 K3 K6 K7 B G G1 q¹ F t ние ние ние ние ние ние т/час т/час т/час т/тод q²/сут 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 2 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 0,04 0,02 1,2 1 0,4 40 2160 -			3B		20			Пыль	неорг. 70-	20% S ₁ O ₂	% SiO ₂
Наименова Наименова К1 K2 K3 K6 K7 B G G1 q¹ F t ние ние ние ние ние ние т/час т/час т/час т/тод q²/сут 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 2 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 0,04 0,02 1,2 1 0,4 40 2160 -		K6			61	И			1	ı	r. 70-20
Наименова Наименова К1 K2 K3 K6 K7 B G G1 q¹ F t ние ние ние ние ние ние т/час т/час т/час т/тод q²/сут 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 2 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 1 0,04 0,02 1,2 1 0,4 40 2160 -		Тл	[18	новк		-	22	-	г неор
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02		Тс	,		17	уста		-	150	1	Пыл
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02		1	,	4/cyT	16	0B5Ie		-	24	-	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02		Ŧ	,		15	д 6ур		-	50	1	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02		'a'	5		14	тей по	(PI	-	0,002	-	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	1000	Ğı	j	т/год	13	дных пу	2025 год	2160	-	2160	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	T VICTI	IJ)	т/час	12	одъезд	.022 -	40	-	40	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	doi				11	Кип	•	0,4		0,4	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	,,,,,,,,,	K7	ì		10	цадоі		0,4	0,4	0,4	
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	, T				6	поп		ı	1,3	ı	002
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	$\frac{1}{2}$	K5	}		8	TB0 1		0,2	0,2	0,2	ст.: 6(
Наименова ние источника Наименова ние источника Наименова ние источника К1 К2 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 2 3 4 5 3 4 5 2 4 5 5 2 5 4 5 2 6 0,04 0,02 2 8 9 0,04 0,02 8 9 0,04 0,02	upri	К4	;		7	ройс		1	1	1	и оп о
Наименова ние источника 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		K3	}		9	VCT		1,2	1,2	1,2	Итого
Наименова ние источника 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	700				5			0,02	-	0,02	
Наименова ние источника 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	odor				4			0,04	ı	0,04	
Наименова ние источника 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	1 ac 101 DI	Наименова	ние	материала	3				LDVHT		
N ист 1 600201 600202 600203		Наименова	ние	источника	2			Выемка	Хранение		
	Tao		N ист		1			600201	600202	600203	

*Одновременно производится один вид работ

3. Расчет выбросов токсичных газов при работе автотракторной техники

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Астана, 2014 г.

Расход топлива в кг/ч на 1 лошадиную силу мощности составляет ориентировочно для карбюраторных двигателей 0,4 кг/л.с. ч и для дизельных двигателей -0,25 кг/л.с. ч. Количество выхлопных газов при работе карьерных машин составляет 15-20 г на 1 кг израсходованного топлива.

Количество вредных веществ, поступающих в атмосферу, определяют путем умножения величины расхода топлива в тоннах на соответствующие коэффициенты.

Максимальный разовый выброс токсичных веществ газов при работе карьерных машин производится по формуле:

$$M_C = B \times k_{2i} / 3600$$
, Γ/c

где В – расход топлива, т/ч;

 k_{3i} – коэффициент эмиссий i-того загрязняющего вещества.

N - Количество работающей техники.

Валовый выброс токсичных веществ газов при работе карьерных машин производится по формуле:

$$M_{\Gamma} = 3600 \times M_{C} \times T \times 10^{-6}$$
, т/год

где Т – время работы карьерных машин, ч/год.

Приводим пример расчета выбросов *оксида углерода* при работе бульдозера (ист.600301):

$$M_C=0.031 \times 100000 / 3600=0.8611$$
 г/с $M_\Gamma=3600 \times 0.8611 \times 54 \times 10^{-6}=0.1674$ т/год

Результаты расчета выбросов вредных веществ при работе автотракторной техники в таблице 3.

	Техники	
)	ИОНС	
	четов выоросов загрязняющих веществ от автотракторнои тех	
	Γ abtot	
	IB 01	
	Hec	
	их ве	
	HEROL	
	1B 3aI	
)) ()	
•	3 BPI0	
	четов	
	Dac	
	ьтаты	
	Резуль	
۲	<u>.</u>	
(7	
	ИПа	
ι	다)	
E	_	

Табли	Таблипа 3 - Результаты расчетов выбросов загрязняюш	в выбросо	в загрязня	ноших веп	TECTB OT 8	их вептеств от автотракторной техники	й техники			9
					Кол-во				Выбросы	OCEI
№ ИЗ	Наименование техники	Вид топлива	Расход топлива, В, т/час	Время работы,Т, ч/год	техники, N, всего/в одновр.	Коэффициент эмиссии ЗВ, кэі, г/т	Загрязняющие вещества	код 3В	1/c	т/год
-	2	3	4	s	рачоле, сд 6	7	8	6	10	11
				Работа автотракторной техники	ракторной т	ехники				
				2022-	2022- 2025 годы					
6003	Бульдозер	д/топливо	0,031	54	1	100000	Оксид углерода	0337	0,8611	0,1674
						30000	Керосин	2732	0,2583	0,0502
						10000	Диоксид азота	0301	0,0689	0,0134
						10000	Оксид азота	0304	0,0112	0,0022
						15500	Углерод (сажа)	0328	0,1335	0,0260
						20000	Диоксид серы	0330	0,1722	0,0335
						0,32	Бенз/а/пирен	0703	0,000003	0,0000006
			Ŗ	Работа самоход	самоходной бурового станка	о станка				
				2022 -	2022 - 2025 годы					
600102	Самоходными станками фирмы	д/топливо	0,008	2500	2	100000	Оксид углерода	0337	0,5556	5,0000
	Atlas Copco (Epiroc)					30000	Керосин	2732	0,1667	1,5000
						10000	Диоксид азота	0301	0,0444	0,4000
						10000	Оксид азота	0304	0,0072	0,0650
						15500	Углерод (сажа)	0328	0,0861	0,7750
						20000	Диоксид серы	0330	0,1111	1,0000
						0,32	Бенз/а/пирен	0703	0,0000020	0,0000180

Таблица 4 - Результаты расчетов выбросов загрязняющих веществ от автотранспорта

			Расхол	Rnewa	Кол-во				Выбросы	OCEI
№ ИЗ	Наименование техники	Вид	топлива, В,	рема работы,Т,	техники, N,	Коэффициент	Загрязняющие вещества	код 3В		
		гоплива	т/час	тол/ь	всего/в одновр. работе, ед	эмиссии 3D, кэі, 171			r/c	т/год
1	2	3	4	5	9	7	8	6	10	11
					2022 - 2025 годы	цы				
600401*	KamA3 43118	бензин	0,013	244	1	000009	Оксид углерода	0337	2,1667	1,9032
	(водовоз)			_		100000	Бензин	2704	0,3611	0,3172
						40000	Диоксид азота	0301	0,1156	0,1015
				_		40000	Оксид азота	0304	0,0188	0,0165
				_		580	Углерод (сажа)	0328	0,0021	0,0018
						2000	Диоксид серы	0330	0,0072	0,0063
						300	Свинец	0184	0,0011	0,0010
				_		0,23	Бенз/а/пирен	0703	0,0000010	0,0000000
600402*	MA3-5334	бензин	0,013	27	1	000009	Оксид углерода	0337	2,1667	0,2106
	(топливозаправщик)			_		100000	Бензин	2704	0,3611	0,0351
				_		40000	Диоксид азота	0301	0,1156	0,0112
_				_		40000	Оксид азота	0304	0,0188	0,0018
				_		580	Углерод (сажа)	0328	0,0021	0,0002
				_		2000	Диоксид серы	0330	0,0072	0,0007
_				_		300	Свинец	0184	0,0011	0,0001
				_		0,23	Бенз/а/пирен	0703	0,0000010	0,0000001
600403*	yA3-452	бензин	0,007	840	1	000009	Оксид углерода	0337	1,1667	3,5280
				_		100000	Бензин	2704	0,1944	0,5880
				_		40000	Диоксид азота	0301	0,0622	0,1882
				_		40000	Оксид азота	0304	0,0101	0,0306
				_		580	Углерод (сажа)	0328	0,0011	0,0034
				_		2000	Диоксид серы	0330	0,0039	0,0118
				_		300	Свинец	0184	0,0006	0,0018
						0,23	Бенз/а/пирен	0703	0,0000000	0,0000000
							Оксид углерода	0337	3,3333	5,6418
							Бензин	2704	0,5556	0,9403
							Диоксид азота	0301	0,1778	0,3009
		M	MODA TO II OTOTN	7007			Оксид азота	0304	0,0289	0,0489
			I OI O IIIO IICI.	1000			Углерод (сажа)	0328	0,0032	0,0055
							Диоксид серы	0330	0,01111	0,0188
							Свинец	0184	0,0017	0,0028
							Бенз/а/пирен	0703	0,0000010	0,0000010

4. Расчет выбросов вредных веществ при работе дизельного генератора

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов вредных веществ от стационарных дизельных установок. Астана, 2014 г.

Количество выбрасываемых загрязняющих веществ определяется по формулам:

Мсек = n x Вчас x ey/ / 3600,
$$\Gamma$$
/с Мгод = Вгод x ey/ / 1000, τ /год

где Вчас – расход топлива за час, кг; Вчас – расход топлива за год, т; еу/ – оценочные значения среднециклового выброса, г/кг топлива (табл.4 [1]).

В качестве примера приводим расчет выбросов оксида углерода при работе ДЭС (ист.6007):

$$M$$
сек = 1 x 25 x 0,8/ $3600 = 0,0056$ г/с M год = 25 x 0,6 / $1000 = 0,015$ т/год

Данные расчета представлены в таблице 5.

	ba
	barc
	Гене
	изельного
	раооте д
	IDN
	еществ і
	ИХ В
	ШОКНЕКС
	3al
	COCPI
	BPI01
ų	ر ا
	аолица .
_	_

1													
	Выбросы 3В	М, г/с G, т/год	13			0,018	0,0234	0,015	9000	0,0072	0,0007	0,0007	0.003
	Выбрс	M, r/c	12			0,0067	0,0087	0,0056	0,0022	0,0027	0,0003	0,0003	0,0011
		Код 3В	11			0301	0304	0337	0330	2754	1301	1325	0328
	C	загрязняющие в-ва	10			Азота диоксид	Азота оксид	Оксид углерода	Сернистый ангидрид	Углеводороды	Акролеин	Формальдегид	Углерод (Сажа)
arabaraba	Оценочные значения	среднециклового выброса, г/кг топлива	6	ם		30	39	25	10	12	1,2	1,2	5
1 0 1011	гоплива	т/год	7	Полевой лагерь, ДЭС	2	9,0							
T-112	Расход топлива	кг/час	9	Полевой л		8,0							
Emoposer ser promodern semeste upm peoors Amstranors remeperate	Кол-во в	одновременной работе	5			1							
	Кол-	BO BCETO	4			1							
- Louisian III	Ē	<u>применяемое</u> топливо	3			овиппотеид							
		Наименование	2			Тэс							
C maritime T		№ источника	1			2009							

5. Расчет выбросов загрязняющих веществ от автотранспорта

Список литературы.

1. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от автотранспортных предприятий. Астана, 2008 г.

Выброс загрязняющих веществ одним автомобилем данной группы в день при выезде с территории или помещения стоянки $(M_{ik}{}^I)$ и возврате $(M_{ik}{}^I)$ рассчитывается по формулам [1]:

$$M_{ik}{}^{I} = m_{npik} x t_{np} + m_{lik} x L_1 + m_{xxik} x t_{xx1}, \Gamma$$
 $M_{ik}{}^{II} = m_{lik} x L_2 + m_{xxik} x t_{xx2}, \Gamma$

где m_{npik} - удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля каждой группы, г/мин [1];

 m_{lik} - пробеговый выброс i-го вещества при движении по территории автомобиля со скоростью 10-20 км/час, г/км [1];

 m_{xxi} - удельный выброс i-го компонента при работе двигателя на холостом ходу, г/мин;

 t_{np} - время прогрева двигателя, мин [1];

 t_{xx1} , t_{xx2} - время работы двигателя на холостом ходу при выезде (возврате) на территорию предприятия, мин;

 L_1, L_2 – пробег по территории предприятия одного автомобиля в день при выезде (возврате), км.

Валовый выброс і-го вещества автомобилями данной группы рассчитывается раздельно для каждого периода по формуле:

$$\mathbf{M_{i}}^{j} = \sum_{k=1}^{P} \alpha_{s} \mathbf{x} (\mathbf{M_{ik}}^{I} + \mathbf{M_{ik}}^{II}) \mathbf{x} \mathbf{N_{k}} \mathbf{x} \mathbf{D_{p}} \mathbf{x} \mathbf{10^{-6}}, \mathbf{\tau} / \mathbf{r}$$
од

где α_{κ} - коэффициент выпуска;

 N_k - количество автомобилей каждой группы в хозяйстве;

D_p - количество рабочих дней в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

ј - период года (теплый –Т, холодный-Х, переходный-П).

Для определения общего валового выброса, валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются:

$$\mathbf{M_i}^o = \mathbf{M_i}^T + \mathbf{M_i}^X + \mathbf{M_i}^H, \, \mathbf{T}/\Gamma \mathbf{0}$$
Д

Максимально разовый выброс і-го вещества рассчитывается по формуле:

$$G_i^I = \sum_{k=1}^{p} M_{ik}^I \times N_k^i / 3600, \Gamma/c$$

где N^{i}_{k} - количество автомобилей, выезжающих со стоянки за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда автомобилей.

Максимально разовый выброс рассчитывается для месяца с наиболее низкой среднемесячной температурой.

Результаты расчета приведены в таблице 6.

	G, т/год		34		0,0003	0,0001	0,0001	0,0003	0,00002	0,002	0,0001	0,000013	0,00002	0,0007	0,0056	0,0002	0,00003	0,0000	0,0028	0,0185	9000,0	0,000143	0,00012	0,0003	0,0035	0,00002	0,0261
	M, r/c		24		0,0012	0,0002	0,00021	0,0014	0,00021	0,0081	0,0002	0,00004	0,00008	0,0046	0,0361	0,0009	0,0002	0,0002	0,0234	0,1122	0,0023	0,00044	0,00049	0,0014	0,028	0,00021	0,1564
	Код		23		0301	0304	0330	2732	0328	0337	0301	0304	0330	2704	0337	0301	0304	0330	2704	0337	0301	0304	0330	2732	0328	0328	0337
	Загрязняюще е вещество		22		Азота диоксид	Азота оксид	Серы диоксид	Керосин	Углерод черный	Углерода оксид	Азота диоксид	Азота оксид	Серы диоксид	Пары бензина	Углерода оксид	Азота диоксид	Азота оксид	Серы диоксид	Пары бензина	Углерода оксид	Азота диоксид	КСИД	Серы диоксид	н	Пары бензина	Углерод черный	Углерода оксид
		X	21		3,5		0,56	1,1	0,35	6,5	9,0		0,11	3,5	28,5	1		0,22	10,3	59,3	\зота д	Азота оксид	деры д	Керосин	Іары б	7 глеро	/глеро
	Міік, г/мин	Τ	20		3,5		0,45	6,0	0,25	5,1	9,0		0,09	2,8	22,7	1		0,18	8,7	47,4	A	A	<u> </u>	4	Ι	^	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \
Ī	/мин	X	19		9,0	•	0,097	0,5	90,0	3,6	0,07	•	0,016	-	9,1	0,3	•	0,036	10,3	33,2							
	Мпрік г/мин	T	18	be	9,0		60,0	0,38	0,03	2,8	0,05		0,013	0,65	5	0,2		0,028	9,9	18							
<u>-</u>	Мхх,	,	17	Временная стоянка автотранспорта в полевом лагере	9,0		60,0	0,35	0,03	2,8	0,05		0,012	0,4	4,5	0,2		0,029	2,6	13,5							
-		X	16	поле	20						20					10 ((4								
КУ	ин	П	15	рта в	9						9					9											
НКО	фг мин	Τ	14	анспо	2						7					2											
на ст	L2n		13	втотр	0,1						0,05					0,1											
зде]	Lin		12	янка 8	0,1						0,05					0,1											
BbI		X	11	ы ст	0						0					0								80			
зде-		П	10	менна	0						0					0								. 60(
въе	Dn	Τ	6	Bpe	180						180					180								Итого по ист. 6008			
идп	A		8		5,0						1					0,5)го п			
рта	ž		7		2						_					2								ИТ			
нспо	Nka		9		1						_					1											
отра	tx2, мин.		5		2	•					_					3	-	-	-								
r abt	tx1, мин		4		2						_					3											
росы от	Грузо- подъем -ность		3		5-8 т						до 2 т					5-8 т											
Таблица 6 - Выбросы от автотранспорта при въезде-выезде на стоянку	Тип транспорт- ного	cpc4c1ba	2		Грузовые	автомобили	(дизель)				yA3-452	(бензин)				Грузовые	автомобили	(бензин)									
Таблиц	Источник выброса (выделения)		1		600801						600802					600803											

6. Определение выбросов пыли неорганической при приготовлении промывочного раствора

При засыпке глины в глиномешалку в атмосферу выделяется пыль неорганическая 70-20% SiO_2 .

Количество выбросов вредных веществ определяются по формуле [3]:

$$q = K_1 \times K_2 \times K_3 \times K_4 \times K_5 \times K_7 \times G \times 10^6 \times B' / 3600, \Gamma/c$$

где К₁ - весовая доля пылевой фракции в материале;

К2 - доля пыли (от всей массы пыли),переходящая в аэрозоль;

К3 - коэффициент, учитывающий местные метеоусловия;

 K_4 - коэффициент, учитывающий местные условия, степень защищенности узла от внешних воздействий;

К₅ - коэффициент, учитывающий влажность материала;

К7 - коэффициент, учитывающий крупность материала;

В' - коэффициент, учитывающий высоту пересыпки;

G - суммарное количество перерабатываемого материала, т/час.

Валовый выброс при пересыпке определяется:

$$Q_1=K_1\times K_2\times K_3\times K_4\times K_5\times K_7\times G_1\times B$$
` т/год

где G_1 – суммарное количество перерабатываемого материала, т/год

Расчет выбросов неорганической пыли (ист. 6005):

$$q = 0.05 \times 0.02 \times 1.4 \times 1.0 \times 0.2 \times 0.5 \times 0.02 \times (1-0.5) \times 10^6 / 3600 = 0.01 \text{ r/c}$$

$$Q = 0.05 \times 0.02 \times 1.4 \times 1.0 \times 0.2 \times 0.5 \times 1.3 \times (1-0.5) = 0.0001 \text{ r/c}$$

Исходные данные и результаты расчетов сведены в таблицу 7.

Таблица 7 - Выбросы пыли при приготовлении глинистого раствора

ы 3В		т/год		0,0001
Выброс		Γ/C		0,01
Код	3B	3		2908
Загрязняющее Код Выбросы ЗВ	решество	Dally Care		1,3 0.5 Пыль неорг. с 2908 0,01 0,0001 сод. SiO ₂ 70-20 %. 70-20 %.
n				0.5
G ₁ , n				1,3
K4 K5 K7 B' G,	T/4ac			0,2
B ′			PI	0,5
K7			5 год	0,2 1,0 0,5 0,2
K5			2022 - 2025 годы	0,2
K4			202	1
K3				1,4
K2				0,05 0,02 1,4
K1				0,05
№ ист. Наименов. K1 K2	компонента			Глина
№ ист.				5009
Наименование				Глиномешалка

7. Расчет выбросов вредных веществ при работе газовой плиты (ист. 6009)

Список литературы:

- 1. Сборник методик по расчету выбросов вредных веществ в атмосферу различными производствами. Алматы: "КазЭКОЭКСП", 1996.
- 2. Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду Астана, от 17.06.2016 гола №254.

Для приготовления горячих блюд используется бытовой газ «пропан». Газ поступает в баллонах емкостью 27 кг. Расход газа составляет 0,15 т/год, 0,025 г/с.

Характеристика используемого топлива (природный газ), представлена в таблице 8.

Таблица 8 - Характеристика используемого топлива

тистици с т	-up unti opiio	TITION TITIOTIE		IIIDW	
Наименование	Марка	Зольность	Содержание	Влажность W ^p ,	Калорий-
топлива		A ^p , %	серы, S ^p , %	%	ность,
					МДж/кг
1	2	3	4	5	6
Природный газ	-	-	0,8	-	50,676

Выбросы диоксида серы

Выбросы оксидов серы, в пересчете на диоксид серы, при сжигании природного газа определяем по формуле [1]:

$$Mso_2 = 1,88 \times 10^{-2} \times [H_2S] B$$
, Γ/C , $T/\Gamma O$ Д,

где $[H_2S]$ - содержание сероводорода в топливе, %., $[H_2S]$ = 0,8 [1];

В - расход топлива, г/с, т/год.

Расчет выбросов диоксида серы:

$$Mc = 1,88 \times 10^{-2} \times 0,8 \times 0,025 = 0,0004 \text{ г/c}$$

 $Mr = 1,88 \times 10^{-2} \times 0,8 \times 0,15 = 0,0023 \text{ т/год}$

Выбросы оксида углерода

Количество оксида углерода, выбрасываемого в атмосферу (г/с, т/год) при сжигании топлива рассчитывают по формуле [1]:

$$Mco = 0.001 x C_{co} x B x (1-q4/100), г/c, т/год$$

где: Ссо - выход окиси углерода при сжигании топлива, кг на тонну топлива;

$$C_{co} = q3 \times R \times QH$$

- где: q3 потери тепла вследствие химической неполноты сгорания топлива;
- R коэффициент, учитывающий долю потери тепла вследствие химической неполноты сгорания топлива, обусловленную наличием в продуктах неполного сгорания оксида углерода, для газа R=0.5;
 - q4 потери тепла вследствие механической неполноты сгорания топлива, для газа q4=0.

Расчет выбросов окиси углерода при сжигании газа:

$$C_{co} = 0.5 \text{ x } 0.5 \text{ x } 50.676 = 12.669 \text{ кг/т}$$
 $Mc = 0.001 \text{ x } 12.669 \text{ x } 0.025 \text{ x } (1 - 0/100) = 0.0003 \text{ г/c}$
 $Mr = 0.001 \text{ x } 12.669 \text{ x } 0.15 \text{ x } (1 - 0/100) = 0.0019 \text{ т/год}$

Выбросы оксидов азота

Количество оксидов азота (в пересчете на NO_2), выбрасываемых в атмосферу (т/год, г/с), рассчитывают по формуле [1]:

$$M_{NO2} = 0.001 \text{ x B x QH x } K_{NO} \text{ x (1-b)},$$

где: Qн - теплота сгорания натурального топлива, МДж/кг, для газа $Q_{\scriptscriptstyle H}$ =50,676; для дров $Q_{\scriptscriptstyle H}$ =10,24;

 K_{NO2} - параметр, характеризующий количество окислов азота в кг, образующихся на один Γ Дж тепла, принимается по рис.2.1;

b - коэффициент, учитывающий степень снижения выбросов окислов азота в результате применения технических средств, b=0.

Согласно [2] при расчете загрязнения атмосферы и определении выбросов для всех видов технологических процессов и транспортных средств, следует учитывать полную или частичную трансформацию поступающих в атмосферу окислов азота. Для этого установленное по расчету количество выбросов окислов азота (M_{NOx}) в пересчете на NO_2 разделяется на составляющие оксид азота (NO_2) и диоксид азота (NO_2). Коэффициенты трансформации от NO_x принимаются на уровне максимальной установленной трансформации, т.е. 0.8 – для NO_2 и 0.13 – для NO_2 по 0.13 – для 0.13

Диоксид азота (т/год, г/с):

$$\mathbf{M}_{\mathrm{NO2}} = (\mathbf{0.001} \ \mathrm{x} \ \mathrm{B} \ \mathrm{x} \ \mathrm{Q}^{\mathrm{p}}$$
н х $\mathbf{K}_{\mathrm{NO2}} \ \mathrm{x} \ (\mathbf{1-b})) \ \mathrm{x} \ \mathbf{0.8} \ \ \mathrm{\Gamma/c}, \ \mathrm{\tau/год},$ Оксид азота (т/год, г/с):

 $\mathbf{M}_{\mathrm{NO}} = (\mathbf{0,001} \ \mathbf{x} \ \mathbf{B} \ \mathbf{x} \ \mathbf{Q}^{\mathrm{p}} \mathbf{H} \ \mathbf{x} \ \mathbf{K}_{\mathrm{NO}} \ \mathbf{x} \ (\mathbf{1-b})) \ \mathbf{x} \ \mathbf{0,13} \ \mathbf{r/c}, \mathbf{\tau/roд},$ Расчет выбросов *диоксида азота* при сжигании газа (ист.6009):

$$M_{NO2} = 0,001 \text{ x } 0,025 \text{ x } 50,676 \text{ x } 0,05 \text{ x } (1-0) \text{ x } 0,8 = 0,00005 \text{ г/с}$$
 $M_{NO2} = 0,001 \text{ x } 0,15 \text{ x } 50,676 \text{ x } 0,05 \text{ x } (1-0) \text{ x } 0,8 = 0,0004 \text{ т/год}$

Расчет выбросов оксида азота при сжигании газа (ист. 6009):

$$M_{NO} = 0,001 \text{ x } 0,025 \text{ x } 50,676 \text{ x } 0,05 \text{ x } (1 - 0) \text{ x } 0,13 = 0,000008 \text{ г/с}$$
 $M_{NO} = 0,001 \text{ x } 0,15 \text{ x } 50,676 \text{ x } 0,05 \text{ x } (1 - 0) \text{ x } 0,13 = 0,00007 \text{ т/год}$

Результаты расчета выбросов вредных веществ в атмосферу сведены в 9.

Таблица 9 - Годовые и секундные выбросы при горении пропана

№	Источник	Кпо, кг/	Ед.	Расход				
ист	выделения	ГДж	измерения	топлива	SO_2	CO	NO_2	NO
1	2	3	5	6	7	8	9	9
6009	Газовая	0,05	г/с	0,025	0,0004	0,0003	0,00005	0,000008
	плита		т/год	0,15	0,0023	0,0019	0,0004	0,00007

8. Расчет выбросов вредных веществ от бытового теплогенератора

Список литературы:

- 1. Сборник методик по расчету выбросов вредных веществ в атмосферу различными производствами. Алматы: "КазЭКОЭКСП", 1996.
- 2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ от автотранспортных предприятий (приказ Министра ООС РК от «18» 04 2008 года № 100 -п).
- 3. Методика определения нормативов эмиссий в окружающую среду Астана, от 17.06.2016 года №254.

В качестве топлива в бытовых печах используется уголь Алакольского месторождения и дрова. Характеристика топлива представлена в таблице 10.

Таблица 10 - Характеристика топлива

Месторождение	Марка	Зольность Ар,	Содерж.серы	Влажность	Калорийность
	1	%	S^p , %	W^p , %	МДж/кг
			Ź	Ź	(ккал/кг)
1	2	3	4	5	6
Уголь Алакольского месторождения	Д	9,75/7,96	0,9/0,66	25,0/9,19	24,204 (5731)
Дрова		0,6	-	40,0	10,24

Примечание: в числителе указано максимальное значение, в знаменателе – среднее.

Максимальный секундный расход угля для бытовой печи принимаем 2 г/с. Максимальный секундный расход дров для бытовой печи принимаем 1 г/с.

Выбросы твердых частиц

Выбросы твердых веществ определяем по формуле [1]:

$$M_{TB} = B \times A^{P} \times f \times (1 - n_{3}), \Gamma/c, T/год,$$

где В - расход топлива, г/с, т/год;

 A^{P} - зольность сжигаемого топлива, %; (табл.1.1)

f - коэффициент, характеризующий тип топки и вид топлива [1];

n₃ - доля твердых частиц, улавливаемых в золоуловителе.

Пример расчета выбросов *пыли неорганической 70-20%* SiO_2 при сжигании угля в бытовой печи (ист. 6010):

$$Mc = 2 \times 9,75 \times 0,0011 \times (1-0) = 0,0215 \text{ г/c}$$

 $Mr = 1 \times 7,96 \times 0,0011 \times (1-0) = 0,0088 \text{ т/год}$

Расчет выбросов взвешенных частиц при сжигании дров:

$$M_{TB}^{c} = 1.0 \text{ x } 0.6 \text{ x } 0.005 \text{ x } (1-0) = 0.003 \text{ r/c}$$

 $M_{TB}^{r} = 0.5 \text{ x } 0.6 \text{ x } 0.005 \text{ x } (1-0) = 0.0015 \text{ T}$

Выбросы диоксида серы

Выбросы оксидов серы, в пересчете на диоксид серы, определяем по формуле [1]:

$$Mso = 0.02 \times B \times S^P \times (1-n'_{so}) \times (1-n''_{so}), \Gamma/c, T/год,$$

где n'_{so} - доля окислов серы, связываемых летучей золой топлива, (для угля n'=0.1, для жидкого топлива n'=0) [1];

 $n''_{so} = 0$ - доля окислов серы, улавливаемых в газоуловителе;

 S^P - содержание серы в топливе, %. (табл. 1.1)

Расчет выбросов диоксидов серы при сжигании угля в бытовой печи (ист.6010):

$$Mc = 0.02 \times 2 \times 0.9 \times (1 - 0.1) \times (1 - 0) = 0.0324 \text{ г/c}$$

 $Mr = 0.02 \times 1 \times 0.66 \times (1 - 0.1) \times (1 - 0) = 0.0119 \text{ т/год}$

Выбросы оксида углерода

Количество оксида углерода, выбрасываемого в атмосферу (г/с, т/год) при сжигании топлива рассчитывают по формуле [1]:

$$Mco = 0.001 x C_{co} x B x (1-q4/100) г/с, т/год,$$

где C_{co} - выход окиси углерода при сжигании топлива, кг на тонну топлива;

 $C_{co} = q3 \times R \times QH$

где q3 - потери тепла вследствие химической неполноты сгорания топлива (для дров q3 =1,0, для угля q3 = 2,0) [1];

R - коэффициент, учитывающий долю потери тепла вследствие химической неполноты сгорания топлива, обусловленную наличием в продуктах неполного сгорания оксида углерода (для жидкого топлива R=0.65, для твердого R=1) [1];

q4 - потери тепла вследствие механической неполноты сгорания топлива (для дров q4=4, для угля q4=7) [1].

Расчет выбросов окиси углерода при сжигании угля в бытовой печи (ист.6010):

$$C_{co}=2\ x\ 1\ x\ 24,204=48,408\ \kappa \Gamma/T$$
 $Mc=0,001\ x\ 48,408\ x\ 2\ x\ (1\ -7/100)=0,0900\ \Gamma/c$ $M\Gamma=0,001\ x\ 48,408\ x\ 1\ x\ (1\ -7/100)=0,0450\ T/год$

Расчет выбросов оксида углерода при сжигании дров:

$$C_{co} = 2.0 \text{ x } 1.0 \text{ x } 10.24 = 10.24$$
 $Mco^{c} = 0.001 \text{ x } 10.24 \text{ x } 1.0 \text{ x } (1-4/100) = 0.0098 \text{ r/c}$
 $Mco^{r} = 0.001 \text{ x } 10.24 \text{ x } 0.5 \text{ x } (1-4/100) = 0.005 \text{ T}$

Выбросы оксидов азота

Количество оксидов азота (в пересчете на NO_2) выбрасываемых в атмосферу (т/год, г/с), рассчитывают по формуле [1]:

$$M_{NO2} = 0.001 \times B \times QH \times K NO_2 \times (1-b),$$

где Qн - теплота сгорания натурального топлива, МДж/кг, (табл.1.1);

 K_{NO2} - параметр, характеризующий количество окислов азота в кг, образующихся на один Γ Дж тепла, принимается по рис. 2.1 [1];

b - коэффициент, учитывающий степень снижения выбросов окислов азота в результате применения технических средств. Для котельной b=0.

Согласно [3] при расчете загрязнения атмосферы и определении выбросов для всех видов технологических процессов и транспортных средств, следует учитывать полную или частичную трансформацию поступающих в атмосферу окислов азота. Для этого установленное по расчету количество выбросов окислов азота (M_{NOx}) разделяется на составляющие оксид азота (NO) и диоксид азота (NO_2). Коэффициенты трансформации от NO_x принимаются на уровне максимальной установленной трансформации, т.е. 0.8- для NO_2 и 0.13- для NO. Тогда раздельные выбросы будут определяться по формулам:

Диоксид азота (т/год, г/с):

$$M_{NO2} = (0,001 \text{ x B x } Q^p \text{H x K NO}_2 \text{ x (1-b)}) \text{ x 0,8 } \Gamma/\text{c}, \text{ т/год},$$

Оксид азота (τ/Γ од, Γ/c):

$$M_{NO} = (0,001 \text{ x B x } Q^p \text{H x K NO x } (1-b)) \text{ x } 0,13 \text{ г/c, т/год,}$$

Расчет выбросов *диоксида азота* при сжигании угля в бытовом печи (ист.6010):

$$M_{NO2} = 0,001$$
 x 2 x 24,204 x 0,13 x (1 - 0) x 0,8 = 0,0050 г/с $M_{NO2} = 0,001$ x 1 x 24,204 x 0,13 x (1 - 0) x 0,8 = 0,0025 т/год

Расчет выбросов *оксида азота* при сжигании угля в бытовой печи (ист.6010):

$$\mathbf{M}_{\mathrm{NO}}=0{,}001\ \mathrm{x}\ 2\ \mathrm{x}\ 24{,}204\ \mathrm{x}\ 0{,}13\ \mathrm{x}\ (1\ -\ 0)\ \mathrm{x}\ 0{,}13=0{,}0008\ \mathrm{г/c}$$
 $\mathbf{M}_{\mathrm{NO}}=0{,}001\ \mathrm{x}\ 1\ \mathrm{x}\ 24{,}204\ \mathrm{x}\ 0{,}13\ \mathrm{x}\ (1\ -\ 0)\ \mathrm{x}\ 0{,}13=0{,}0004\ \mathrm{t/год}$

Расчет выбросов диоксида азота при сжигании дров:

$$M_{NO2}0 = 0,001 \text{ x } 1,0 \text{ x } 10,24 \text{ x } 0,13 \text{ x } (1 - 0) \text{ x } 0,8 = 0,001 \text{ r/c}$$

 $M_{NO2} = 0,001 \text{ x } 0,5 \text{ x } 10,24 \text{ x } 0,13 \text{ x } (1 - 0) \text{ x } 0,8 = 0,0005 \text{ T}$

Расчет выбросов оксида азота при сжигании дров:

$$M_{NO} = 0.001 \text{ x } 1.0 \text{ x } 10.24 \text{ x } 0.13 \text{ x } (1 - 0) \text{ x } 0.13 = 0.0002 \text{ r/c}$$

 $M_{NO} = 0.001 \text{ x } 0.5 \text{ x } 10.24 \text{ x } 0.13 \text{ x } (1 - 0) \text{ x } 0.13 = 0.0001 \text{ T}$

Результаты расчета выбросов вредных веществ при сжигании топлива сведены в таблицу 11.

Таблица 11 – Выбросы при сжигании топлива

ьтаты іста	дот/т ,О	22		0,0025	0,0004	0,0119	0,045	0	0,0088	0,001	0,0002	1	0,005	0	0,0015	0,0000	0,000	0,0119	0,005		0,0015	0,0088
Результаты расчета	М, г/с	21		0,005	0,0008	0,0324	60,0	0	0,0215	0,0005	0,0001	ı	0,0098	0	0,003	0,000	6,000,0	0,0324	0,0998		0,003	0,0215
ne, na	Доля твердых частиц, доля твердых частиц,	20																				
	Код ЗВ	19		0301	0304	0330	0337	0	2908	0301	0304	0330	0337		2907	0204	9330	0330	0337		2902	2908
	Загрязняющее вещество	18		Азота диоксид	Азота оксид	Серы диоксид	Углерода оксид	Пыль неорган.	70-20% SiO2	Азота диоксид	Азота оксид	Серы диоксид	Углерода оксид	Взвешенные	вещества	Азота диоксид	Азота оксид	Серы диоксид	Углерода оксид	Взвешенные	вещества	Пыль неорган. 70-20% SiO2
код	ДОТ/Т	17		1						0,5												
Расход топлива	D/J	16		2						1,0												
	₽ b	15		7						4												
	ξр	14	годы)	2						1												
	Я	13	2024	1						_												
	თე	12	воды для бани (2020- 2024 годы)	48,408						10,24												
	K/O5	11	ія бан	0,13						0,13												
	7OS "4		ды дл	0																		
	P. SOZ	6	Подогрев во	0,1																		
	J			0,0011						0,005									cr 6010			
	Калорийность, Qрн, МДж/кг	L		24,204						10,24									Итого по ист 6010			
топлива	Содержание серы, Sp, % (максим./среднее)	9		6,0	99,0														М			
стика	3ольность , Ар, % (максим./среднее)	5		9,75	7,96					9,0												
Харатери	Вид Зольность , Ар, % (максим./среднее) Содержание серы, Sp, % (максим./среднее)			Уголь	м-ние	"Алакольское"				дрова												
əro	Кол-во всето/кол-во в рабо			1/1						1/1												
8	Наименование источник выделения	2		Печь	отопления																	
(кин	Источник выброса (выделе	1		6010																		

9. Расчет выбросов вредных веществ при хранении угля и золы

Список литературы:

- 1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников, утвержденная Приказом Министра охраны окружающей среды от 12 июня 2014 года №221-П.
- 2. Методика расчета нормативов размещения золошлаковых отходов для котельных различной мощности, работающих на твердом топливе. Приложение 10 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов РК от 12.06.2014г. № 221-ө.

Максимально-разовый выброс определяется согласно [1]:

$$q = A + B = \frac{k_1 \times k_2 \times k_3 \times k_4 \times {}_5 \times k_7 \times G \times 10^6 \times B}{3600} + k_3 \times k_4 \times k_5 \times k_6 \times k_7 \times q \times F, \ \varepsilon/c$$

А – выбросы при переработке (ссыпка, перевалка, перемещение) материала, г/с;

В – выбросы при статическом храпении материала;

 k_1 – весовая доля пылевой фракции в материале. Определяется путем отмывки и просева средней пробы с выделением фракции пыли размером 0—200 мкм соответствии с таблицей 1 согласно приложению к настоящей Методике;

k₂ – доля пыли (от всей массы пыли), переходящая в аэрозоль соответствии с таблицей 1 согласно приложению к настоящей Методике;

k₃ – коэффициент, учитывающий местные метеоусловия и принимаемый в соответствии с таблицей 2 согласно приложению к настоящей Методике;

 k_4 – коэффициент, учитывающий местные условия, степень защищенности узла от внешних воздействий, условия пылеобразования. Данные приведены в таблице 3 согласно приложению к настоящей Методике;

k₅ – коэффициент, учитывающий влажность материала и принимаемый в соответствии с данными таблицы 4 согласно приложению к настоящей Методике;

 k_6 – коэффициент, учитывающий профиль поверхности складируемого материала и определяемым как соотношение $F_{\Phi AKT}/F$. Значение k_6 колеблется в пределах 1,3-1,6 в зависимости от крупности материала и степени заполнения;

k₇ – коэффициент, учитывающий крупность материала и принимаемый в соответствии с таблицей 5 согласно приложению к настоящей Методике;

 $F_{\phi a \kappa \tau}$ — фактическая поверхность материала с учетом рельефа его сечения (учитывать только площадь, на которой производятся погрузочно-разгрузочные работы);

F – поверхность пыления в плане, M^2 ;

q' – унос пыли с одною квадратного метра фактической поверхности в условиях, когда k4=1; k5=1, принимается в соответствии с данными таблицы 6 согласно приложению к настоящей Методике;

G – суммарное количество перерабатываемого материала, т/ч;

В' – коэффициент, учитывающий высоту пересыпки и принимаемый в соответствии с таблицей 7 согласно приложению к настоящей Методике.

Валовый выброс при пересыпке определяется:

$$Q_{\Gamma}^{nepechnka}$$
 = K1 x K2 x K3 x K4 x K5 x K7 x G₁ x B[/], т/год

где G_1 – суммарное количество перерабатываемого материала, т/год

Валовый выброс при хранении определяется:
$$Q_{\Gamma}^{xpanenue} = \mathbf{q}^{xpanenue} \mathbf{x} \mathbf{t} \mathbf{x} (365\text{-Tc}) \mathbf{x} 3600 \mathbf{x} 10^{-6}, \text{т/год}$$

где $q^{xpahehue}$ – максимально-разовый выброс при хранении, г/с;

t – время хранения, ч/сут;

 T_c – годовое количество суток с устойчивым снежным покровом, сут, T_c =165.

Золошлаковые отходы образуются в результате сгорания твердого топлива в котловом агрегате.

Количество золошлаковых отходов, включающих в себя шлак и золу, уловленную в золоуловителях, рассчитывается по формулам [2]:

$$M_{3IIIO} = M_{ил} + M_{30лы}$$
 $M_{ил} = 0,01 \text{ x B x } A_p - N_3, \text{ т/год}$
 $M_{30лы} = N_3 \text{ x } \eta_{3y}, \text{ т/год}$

где $M_{\text{шл}}$ – количество шлака, образовавшегося при сжигании угля, т/год;

 $M_{3олы}$ — количество золы, уловленной в золоуловителях, т/год;

В – годовой расход угля, т/год;

Ар – зольность угля, %;

 η_{3y} – эффективность золоуловителя;

$$N_3 = 0.01 \times B \times (\alpha \times Ap + q4 \times QT / 32680),$$

где: q4 – потери тепла вследствие механической неполноты сгорания угля, q4 = 7.0;

Qт – теплота сгорания топлива, кДж/кг;

32680 кДж/кг – теплота сгорания условного топлива;

 α - доля уноса золы из топки, $\alpha = 0.25$.

Пример расчета золошлаковых отходов:

$$N_3 = 0.01 \text{ x } 1 \text{ x } (0.25 \text{ x } 7.96 + 7 \text{ x } 24204 / 32680) = 0.071 \text{ т/год}$$
 $M_{\text{ил}} = 0.01 \text{ x } 1 \text{ x } 7.96 - 0.071 = 0.0789 \text{ т/год}$
 $M_{30лы} = 0.071 \text{ x } 0 = 0 \text{ т/год}$
 $M_{3ш0} = 0.071 + 0 = 0.071 \text{ т/год}$

Пример расчета выбросов пыли *при пересыпке* от склада угля (ист.601101): $q = 0.03 \times 0.02 \times 1.2 \times 1 \times 0.01 \times 0.4 \times 1 \times 10^6 \times 0.5 / 3600 = 0.0006 \text{ г/с}$ $Q_{\Gamma}^{nepecunka} = 0.03 \times 0.02 \times 1.2 \times 1 \times 0.01 \times 0.4 \times 1 \times 0.5 = 0.000001 \text{ т/год}$

Данные для расчетов и результаты расчетов представлены в таблице 12.

Таблица 12 - Выбросы 3В от складов	ДОВ											_			
K3 K4	K5	K6	K7	K6	F	B'	G т/час	G ₁ т/год	t, _{T/cyT}	q'	Загрязняющее вещество	Код 3В	n Pe	Результаты расчетов г/с т/год	расчето
9 9	7	8	6	6	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
						2022 -	2022 – 2025 годы	оды							
			K	Контей		да вп	еменно	нер для временного хранения угля	эния уг	ВІ					
0,02 1,2 1	0,01	-	0,4	-	-	0,5	1	1	-	1	Пыль	2909	0 0,	900000	0,000001
1,2	0,01	1,3	0,4	-	2	-	-	-	24	0,002	неортаническая ниже 20% SiO2		0 0,0	0,00003	0,0004
Итого по ист.6011:	Ш	ист	6011								Пыль неорганическая ниже 20% SiO2	2909	0,0	0,00243	0,00041
			Kc	нтейн	тер д	ия вр	еменно	Контейнер для временного хранения золы	ения 30.	191					
0,04 1,2 1	0,2	-	1	1	-	9,0	0,01	0,071	-	-	Пыль	2908	0 0,0	0,0096	0,00002
1,2	0,2	1,3	1	1	2	-	-	-	24	0,002	неорганическая 70- 20% SiO2		0 0,0	0,0012 0	0,0207
											Пыль				
Итого по ист.6012:	оп с	ист	6012								неорганическая 70-20% SiO2	2908	<u> </u>	0,0108	0,02072

10 Расчет выбросов загрязняющих веществ при заправке техники топливозаправщиком (ист. 6006)

Список литературы:

1. Методические указания расчета выбросов от предприятий, осуществляющих хранение и реализацию нефтепродуктов (нефтебазы, АЗС) и других жидкостей и газов, приложение к приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 29 июля 2011 года №196-п.

Выбросы паров нефтепродуктов

Максимальные (разовые) выбросы, при заполнении баков автомобилей, рассчитываются по формуле (Γ) [1]:

$$M = (C_{6.a/M}^{max} \times V_{c,I}) \times n/3600, \Gamma/c$$

где: $V_{c\pi}$ - фактический максимальный расход топлива, при заправке, м³/ч.

 $C_{6.a/M}^{max}$ - максимальная концентрация паров нефтепродуктов в выбросах паровоздушной смеси при заполнении баков автомашин, г/м³ (прилож.12 [1]). n- количество топливозаправщиков на площадке.

Расчет максимально-разовых выбросов паров нефтепродуктов из резервуаров с дизельным топливом:

$$M = (3.14 \times 36) \times 1/3600 = 0.0314 \text{ r/c}$$

При расчете годовых выбросов учитываются выбросы из топливных баков техники при их заправке, и при проливах за счет стекания нефтепродуктов со стенок заправочных и сливных шлангов.

Годовые выбросы паров нефтепродуктов при заправке рассчитываются как сумма выбросов из баков техники и выбросов от проливов нефтепродуктов на поверхность, т/год:

$$G_{\text{трк}} = G_{\text{б.а.}} + G_{\text{пр.a}}, \ \text{т/год}$$

Выброс загрязняющих веществ из баков автомобилей рассчитывается по формуле (т/год):

$$G_{6.a} = (C_6^{03} \times Q_{03} + C_6^{B.I} \times Q_{B.I}) \times 10^{-6},$$
 т/год

где: C_6^{o3} , $C_6^{вл}$ — концентрация паров нефтепродуктов в выбросах паровоздушной смеси при заполнении баков техники в осенне-зимний, весенне-летний период соответственно, г/м³ (согласно прилож. 15 [1]);

 Q_{o3} , $Q_{вл}$ – количество закачиваемого в резервуар нефтепродукта в осенне-зимний, весенне-летний период соответственно (m^3).

Расчет выбросов загрязняющих веществ из баков техники при закачке дизтоплива (т/год):

$$G_{6.a.} = (1.6 \times 80 + 2.2 \times 80) \times 10^{-6} = 0.0003 \text{ T/год}$$

Выброс загрязняющих веществ от проливов нефтепродуктов на поверхность (т/год):

$$G_{\text{пр.р}} = 0.5 \text{ x J x (} Q_{03} + Q_{\text{вл}}) \text{ x } 10^{-6}, \text{ т/год}$$

где: Ј– удельные выбросы при проливах, г/м 3 . Для автобензинов J = 125, для дизтоплива J = 50, для масла J = 12,5 [1];

Расчет выбросов углеводородов при проливе дизтоплива на поверхность (т/год):

$$G_{\text{пр.a}} = 0.5 \text{ x } 50 \text{ x } 160 \text{ x } 10^{-6} = 0.004 \text{ т/год}$$

$$G_{\text{трк}} = 0.0003 + 0.004 = 0.0043 \text{т/год}$$

Выбросы паров нефтепродуктов по углеводородам и сероводорода рассчитываются по формулам:

• максимальные выбросы і-го загрязняющего вещества [1]:

$$Mi = M \times Ci/100$$
, Γ/c

• годовые выбросы [1]:

$$Gi = G \times Ci/100$$
, т/год

где С_і - концентрация і-го загрязняющего вещества, % масс [1].

Расчет выбросов углеводородов предельных С12-С19:

$$0,0314 \text{ x } (99,72/100) = 0,03131 \text{ г/c}$$

 $0,0043 \text{ x } (99,72/100) = 0,00428 \text{ т/год}$

Расчет выбросов сероводорода:

$$0.0314 \text{ x } (0.28/100) = 0.0009 \text{ г/c}$$

 $0.0043 \text{ x } (0.28/100) = 0.00002 \text{ т/год}$

Данные для расчетов и результаты расчета представлены в таблице 13.

Таблица 13 - Результаты расчетов выбросов от топливозаправщика

Всего	M1, г/с G1, т/год	15		0,00428	0,00002
Bc	$M1, \Gamma/c$	14		0,03131	0,00000
%	содержания	13		99,72	0,28
	Код	12		2754	0333
Загрязняющее	вещество	11		Углеводороды С12-С19	Сероводород
n.	СД			1	
J,	г/м3	10		50	
C _{6BI} ,	г/м3	6	ОДЫ	2,2	
Q_{BJ} , C_{GO3} , C_{GBJ} , J , n .	г/м3	8	2025 r	1,6 2,2	
Q _{BJI} ,	м3	7	2022 - 2025 годы	803	
Q ₀₃ ,	M3	9		08	
V_{c} , $C_{6.a/M}^{max}$,	г/м3	5		36 3,14	
V _c ,	M3	4		36	
Наименование	нефтепродукта	3		дизтопливо	
Объект		2		Топливозаправщик	
№ ист.		1		9009	

КАЗАКСТАН РЕСПУБЛИКАСЫ ВУ1404. СЕМЕЙ КАЛАСЫ. О71404. СЕМЕЙ КАЛАСЫ. КРАСНЫЙ КОРДОН КЕНТІ, ГАЯМАСКАРА ТУКТАЬАЕВА КОШЕСІ. 19

КАЗАҚСТАН РЕСПУБЛИКАСЫ ЭКОЛОГИЯ, ГЕОЛОГИЯ, ЖӨНЕ ТАБИГИ РЕСУРСТАР МИНИСТРЛІГІ ОРМАН ШАРУАЦЫЛЬІБЫ ЖӨНЕ ЖАНУАРЛАР ДУНИЕСІ КОМИТЕТІНІҢ "СЕМЕЙ ОРМАНЫ" МЕМЛЕКЕТТІК ОРІБАН ТАБИГИ РЕЗЕРБАТЫ" РЕСПУБЛИКАЛЫҚ МЕМЛЕКЕТТІК МЕКЕМЕСІ БСН 030340904913

NO. 01- 0. 5 / 1083

= 30.» 06. 20. 20.

Директору ТОО «GEO.KZ» Алексейчук Д.С.

На Ваше письмо исх.№20/251 от 09.06.2020г.

РГУ «ГЛПР «Семей орманы» рассмотрены картографические материалы проведения геологоразведочных работ согласно Лицензии на разведку твердых полезных ископаемых №430- EL от 30.12.2019 года, с учетом исключения территории государственного лесного природного резервата «Семей орманы» площадью $1,261 \text{ км}^2$.

Испрашиваемый Вами участок для проведения геологоразведочных работ по разведке твердых полезных ископаемых находится вдоль внешних границ особо охраняемой природной территории, а именно вдоль границ выделов 16,17,18,19,20,21 квартала № 27Аягузского лесничества Тау-Далинского филиала РГУ «ГЛПР «Семей орманы», буферная зона.

В соответствии пп.4 п.2 ст.52 Закона Республики Казахстан «Об особо охраняемых природных территориях», в буферной зоне государственного природного резервата запрещено проведение геологоразведочных работ и разработка полезных ископаемых.

В соответствии п.2 ст.85 Лесного Кодекса Республики Казахстан, для защиты лесов естественного происхождения от не благоприятных внешних воздействий вдоль границ участков государственного лесного фонда, расположенных среди земельных участков других собственников или землепользователей, устанавливаются охранные зоны, шириной 20 метров в соответствии с Земельным Кодексом Республики Казахстан. В пределах охранной зоны запрещается любая деятельность, отрицательно влияющая на состояние лесов на участках государственного лесного фонда.

На основании вышеизложенного РГУ «ГЛПР «Семей орманы» согласовывает проведение геологоразведочных работ на участке Бала-Урпек согласно Лицензии на разведку твердых полезных ископаемых №430- EL от 30.12.2019 года на площади 7,8 км², с учетом исключенного участка государственного лесного фонда 1,261 км², расположенного в Абайском районе Восточно-Казахстанской области, при условии соблюдения лесного законодательства Республики Казахстан.

Нарушение лесного законодательства Республики Казахстан (незаконное использование земель особо охраняемой природной территории и земель охранной зоны государственного лесного фонда) влечет ответственность, установленную законами Республики Казахстан.

Заместитель генерального директора

К. Гамаюров

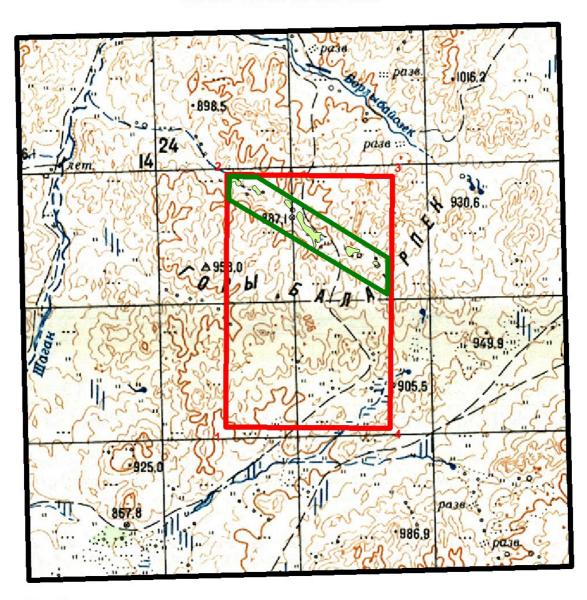
Исп.: Булатова М. Тел.:8(7222)777-309

Согласовано: Начальник отдела ОП

Сопов Н.Г.

КАРТОГРАММА УЧАСТКА БАЛА-УРПЕК

МАСШТАБ 1: 100 000





- контур Лицензионной площади



- контур 27 квартала Аягузского лесничества Таудалинского филиала ГЛПР "Семей Орманы"



- площадь, исключенная из проведения разведки на ТПИ