

РАСЧЕТ ВАЛОВЫХ ВЫБРОСОВ

2025 год

Проходка канав – источник №6001

Проходка канав на планируется механизированным способом.

После механизированной проходки канав экскаватором в обязательном порядке проводится ручная зачистка (лопатой) стенки и полотна канав, что обеспечит высокое качество геологических наблюдений и чистоту отбора проб.

Список литературы:

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.
2. Методика расчета выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от предприятий по производству строительных материалов Приложение №11 к Приказу Министра охраны окружающей среды Республики Казахстан от 18.04.2008 №100-п

Перед началом работ производится снятие почвенно-растительного слоя на глубину 0,2 м при помощи бульдозера и складирование за пределами участка работ.

Объем снятия ПРС с участков проходки канав – 70,0 м³/год.

Производительность бульдозера – 1,0 м³/час.

Время работы – 70,0 ч/год.

Источник выделения N 001, Снятие ПРС бульдозером

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

Материал: Почвенно-растительный слой

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

Влажность материала, %, $VL = 15$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 100$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.4$

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 1$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 1.0$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 1 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00196$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 70$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $АГОД = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 70 = 0.000141$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00196$

Валовый выброс пыли, т/год, $QГОД = 0.000141$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Проходка канав

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0.00196 | 0.000141 |

Средняя глубина канав - 2,0 м, ширина - 1,0 м.

Общий объем канав 700 м³.

Производительность экскаватора 50 м³/смену (6,3 м³/час).

Время работы экскаватора - 112 ч/год.

Источник выделения N 002, Проходка канав экскаватором

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

Материал: Грунт

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

Влажность материала, %, $VL = 15$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 100$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.4$

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 10$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 5 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.0098$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 112$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $АГОД = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 10 \cdot 0.7 \cdot 112 = 0.00226$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.0098$

Валовый выброс пыли, т/год, $QГОД = 0.00226$

Итого выбросы от источника выделения: 002 Проходка канав экскаватором

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0.0098 | 0.00226 |

Рекультивация нарушенных участков земли будет производиться сразу после окончания работ на участке путем засыпки бульдозером.

Производительность бульдозера - 2,5 м³/час.

Время работы - 280 ч/год.

Источник выделения N 003, Рекультивация канав бульдозером

Материал: Грунт и почвенно-растительный слой

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

Влажность материала, %, $VL = 15$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 100$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.4$

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 4$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 4$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 4 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00784$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 280$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 4 \cdot 0.7 \cdot 280 = 0.00226$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00784$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.00226$

Итого выбросы от источника выделения: 003 Рекультивация канав бульдозером

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0.00784 | 0.00226 |

Итого от ИЗА №6001

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокиси кремния в %: 70-20 (494) | 0,0196 | 0,004661 |

Бульдозер – источник №6002

Время работы бульдозера – 350 ч/год. В том числе:

- на проходке канав – 70 ч/год
- на рекультивации – 280 ч/год

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя бульдозера

Масса i -го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя бульдозера:

$$m_{bi} = (q_{уд} t_{xx} + q_{уд} t_{40\%} + q_{уд} t_{100\%}) T_{см} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя бульдозера:

$$m_{br} = \sum m_{bi}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{уд} i$ – удельный выброс i -го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20)* согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ – время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 – процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ – чистое время работы бульдозера в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ – число смен работы бульдозера в году, 44;
- N – число бульдозеров, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$m_{br} = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 43.75 \times 1 \times 10^{-3} = 0.07154 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.07154 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 350 \text{ ч/год}) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0.07154 = 0.05723$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0.05678 =$$

$$0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$m_{br} = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 43.75 * 1 * 10^{-3} = 0.07154 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.07154 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 350 \text{ ч/год}) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 * M = 0.13 * 0.07154 = 0.00930$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$m_{br} = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 43.75 * 1 * 10^{-3} = 0.00903 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.00903 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 350 \text{ ч/год}) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$m_{br} = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 43.75 * 1 * 10^{-3} = 0.08617 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.08617 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 350 \text{ ч/год}) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$m_{br} = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 43.75 * 1 * 10^{-3} = 0.07350 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.07350 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 350 \text{ ч/год}) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя бульдозера

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.05723 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.0093 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00903 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.08617 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.0735 |

Экскаватор – источник №6003

Время работы экскаватора – 112 ч/год

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя экскаватора

Масса i-го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя экскаватора:

$$m_{bi} = (q_{уд} t_{жж} + q_{уд} t_{40\%} + q_{уд} t_{100\%}) T_{см} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя экскаватора:

$$m_{br} = \sum m_{bi}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{уді}$ - удельный выброс i -го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20) * согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ - время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_l - процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ - чистое время работы экскаватора в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ - число смен работы экскаватора в году, 14;
- $Nб$ - число экскаваторов, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$mBr = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 14.00 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02289 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.02289 \times 10^6) / (3600 \times 112) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0.02289 = 0.01831$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$mBr = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 14.00 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02289 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.02289 \times 10^6) / (3600 \times 112) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 \times M = 0.13 \times 0.02289 = 0.00298$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 \times G = 0.13 \times 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$mBr = (0.003 \times 1.6 + 0.019 \times 3.2 + 0.044 \times 3.2) \times 14.00 \times 1 \times 10^{-3} = 0.00289 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00289 \times 10^6) / (3600 \times 112) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$mBr = (0.137 \times 1.6 + 0.205 \times 3.2 + 0.342 \times 3.2) \times 14.00 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02757 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.02757 \times 10^6) / (3600 \times 112) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$mBr = (0.072 \times 1.6 + 0.214 \times 3.2 + 0.275 \times 3.2) \times 14.00 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02352 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.02352 \times 10^6) / (3600 \times 112) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя экскаватора

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|--------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.01831 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.00298 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00289 |

| | | | |
|------|--------------------------------|---------|---------|
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.02757 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.02352 |

Топливозаправщик - источник 0001.

Заправка техники

Методические указания по определению выбросов ЗВ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004 Астана

Расчет по п. 9

Нефтепродукт: Дизельное топливо

Климатическая зона: вторая - северные области РК (прил. 17)

Расчет выбросов от топливозаправочных колонок (ТРК)

Максимальная концентрация паров нефтепродукта при заполнении баков автомашин, г/м³ (Прил. 12), **СМАХ = 3.14**

Количество отпускаемого нефтепродукта в осенне-зимний период, м³, **QOZ = 4.34**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в осенне-зимний период, г/м³ (Прил. 15), **СМОZ = 1.6**

Количество отпускаемого нефтепродукта в весенне-летний период, м³, **QVL = 4.34**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в весенне-летний период, г/м³ (Прил. 15), **СМVL = 2.2**

Производительность одного рукава ТРК

(с учетом дискретности работы), м³/час, **VTRK = 0.25**

Количество одновременно работающих рукавов ТРК, отпускающих выбранный вид нефтепродукта, **NN = 1**

Максимальный из разовых выброс при заполнении баков, г/с (9.2.2), **GB = NN · СМАХ · VTRK / 3600 = 1 · 3.14 · 0.25 / 3600 = 0.000218**

Выбросы при закачке в баки автомобилей, т/год (9.2.7), **МВА = (СМОZ · QOZ + СМVL · QVL) · 10⁻⁶ = (1.6 · 4.34 + 2.2 · 4.34) · 10⁻⁶ = 0.0000165**

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

Выбросы паров нефтепродукта при проливах на ТРК, т/год (9.2.8), **МРА = 0.5 · J · (QOZ + QVL) · 10⁻⁶ = 0.5 · 50 · (4.34 + 4.34) · 10⁻⁶ = 0.000217**

Валовый выброс, т/год (9.2.6), **МTRK = МВА + МРА = 0.0000165 + 0.000217 = 0.0002335**

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

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), **СИ = 99.72**

Валовый выброс, т/год (5.2.5), **М = СИ · МTRK / 100 = 99.72 · 0.0002335 / 100 = 0.0002328462**

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), **Г = СИ · GB / 100 = 99.72 · 0.000218 / 100 = 0.0002173896**

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

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

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 0.28 \cdot 0.0002335 / 100 = 0.0000006538$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $\underline{G} = CI \cdot G / 100 = 0.28 \cdot 0.000218 / 100 = 0.0000006104$

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------------|--|-------------------|---------------------|
| 0333 | Сероводород (Дигидросульфид) (518) | 0.0000006104 | 0.0000006538 |
| 2754 | Алканы C12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.0002173896 | 0.0002328462 |

2026 год

Проходка канав – источник №6001

Проходка канав на планируется механизированным способом.

После механизированной проходки канав экскаватором в обязательном порядке проводится ручная зачистка (лопатой) стенки и полотна канав, что обеспечит высокое качество геологических наблюдений и чистоту отбора проб.

Список литературы:

3. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

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

Перед началом работ производится снятие почвенно-растительного слоя на глубину 0,2 м при помощи бульдозера и складирование за пределами участка работ.

Объем снятия ПРС с участков проходки канав – 30 м³/год.

Производительность бульдозера – 1,0 м³/час.

Время работы – 30 ч/год.

Источник выделения N 001, Снятие ПРС бульдозером

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

Материал: Почвенно-растительный слой

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

Влажность материала, %, $V_L = 15$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K_5 = 0.01$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G_{3SR} = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K_{3SR} = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G_3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K_3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G_7 = 100$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K_7 = 0.4$

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

Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $K_2 = 0.02$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 1$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G_{20} = 1.0$

Высота падения материала, м, $G_B = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 1 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00196$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 30$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $АГОД = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 30 = 0.0000605$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00196$

Валовый выброс пыли, т/год, $QГОД = 0.0000605$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Снятие ПСП бульдозером

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокиси кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00196 | 0.0000605 |

Средняя глубина канав - 2,0 м, ширина - 1,0 м.

Общий объем канав 300 м³.

Производительность экскаватора 50 м³/смену (6,3 м³/час).

Время работы экскаватора - 48 ч/год.

Источник выделения N 002, Проходка канав экскаватором

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

Материал: Грунт

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

Влажность материала, %, $VL = 15$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 100$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.4$

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 10$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 5 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.0098$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 112$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 10 \cdot 0.7 \cdot 112 = 0.00226$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.0098$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.00226$

Итого выбросы от источника выделения: 002 Проходка канав экскаватором

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокиси кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.0098 | 0.00226 |

Рекультивация нарушенных участков земли будет производиться сразу после окончания работ на участке путем засыпки бульдозером.

Производительность бульдозера - 2,5 м³/час.

Время работы - 120 ч/год.

Источник выделения N 003, Рекультивация канав бульдозером

Материал: Грунт и почвенно-растительный слой

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

Влажность материала, %, $VL = 15$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 100$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.4$

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 4$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 4$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 4 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00784$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 280$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.4 \cdot 4 \cdot 0.7 \cdot 280 = 0.00226$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00784$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.00226$

Итого выбросы от источника выделения: 003 Рекультивация канав бульдозером

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|--|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокиси кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, ола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00784 | 0.00226 |

Итого от ИЗА №6001

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|--|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокиси кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, ола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0,02156 | 0,0052605 |

Бульдозер - источник №6002

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя бульдозера

Масса *i*-го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя бульдозера:

$$m_{bi} = (q_{уд} t_{xx} + q_{уд} t_{40\%} + q_{уд} t_{100\%}) T_{см} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя бульдозера:

$$m_{гр} = \sum m_{bi}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{уд i}$ - удельный выброс *i*-го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20)* согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ - время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 - процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ - чистое время работы бульдозера в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ - число смен работы бульдозера в году, 37;
- N_b - число бульдозеров, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$m_{Br} = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 36.12 * 1 * 10^{-3} = 0.05907 \text{ т/год}$$

$$m_{Br} = (0.05907 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 289 \text{ ч/год}) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 * M = 0.8 * 0.05907 = 0.04726$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$m_{Br} = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 36.12 * 1 * 10^{-3} = 0.05907 \text{ т/год}$$

$$m_{Br} = (0.05907 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 289 \text{ ч/год}) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 * M = 0.13 * 0.05907 = 0.00768$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$m_{Br} = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 36.12 * 1 * 10^{-3} = 0.00746 \text{ т/год}$$

$$m_{Br} = (0.00746 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 289 \text{ ч/год}) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$m_{Br} = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 36.12 * 1 * 10^{-3} = 0.07115 \text{ т/год}$$

$$m_{Br} = (0.07115 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 289 \text{ ч/год}) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$m_{Br} = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 36.12 * 1 * 10^{-3} = 0.06069 \text{ т/год}$$

$$m_{Br} = (0.06069 \text{ т/год} * 10^6) / (3600 \text{ сек} * 289 \text{ ч/год}) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя бульдозера

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.04726 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.00768 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00746 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.07115 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.06069 |

Экскаватор – источник №6003

Время работы бульдозера – 54 ч/год

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя экскаватора

Масса i -го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя экскаватора:

$$m_{\text{вг}} = (q_{\text{уд}} t_{\text{хх}} + q_{\text{уд}} t_{40\%} + q_{\text{уд}} t_{100\%}) T_{\text{см}} N_{\text{б}} 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя экскаватора:

$$m_{\text{вг}} = \sum m_{\text{вг}i}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{\text{уд}i}$ - удельный выброс i -го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20) * согласно приложению к настоящей Методике,
- $t_{\text{хх}}$, $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ - время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{\text{хх}} = t_{1/100} \times t_{\text{см}}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 - процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{\text{см}}$ - чистое время работы экскаватора в смену, 8 ч;
- $T_{\text{см}}$ - число смен работы экскаватора в году, 7;
- $N_{\text{б}}$ - число экскаваторов, 1 шт.

$$t_{\text{хх}} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$m_{\text{вг}} = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 6.75 \times 1 \times 10^{-3} = 0.01104 \text{ т/год}$$

$$m_{\text{вг}} = (0.01104 \times 10^6) / (3600 \times 54) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0.01104 = 0.00883$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$m_{\text{вг}} = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 6.75 \times 1 \times 10^{-3} = 0.01104 \text{ т/год}$$

$$m_{\text{вг}} = (0.01104 \times 10^6) / (3600 \times 54) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 \times M = 0.13 \times 0.01104 = 0.00143$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 \times G = 0.13 \times 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$m_{\text{вг}} = (0.003 \times 1.6 + 0.019 \times 3.2 + 0.044 \times 3.2) \times 6.75 \times 1 \times 10^{-3} = 0.00139 \text{ т/год}$$

$$m_{\text{вг}} = (0.00139 \times 10^6) / (3600 \times 54) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 1 \times M = 1 \times 0.00139 = 0.00139$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 1 \times G = 1 \times 0.00717 = 0.00717$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$m_{\text{вг}} = (0.137 \times 1.6 + 0.205 \times 3.2 + 0.342 \times 3.2) \times 6.75 \times 1 \times 10^{-3} = 0.01329 \text{ т/год}$$

$$m_{\text{вг}} = (0.01329 \times 10^6) / (3600 \times 54) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 1 \times M = 1 \times 0.01329 = 0.01329$$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 1 * G = 1 * 0.06839 = 0.06839$

Примесь: 2732 Керосин

$mBr = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 6.75 * 1 * 10^{-3} = 0.01134$ т/год

$mBr = (0.01134 * 10^6) / (3600 * 54) = 0.05833$ г/сек

Валовый выброс, т/год , $M = 1 * M = 1 * 0.01134 = 0.01134$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 1 * G = 1 * 0.05833 = 0.05833$

Итоговая таблица выбросов от экскаватора

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.00883 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.00143 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00139 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.01329 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.01134 |

Разведочное бурение скважин источника №6004

Обустройство площадок под буровые установки предусмотрено проводить при помощи бульдозера.

Размер площадки под буровые установки составляет $10 * 10 = 100$ м². Объем снятия ПРС с площадки под буровую: 28 т/год. Производительность бульдозера на снятии ПРС – 3,75 т/час.

Время на снятие всего объема ПРС – 53,4 ч/год.

Объем снятия ПРС – 20 м³*10 шт=200 м³ (280т/год)

Проведение колонкового бурения планируется буровым станком типа Cristensen C-14 с применением канадских буровых снарядов фирмы «Boart Longyear», производительностью 83,3 п.м. в месяц. Время работы бурового станка – 208 ч/год.

Обустройство отстойников для промывочной жидкости (глинистый раствор) предусматривается на каждой скважине, размер отстойника 1 * 1,5 * 1 м. Для обустройства отстойников предусмотрено использовать одноковшовый экскаватор.

Объем извлекаемого грунта при обустройстве отстойника на одной скважине – 1,5 м³.

Производительность экскаватора на обустройстве отстойников – 2,5 м³/час (3,75 т/час), время работы – 4,2 ч/год.

Общий объем – 15 м³ (22,5 т)

Время работы экскаватора – 6 ч/год

Рекультивация площадок под буровые установки. После окончания бурения и проведения необходимых исследований, разведочные скважины ликвидируются, обсадные трубы вытаскиваются, зумпы осушаются и закапываются, использованная площадка выравнивается, оборудование вывозится. Снятый плодородный слой отсыпается сверху. Производительность бульдозера – 2,5 м³/час, время работы – 86 ч/год. Объем грунта – 150,5 м³/год = 225,75 т/год.

Список литературы:

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

Источник выделения N 6004.01, Снятие ПРС

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

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

Материал: ПРС

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.1$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

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

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.75$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 1.75$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.0429$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 53.4$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $АГОД = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 3.75 \cdot 0.7 \cdot 53.4 = 0.00505$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.0429$

Валовый выброс пыли, т/год, $QГОД = 0.00505$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Снятие ПРС

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0.0429 | 0.00505 |

Источник выделения N 600402, Буровой станок

1. Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников Приложение №8 к Приказу Министра охраны окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12.06.2014 г. № 221-Ө

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

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)

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли при буровых работах

Оборудование: типа Cristensen C-14

Интенсивность пылевыведения от единицы оборудования, г/ч (табл.16), $G = 97$

Количество одновременно работающего данного оборудования, шт., $N = 1$

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

Степень пылеочистки, в долях единицы (табл.15), $N = 0.85$

Максимальный разовый выброс, г/ч, $GC = N \cdot G \cdot (1-N) = 1 \cdot 97 \cdot (1-0.85) = 14.55$

Продолжительность работы в течении 20 минут, мин, $TN = 20$

Максимальный разовый выброс, г/с (9), $Q = GC / 3600 \cdot TN \cdot 60 / 1200 = 14.55 / 3600 \cdot 20 \cdot 60 / 1200 = 0.00404$

Время работы в год, часов, $RT = 208$

Валовый выброс, т/год, $Q_{ГОД} = GC \cdot RT \cdot 10^{-6} = 14.55 \cdot 208 \cdot 10^{-6} = 0.003026$

Итого выбросы от источника выделения: 002 Буровой станок

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00404 | 0.003026 |

Источник выделения N600403, Обустройство отстойников для промывочной жидкости

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

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

Материал: Глина

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)

Вид работ: Выемочно-погрузочные работы

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.1$

Доля пылевой фракции в материале (табл.1), $P1 = 0.03$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $P2 = 0.02$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (средняя), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф.учитывающий среднюю скорость ветра (табл.2), $P3SR = 1.2$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф. учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $P3 = 1.4$

Коэффициент, учитывающий местные условия (табл.3), $P6 = 1$

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $P5 = 0.5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Количество перерабатываемой экскаватором породы, т/час, $G = 3.75$

Максимальный разовый выброс, г/с (8), $Q = P1 \cdot P2 \cdot P3 \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot 10^6 / 3600 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0306$

Время работы экскаватора в год, часов, $RT = 6$

Валовый выброс, т/год, $Q_{ГОД} = P1 \cdot P2 \cdot P3SR \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot RT = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 6 = 0.000567$

Итоговая таблица:

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 ((494) | 0.0306 | 0.000567 |

Источник выделения N 600404, Рекультивация площадок под буровые установки

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

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

Материал: Глина

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

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.1$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

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

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.5$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 1.75$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.0429$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 86$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 3.5 \cdot 0.7 \cdot 86 = 0.00759$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.0429$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.00759$

Итого выбросы от источника выделения: 004 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|-----|-----------------|------------|--------------|
|-----|-----------------|------------|--------------|

| | | | |
|------|---|--------|---------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.0429 | 0.00759 |
|------|---|--------|---------|

Дизельные генераторы буровых станков - источник №0001.

Буровые станки оборудованы дизельными генераторами.

Список литературы:

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

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный
Расход топлива стационарной дизельной установки за год $B_{год}$, т, 4.893
Удельный расход топлива на экспл./номинальном режиме работы двигателя b_s , г/кВт*ч, 123.7

Температура отработавших газов $T_{ог}$, К, 720

Используемая природоохранная технология: применение топлива с пониженным содержанием серы

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

Расход отработавших газов $G_{ог}$, кг/с:

$$G_{ог} = 8.72 \cdot 10^{-6} \cdot b_s \cdot P_s = 8.72 \cdot 10^{-6} \cdot 123.7 \cdot 1 = 0.001078664 \quad (A.3)$$

Удельный вес отработавших газов $\gamma_{ог}$, кг/м³:

$$\gamma_{ог} = 1.31 / (1 + T_{ог} / 273) = 1.31 / (1 + 720 / 273) = 0.360151057 \quad (A.5)$$

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

Объемный расход отработавших газов $Q_{ог}$, м³/с:

$$Q_{ог} = G_{ог} / \gamma_{ог} = 0.001078664 / 0.360151057 = 0.002995032 \quad (A.4)$$

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 | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|-----|------|-----|-----|-----|------|--------|
| A | 7.2 | 10.3 | 3.6 | 0.7 | 1.1 | 0.15 | 1.3E-5 |

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

| Группа | CO | NOx | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|----|-----|----|---|-----|------|--------|
| A | 30 | 43 | 15 | 3 | 4.5 | 0.6 | 5.5E-5 |

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 \quad (1)$$

Расчет валового выброса W_i , т/год:

$$W_i = q_{si} \cdot B_{год} / 1000 \quad (2)$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 - для NO₂ и 0.13 - для NO

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 7.2 * 1 / 3600 = 0.002$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} = 30 * 4.893 / 1000 = 0.14679$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_s / 3600) * 0.8 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.8 = 0.00228889$$

$$W_i = (q_{mi} * B_{год} / 1000) * 0.8 = (43 * 4.893 / 1000) * 0.8 = 0.1683192$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 3.6 * 1 / 3600 = 0.001$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 15 * 4.893 / 1000 = 0.073395$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.7 * 1 / 3600 = 0.000194444$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 3 * 4.893 / 1000 = 0.014679$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 1.1 * 1 / 3600 = 0.000305556$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 4.5 * 4.893 / 1000 = 0.0220185$$

Примесь:1325 Формальдегид (Метаналь) (609)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.15 * 1 / 3600 = 0.000041667$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} = 0.6 * 4.893 / 1000 = 0.0029358$$

Примесь:0703 Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.000013 * 1 / 3600 = 0.000000004$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} = 0.000055 * 4.893 / 1000 = 0.000000269$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_s / 3600) * 0.13 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.13 = 0.000371944$$

$$W_i = (q_{mi} * B_{год} / 1000) * 0.13 = (43 * 4.893 / 1000) * 0.13 = 0.02735187$$

Итого выбросы по веществам:

| Код | Примесь | г/сек без очистки | т/год без очистки | % очистк и | г/сек с очисткой | т/год с очисткой |
|------|---|-------------------------|-------------------------|------------------|------------------------|------------------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) | 0.002288889 | 0.1683192 | 0 | 0.002288889 | 0.1683192 |
| 0304 | Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) | 0.000371944 | 0.02735187 | 0 | 0.000371944 | 0.02735187 |
| 0328 | Углерод (Сажа, Углерод черный) (583) | 0.000194444 | 0.014679 | 0 | 0.000194444 | 0.014679 |
| 0330 | Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый | 0.000305556 | 0.0220185 | 0 | 0.000305556 | 0.0220185 |

| | | | | | | |
|------|---|-------------|--------------|---|-------------|--------------|
| | газ, Сера (IV) оксид) (516) | | | | | |
| 0337 | Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584) | 0.002 | 0.14679 | 0 | 0.002 | 0.14679 |
| 0703 | Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54) | 0.000000004 | 0.0000000269 | 0 | 0.000000004 | 0.0000000269 |
| 1325 | Формальдегид (Метаналь) (609) | 0.000041667 | 0.0029358 | 0 | 0.000041667 | 0.0029358 |
| 2754 | Алканы C12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.001 | 0.073395 | 0 | 0.001 | 0.073395 |

Топливозаправщик - источник 6004

Заправка техники

Методические указания по определению выбросов ЗВ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004 Астана

Расчет по п. 9

Нефтепродукт: Дизельное топливо

Климатическая зона: вторая - северные области РК (прил. 17)

Расчет выбросов от топливозаправочных колонок (ТРК)

Максимальная концентрация паров нефтепродукта при заполнении баков автомашин, г/м³ (Прил. 12), **C_{MAX} = 3.14**

Количество отпускаемого нефтепродукта в осенне-зимний период, м³, **Q_{OZ} = 6.207**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в осенне-зимний период, г/м³ (Прил. 15), **C_{AMOZ} = 1.6**

Количество отпускаемого нефтепродукта в весенне-летний период, м³, **Q_{VL} = 6.207**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в весенне-летний период, г/м³ (Прил. 15), **C_{AMVL} = 2.2**

Производительность одного рукава ТРК

(с учетом дискретности работы), м³/час, **V_{TRK} = 0.25**

Количество одновременно работающих рукавов ТРК, отпускающих выбранный вид нефтепродукта, **NN = 1**

Максимальный из разовых выброс при заполнении баков, г/с (9.2.2), **GB = NN · C_{MAX} · V_{TRK} / 3600 = 1 · 3.14 · 0.25 / 3600 = 0.000218**

Выбросы при закачке в баки автомобилей, т/год (9.2.7), $MBA = (CAMOZ \cdot QOZ + CAMVL \cdot QVL) \cdot 10^{-6} = (1.6 \cdot 6.207 + 2.2 \cdot 6.207) \cdot 10^{-6} = 0.0000236$

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

Выбросы паров нефтепродукта при проливах на ТРК, т/год (9.2.8), $MPRA = 0.5 \cdot J \cdot (QOZ + QVL) \cdot 10^{-6} = 0.5 \cdot 50 \cdot (6.207 + 6.207) \cdot 10^{-6} = 0.0003103$

Валовый выброс, т/год (9.2.6), $MTRK = MBA + MPRA = 0.0000236 + 0.0003103 = 0.000334$

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

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), $CI = 99.72$

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 99.72 \cdot 0.000334 / 100 = 0.0003330648$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $\underline{G} = CI \cdot G / 100 = 99.72 \cdot 0.000218 / 100 = 0.0002173896$

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

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

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 0.28 \cdot 0.000334 / 100 = 0.0000009352$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $\underline{G} = CI \cdot G / 100 = 0.28 \cdot 0.000218 / 100 = 0.0000006104$

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|--------------|--------------|
| 0333 | Сероводород (Дигидросульфид) (518) | 0.0000006104 | 0.0000009352 |
| 2754 | Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.0002173896 | 0.0003330648 |

2027 год

Разведочное бурение скважин источники №6004

Обустройство площадок под буровые установки предусмотрено проводить при помощи бульдозера.

Перед началом работ будет проводиться снятие почвенно-растительного слоя на глубину 0,2 м при помощи бульдозера и складирование за пределами площадки.

Размер площадки под буровые установки составляет $10 \times 10 = 100 \text{ м}^2$. Объем снятия ПРС 28 т/год.

Производительность бульдозера на снятии ПРС – 3,75 т/час. Время на снятие всего объема ПРС – 53,4 ч/год.

Объем снятия ПРС – $20 \text{ м}^3 \times 10 \text{ шт} = 200 \text{ м}^3$ (280 т/год)

Хранение почвенно-растительного слоя не предусматривается. Рекультивация нарушенных участков земли будет производиться сразу после окончания работ на участках.

Проведение колонкового бурения планируется буровым станком типа Cristensen С-14 с применением канадских буровых снарядов фирмы «Boart Longyear», производительностью 83,3 п.м. в месяц. Время работы бурового станка – $208 \times 412,4 \text{ ч/год}$ ($500 \text{ п.м.} / 1 \text{ станок} / 19,4 \text{ п.м./смену} \times 8 \text{ часов}$).

Обустройство отстойников для промывочной жидкости (глинистый раствор) предусматривается на каждой скважине, размер отстойника $1 \times 1,5 \times 1 \text{ м}$. Для обустройства отстойников предусмотрено использовать одноковшовый экскаватор. Объем извлекаемого грунта при обустройстве отстойника на одной скважине – $1,5 \text{ м}^3 = 2,25 \text{ тонн}$. Производительность экскаватора на обустройстве отстойников – $2,5 \text{ м}^3/\text{час}$ ($3,75 \text{ т/час}$), время работы – 6 ч/год.

Общий объем – 15 м³ (22,5 т)

Рекультивация площадок под буровые установки. После окончания бурения и проведения необходимых исследований, разведочные скважины ликвидируются, обсадные трубы вытаскиваются, зумпы осушаются и закапываются, использованная площадка выравнивается, оборудование вывозится. Снятый плодородный слой отсыпается сверху. Производительность бульдозера – $2,5 \text{ м}^3/\text{час}$, время работы – 86 ч/год. Объем грунта – $150,5 \text{ м}^3/\text{год} = 225,75 \text{ т/год}$.

Список литературы:

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

Источник выделения N 600401, Снятие ПРС

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

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.1$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$
 Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла (табл.3), $K4 = 1$
 Размер куска материала, мм, $G7 = 40$
 Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.5$
 Доля пылевой фракции в материале (табл.1), $K1 = 0.03$
 Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $K2 = 0.02$
 Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.75$
 Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн,
 $G20 = 1.75$
 Высота падения материала, м, $GB = 2$
 Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.7), $B' = 0.7$
 Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.0429$
 Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 53.4$
 Валовой выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 3.75 \cdot 0.7 \cdot 53.4 = 0.00505$
 Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.0429$
 Валовой выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.00505$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Снятие ПРС с буровой площадки

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.0429 | 0.00505 |

Источник выделения N 600402, Буровой станок

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли при буровых работах

Буровой станок: типа Cristensen C-14

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

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)

Вид работ: Буровые и др. работы связанные с пылевыведением

Оборудование: Буровой станок БМК с пылеуловителем

Интенсивность пылевыведения от единицы оборудования, г/ч (табл.16), $G = 97$

Количество одновременно работающего данного оборудования, шт., $N = 1$

Способ бурения: Шарошечное

Система пылеочистки: Мокрый пылеуловитель

Степень пылеочистки, в долях единицы (табл.15), $N = 0.85$

Максимальный разовый выброс, г/ч, $GC = N \cdot G \cdot (1-N) = 1 \cdot 97 \cdot (1-0.85) = 14.55$

Продолжительность работы в течении 20 минут, мин, $TN = 20$

Максимальный разовый выброс, г/с (9), $Q = GC / 3600 \cdot TN \cdot 60 / 1200 = 14.55 / 3600 \cdot 20 \cdot 60 / 1200 = 0.00404$

Время работы в год, часов, $RT = 208$

Валовый выброс, т/год, $Q_{ГОД} = GC \cdot RT \cdot 10^{-6} = 14.55 \cdot 208 \cdot 10^{-6} = 0.003026$

Итого выбросы от источника выделения: 002 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00404 | 0.003026 |

Источник выделения N600403, Обустройство отстойников для промывочной жидкости

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

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

Материал: Глина

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)

Вид работ: Выемочно-погрузочные работы

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.1$

Доля пылевой фракции в материале (табл.1), $P1 = 0.03$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $P2 = 0.02$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (средняя), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф.учитывающий среднюю скорость ветра (табл.2), $P3SR = 1.2$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф. учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $P3 = 1.4$

Коэффициент, учитывающий местные условия (табл.3), $P6 = 1$

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $P5 = 0.5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Количество перерабатываемой экскаватором породы, т/час, $G = 3.75$

Максимальный разовый выброс, г/с (8), $Q = P1 \cdot P2 \cdot P3 \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot 10^6 / 3600 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0306$

Время работы экскаватора в год, часов, $RT = 6$

Валовый выброс, т/год, $Q_{ГОД} = P1 \cdot P2 \cdot P3SR \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot RT = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 6 = 0.000567$

Итого выбросы от источника выделения: 003 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0.0306 | 0.000567 |

Источник выделения N 600404, Рекультивация площадок под буровые установки

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

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

Материал: Глина

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

Влажность материала, %, $VL = 10$

Коэфф., учитывающий влажность материала (табл.4), $K5 = 0.1$

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

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

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.5$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 1.75$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.0429$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 86$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.1 \cdot 0.5 \cdot 3.5 \cdot 0.7 \cdot 86 = 0.00759$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.0429$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.00759$

Итого выбросы от источника выделения: 004 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.0429 | 0.00759 |

Итого выбросы от источника выделения: 004 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0,12044 | 0,016233 |

Бульдозер – источник №6002

Время работы бульдозера – 139,4 ч/год. В том числе:

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя бульдозера

Масса i -го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя бульдозера:

$$m_{bi} = (q_{уд} t_{xx} + q_{уд} t_{40\%} + q_{уд} t_{100\%}) T_{см} N_{б} 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя бульдозера:

$$m_{гр} = \sum m_{bi}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{уд i}$ – удельный выброс i -го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20) * согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ – время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 – процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ – чистое время работы бульдозера в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ – число смен работы бульдозера в году, 18;
- $N_{б}$ – число бульдозеров, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$m_{br} = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 17.43 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02849 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.02849 \times 10^6) / (3600 \times 139.4) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0.02849 = 0.02279$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$m_{br} = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 17.43 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02849 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.02849 \times 10^6) / (3600 \times 139.4) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 \times M = 0.13 \times 0.02849 = 0.0037$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 \times G = 0.13 \times 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$m_{br} = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 17.43 * 1 * 10^{-3} = 0.0036 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.0036 * 10^6) / (3600 * 139.4) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$m_{br} = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 17.43 * 1 * 10^{-3} = 0.03432 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.03432 * 10^6) / (3600 * 139.4) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$m_{br} = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 17.43 * 1 * 10^{-3} = 0.02927 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.02927 * 10^6) / (3600 * 139.4) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя бульдозера

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.02279 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.0037 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.0036 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.03432 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.02927 |

Экскаватор – источник №6003

Время работы бульдозера – 6 ч/год

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя экскаватора

Масса i-го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя экскаватора:

$$m_{br i} = (q_{уд} t_{xx} + q_{уд i} t_{40\%} + q_{уд i} t_{100\%}) T_{см} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя экскаватора:

$$m_{br} = \sum m_{br i}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

– $q_{уд i}$ – удельный выброс i-го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20) * согласно приложению к настоящей Методике,

– t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ – время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

– $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;

где t_l – процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;

- $t_{см}$ - чистое время работы экскаватора в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ - число смен работы экскаватора в году, 1;
- $NБ$ - число экскаваторов, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 * 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 * 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 * 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$mBr = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 0.75 * 1 * 10^{-3} = 0.00123 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00123 * 10^6) / (3600 * 6) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 * M = 0.8 * 0.00123 = 0.00098$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$mBr = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 0.75 * 1 * 10^{-3} = 0.00123 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00123 * 10^6) / (3600 * 6) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 * M = 0.13 * 0.00123 = 0.00016$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$mBr = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 0.75 * 1 * 10^{-3} = 0.00015 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00015 * 10^6) / (3600 * 6) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$mBr = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 0.75 * 1 * 10^{-3} = 0.00148 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00148 * 10^6) / (3600 * 6) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$mBr = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 0.75 * 1 * 10^{-3} = 0.00126 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00126 * 10^6) / (3600 * 6) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя экскаватора

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.00098 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.00016 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00015 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.00148 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.00126 |

Дизельные генераторы буровых станков – источник №0001.

Буровые станки оборудованы дизельными генераторами.
Время работы – 194,5 ч/год

Список литературы:

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

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный
Расход топлива стационарной дизельной установки за год $B_{год}$, т, 4.89
Эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки P_s , кВт, 1
Удельный расход топлива на экспл./номинальном режиме работы двигателя b_s , г/кВт*ч, 123.7
Температура отработавших газов $T_{ог}$, К, 720
Используемая природоохранная технология: применение топлива с пониженным содержанием серы

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

Расход отработавших газов $G_{ог}$, кг/с:

$$G_{ог} = 8.72 \cdot 10^{-6} \cdot b_s \cdot P_s = 8.72 \cdot 10^{-6} \cdot 123.7 \cdot 1 = 0.001078664 \quad (A.3)$$

Удельный вес отработавших газов $\gamma_{ог}$, кг/м³:

$$\gamma_{ог} = 1.31 / (1 + T_{ог} / 273) = 1.31 / (1 + 720 / 273) = 0.360151057 \quad (A.5)$$

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

Объемный расход отработавших газов $Q_{ог}$, м³/с:

$$Q_{ог} = G_{ог} / \gamma_{ог} = 0.001078664 / 0.360151057 = 0.002995032 \quad (A.4)$$

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 | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|-----|------|-----|-----|-----|------|--------|
| A | 7.2 | 10.3 | 3.6 | 0.7 | 1.1 | 0.15 | 1.3E-5 |

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

| Группа | CO | NOx | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|----|-----|----|---|-----|------|--------|
| A | 30 | 43 | 15 | 3 | 4.5 | 0.6 | 5.5E-5 |

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 \quad (1)$$

Расчет валового выброса W_i , т/год:

$$W_i = q_{si} \cdot B_{год} / 1000 \quad (2)$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 – для NO₂ и 0.13 – для NO

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

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 = 7.2 \cdot 1 / 3600 = 0.002$$

$$W_i = q_{mi} \cdot B_{год} = 30 \cdot 4.89 / 1000 = 0.1467$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_s / 3600) * 0.8 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.8 = 0.002288889$$

$$W_i = (q_{mi} * B_{год} / 1000) * 0.8 = (43 * 4.89 / 1000) * 0.8 = 0.168216$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 3.6 * 1 / 3600 = 0.001$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 15 * 4.89 / 1000 = 0.07335$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.7 * 1 / 3600 = 0.000194444$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 3 * 4.89 / 1000 = 0.01467$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 1.1 * 1 / 3600 = 0.000305556$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 4.5 * 4.89 / 1000 = 0.022005$$

Примесь:1325 Формальдегид (Метаналь) (609)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.15 * 1 / 3600 = 0.000041667$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} = 0.6 * 4.89 / 1000 = 0.002934$$

Примесь:0703 Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.000013 * 1 / 3600 = 0.000000004$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} = 0.000055 * 4.89 / 1000 = 0.000000269$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_s / 3600) * 0.13 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.13 = 0.000371944$$

$$W_i = (q_{mi} * B_{год} / 1000) * 0.13 = (43 * 4.89 / 1000) * 0.13 = 0.0273351$$

Итого выбросы по веществам:

| Код | Примесь | г/сек без очистки | т/год без очистки | % очистк и | г/сек с очисткой | т/год с очисткой |
|------|---|-------------------------|-------------------------|------------------|------------------------|------------------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) | 0.002288889 | 0.168216 | 0 | 0.002288889 | 0.168216 |
| 0304 | Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) | 0.000371944 | 0.0273351 | 0 | 0.000371944 | 0.0273351 |
| 0328 | Углерод (Сажа, Углерод черный) (583) | 0.000194444 | 0.01467 | 0 | 0.000194444 | 0.01467 |
| 0330 | Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) | 0.000305556 | 0.022005 | 0 | 0.000305556 | 0.022005 |
| 0337 | Углерод оксид (Окись углерода, | 0.002 | 0.1467 | 0 | 0.002 | 0.1467 |

| | | | | | | |
|----------|--|-----------------|-----------------|---|-----------------|-----------------|
| | Угарный газ) (584) | | | | | |
| 070 3 | Бенз/а/пирен (3,4- Бензпирен) (54) | 0.00000000 4 | 0.00000026 9 | 0 | 0.00000000 4 | 0.00000026 9 |
| 132 5 | Формальдегид (Метаналь) (609) | 0.00004166 7 | 0.002934 0 | 0 | 0.00004166 7 | 0.002934 |
| 275 4 | Алканы C12- 19 /в пересчете на C/ (Углеводород ы предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.001 | 0.07335 | 0 | 0.001 | 0.07335 |

Топливозаправщик - источник 0001.

Заправка техники

Методические указания по определению выбросов ЗВ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004 Астана

Расчет по п. 9

Нефтепродукт: Дизельное топливо

Климатическая зона: вторая - северные области РК (прил. 17)

Расчет выбросов от топливораздаточных колонок (ТРК)

Максимальная концентрация паров нефтепродукта при заполнении баков автомашин, г/м³ (Прил. 12), **C_{MAX} = 3.14**

Количество отпускаемого нефтепродукта в осенне-зимний период, м³, **Q_{OZ} = 4.351**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в осенне-зимний период, г/м³ (Прил. 15), **C_{AMOZ} = 1.6**

Количество отпускаемого нефтепродукта в весенне-летний период, м³, **Q_{VL} = 4.351**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в весенне-летний период, г/м³ (Прил. 15), **C_{AMVL} = 2.2**

Производительность одного рукава ТРК

(с учетом дискретности работы), м³/час, **V_{TRK} = 0.25**

Количество одновременно работающих рукавов ТРК, отпускающих выбранный вид нефтепродукта, **NN = 1**

Максимальный из разовых выброс при заполнении баков, г/с (9.2.2), **GB = NN · C_{MAX} · V_{TRK} / 3600 = 1 · 3.14 · 0.25 / 3600 = 0.000218**

Выбросы при закачке в баки автомобилей, т/год (9.2.7), **M_{BA} = (C_{AMOZ} · Q_{OZ} + C_{AMVL} · Q_{VL}) · 10⁻⁶ = (1.6 · 4.351 + 2.2 · 4.351) · 10⁻⁶ = 0.00001653**

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

Выбросы паров нефтепродукта при проливах на ТРК, т/год (9.2.8), **M_{PRA} = 0.5 · J · (Q_{OZ} + Q_{VL}) · 10⁻⁶ = 0.5 · 50 · (4.351 + 4.351) · 10⁻⁶ = 0.0002176**

Валовый выброс, т/год (9.2.6), $MTRK = MBA + MPRA = 0.00001653 + 0.0002176 = 0.000234$

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

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), $CI = 99.72$

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 99.72 \cdot 0.000234 / 100 = 0.0002333448$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $\underline{G} = CI \cdot G / 100 = 99.72 \cdot 0.000218 / 100 = 0.0002173896$

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

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

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 0.28 \cdot 0.000234 / 100 = 0.0000006552$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $\underline{G} = CI \cdot G / 100 = 0.28 \cdot 0.000218 / 100 = 0.0000006104$

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|--|--------------|--------------|
| 0333 | Сероводород (Дигидросульфид) (518) | 0.0000006104 | 0.0000006552 |
| 2754 | Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.0002173896 | 0.0002333448 |

2028 год

Разведочное бурение скважин источники №6004

Обустройство площадок под буровые установки предусмотрено проводить при помощи бульдозера.

Перед началом работ будет проводиться снятие почвенно-растительного слоя на глубину 0,2 м при помощи бульдозера и складирование за пределами площадки.

Размер площадки под буровые установки составляет $10 \times 10 = 100 \text{ м}^2$. Объем снятия ПРС с площадки под буровую: $0,2 \text{ м} \times 100 \text{ м}^2 = 20 \text{ м}^3 = 28 \text{ т/год}$. Производительность бульдозера на снятии ПРС – 3,75 т/час. Время работы – 44,8 ч/год на объем работ.

Объем снятия ПРС – 120 м³ (168 т/год)

Хранение почвенно-растительного слоя не предусматривается. Рекультивация нарушенных участков земли будет производиться сразу после окончания работ на участках.

Проведение колонкового бурения планируется буровым станком типа Cristensen С-14 с применением канадских буровых снарядов фирмы «Boart Longyear». Время работы бурового станка – 15,4 ч/год.

Обустройство отстойников для промывочной жидкости (глинистый раствор) предусматривается на каждой скважине, размер отстойника $1 \times 1,5 \times 1 \text{ м}$. Для обустройства отстойников предусмотрено использовать одноковшовый экскаватор. Объем извлекаемого грунта при обустройстве отстойника на одной скважине – $1,5 \text{ м}^3 = 2,25 \text{ тонн}$. Производительность экскаватора на обустройстве отстойников – $2,5 \text{ м}^3/\text{час}$ (3,75 т/час).

Объем работ – 9 м³ (12,6 т)

Время работы экскаватора – 3,6 ч/год

Рекультивация площадок под буровые установки. После окончания бурения и проведения необходимых исследований, разведочные скважины ликвидируются, обсадные трубы вытаскиваются, зумпфы осушаются и закапываются, использованная площадка выравнивается, оборудование вывозится. Снятый плодородный слой отсыпается сверху. Производительность бульдозера – $2,5 \text{ м}^3/\text{час}$, время работы – 51,6 ч/год.

Список литературы:

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

Источник выделения N 600401, Снятие ПРС

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

п.3.1.Погрузочно-разгрузочные работы, пересыпки пылящих материалов
Материал: ПРС

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

Влажность материала, %, $VL = 10$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$
 Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$
 Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$
 Коэффициент, учитывающий степень защищенности узла (табл.3), $K4 = 1$
 Размер куска материала, мм, $G7 = 40$
 Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $K7 = 0.5$
 Доля пылевой фракции в материале (табл.1), $K1 = 0.03$
 Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $K2 = 0.02$
 Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.75$
 Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 1.75$
 Высота падения материала, м, $GB = 2$
 Коэффициент, учитывающий высоту падения материала (табл.7), $B' = 0.7$
 Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00429$
 Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 44.8$
 Валовой выброс пыли при переработке, т/год (1), $АГОД = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 3.75 \cdot 0.7 \cdot 44.8 = 0.000423$
 Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00429$
 Валовой выброс пыли, т/год, $QГОД = 0.000423$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00429 | 0.000423 |

Источник выделения N 600402, Буровой станок

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли при буровых работах
 Буровой станок: типа Cristensen C-14
 Средства пылеподавления или улавливание пыли: ВВП - водно-воздушное пылеподавление
 Интенсивность пылевыведения от единицы оборудования, г/ч (табл.16), $G = 97$
 Количество одновременно работающего данного оборудования, шт., $N = 1$
 Способ бурения: Шарошечное
 Система пылеочистки: Мокрый пылеуловитель
 Степень пылеочистки, в долях единицы (табл.15), $N = 0.85$
 Максимальный разовый выброс, г/ч, $GC = N \cdot G \cdot (1-N) = 1 \cdot 97 \cdot (1-0.85) = 14.55$
 Продолжительность работы в течении 20 минут, мин, $TN = 20$
 Максимальный разовый выброс, г/с (9), $Q = GC / 3600 \cdot TN \cdot 60 / 1200 = 14.55 / 3600 \cdot 20 \cdot 60 / 1200 = 0.00404$
 Время работы в год, часов, $RT = 15.4$
 Валовой выброс, т/год, $QГОД = GC \cdot RT \cdot 10^{-6} = 14.55 \cdot 15.4 \cdot 10^{-6} = 0.000224$

Итого выбросы от источника выделения: 002 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|-----|-----------------|------------|--------------|
|-----|-----------------|------------|--------------|

| | | | |
|------|---|---------|----------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00404 | 0.000224 |
|------|---|---------|----------|

Источник выделения N600403, Обустройство отстойников для промывочной жидкости

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

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

Материал: Глина

Влажность материала, %, $VL = 10$

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

Доля пылевой фракции в материале (табл.1), $P1 = 0.03$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $P2 = 0.02$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (средняя), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф.учитывающий среднюю скорость ветра (табл.2), $P3SR = 1.2$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф. учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $P3 = 1.4$

Коэффициент, учитывающий местные условия (табл.3), $P6 = 1$

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $P5 = 0.5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Количество перерабатываемой экскаватором породы, т/час, $G = 3.75$

Максимальный разовый выброс, г/с (8), $Q = P1 \cdot P2 \cdot P3 \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot 10^6 / 3600 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 10^6 / 3600 = 0.00306$

Время работы экскаватора в год, часов, $RT = 3.6$

Валовый выброс, т/год, $Q_{ГОД} = P1 \cdot P2 \cdot P3SR \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot RT = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 3.6 = 0.000034$

Итого выбросы от источника выделения: 003 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00306 | 0.000034 |

Источник выделения N 600404, Рекультивация площадок под буровые установки

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

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

Материал: Глина

Влажность материала, %, $VL = 10$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G_{3SR} = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K_{3SR} = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G_3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K_3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G_7 = 40$

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

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

Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $K_2 = 0.02$

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.5$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G_{20} = 1.75$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_7 \cdot G_{20} \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00429$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT_2 = 51.6$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K_1 \cdot K_2 \cdot K_{3SR} \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_7 \cdot G \cdot B' \cdot RT_2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 3.5 \cdot 0.7 \cdot 51.6 = 0.000455$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00429$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.000455$

Итого выбросы от источника выделения: 004 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00429 | 0.000455 |

Бульдозер - источник №6002

Время работы бульдозера - 64 ч/год. В том числе:

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя бульдозера

Масса i -го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя бульдозера:

$$m_{6i} = (q_{уд} t_{жк} + q_{уд} t_{40\%} + q_{уд} t_{100\%}) T_{см} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год (6.7)}$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя бульдозера:

$$m_{6г} = \sum m_{6i}, \text{ т/год (6.8)}$$

Где:

- $q_{уді}$ - удельный выброс i -го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20)* согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ - время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 - процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ - чистое время работы бульдозера в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ - число смен работы бульдозера в году, 12;
- $Nб$ - число бульдозеров, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$mBr = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 12.05 \times 1 \times 10^{-3} = 0.0197 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.0197 \times 10^6) / (3600 \times 96.4) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0.0197 = 0.01576$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$mBr = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 12.05 \times 1 \times 10^{-3} = 0.0197 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.0197 \times 10^6) / (3600 \times 96.4) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 \times M = 0.13 \times 0.0197 = 0.00256$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 \times G = 0.13 \times 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$mBr = (0.003 \times 1.6 + 0.019 \times 3.2 + 0.044 \times 3.2) \times 12.05 \times 1 \times 10^{-3} = 0.00249 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00249 \times 10^6) / (3600 \times 96.4) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$mBr = (0.137 \times 1.6 + 0.205 \times 3.2 + 0.342 \times 3.2) \times 12.05 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02373 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.02373 \times 10^6) / (3600 \times 96.4) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$mBr = (0.072 \times 1.6 + 0.214 \times 3.2 + 0.275 \times 3.2) \times 12.05 \times 1 \times 10^{-3} = 0.02024 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.02024 \times 10^6) / (3600 \times 96.4) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя бульдозера

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|-----|---------|------------|--------------|
|-----|---------|------------|--------------|

| | | | |
|------|-----------------------------|---------|---------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.01576 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.00256 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00249 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.02373 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.02024 |

Экскаватор – источник №6003

Время работы бульдозера – 3,6 ч/год

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя экскаватора

Масса *i*-го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя экскаватора:

$$m_{br i} = (q_{уд i} t_{xx} + q_{уд i} t_{40\%} + q_{уд i} t_{100\%}) T_{см} N_{б} 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя экскаватора:

$$m_{br} = \sum m_{br i}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{уд i}$ – удельный выброс *i*-го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20) * согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ – время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 – процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ – чистое время работы экскаватора в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ – число смен работы экскаватора в году, 1;
- $N_{б}$ – число экскаваторов, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$m_{br} = (0.054 \times 1.6 + 0.351 \times 3.2 + 0.133 \times 3.2) \times 0.45 \times 1 \times 10^{-3} = 0.00074 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.00074 \times 10^6) / (3600 \times 3.6) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0.00074 = 0.00059$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$m_{br} = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 0.45 * 1 * 10^{-3} = 0.00074 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.00074 * 10^6) / (3600 * 3.6) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 * M = 0.13 * 0.00074 = 0.0001$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$m_{br} = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 0.45 * 1 * 10^{-3} = 9e-05 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (9e-05 * 10^6) / (3600 * 3.6) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$m_{br} = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 0.45 * 1 * 10^{-3} = 0.00089 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.00089 * 10^6) / (3600 * 3.6) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$m_{br} = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 0.45 * 1 * 10^{-3} = 0.00076 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0.00076 * 10^6) / (3600 * 3.6) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя экскаватора

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.00059 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.0001 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0,00009 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.00089 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.00076 |

Дизельные генераторы буровых станков – источник №0002.

Буровые станки оборудованы дизельными генераторами.

Время работы – 194,5 ч/год

Список литературы:

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

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный

Расход топлива стационарной дизельной установки за год $B_{год}$, т, 0.869

Удельный расход топлива на экспл./номин. режиме работы двигателя b_o , г/кВт*ч, 123.7

Температура отработавших газов $T_{ог}$, К, 720

Используемая природоохранная технология: применение топлива с пониженным содержанием серы

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

Расход отработавших газов $G_{ог}$, кг/с:

$$G_{ог} = 8.72 * 10^{-6} * b_o * P_o = 8.72 * 10^{-6} * 123.7 * 1 = 0.001078664 \text{ (А.3)}$$

Удельный вес отработавших газов $\gamma_{ог}$, кг/м³:

$$\gamma_{ог} = 1.31 / (1 + T_{ог} / 273) = 1.31 / (1 + 720 / 273) = 0.360151057$$

(А.5)

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

Объемный расход отработавших газов $Q_{ог}$, м³/с:

$$Q_{ог} = G_{ог} / \gamma_{ог} = 0.001078664 / 0.360151057 = 0.002995032 \quad (A.4)$$

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 | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|-----|------|-----|-----|-----|------|--------|
| A | 7.2 | 10.3 | 3.6 | 0.7 | 1.1 | 0.15 | 1.3E-5 |

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

| Группа | CO | NOx | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|----|-----|----|---|-----|------|--------|
| A | 30 | 43 | 15 | 3 | 4.5 | 0.6 | 5.5E-5 |

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 \quad (1)$$

Расчет валового выброса W_i , т/год:

$$W_i = q_{si} * B_{год} / 1000 \quad (2)$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 – для NO₂ и 0.13 – для NO

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 7.2 * 1 / 3600 = 0.002$$

$$W_i = q_{si} * B_{год} / 1000 = 30 * 0.869 / 1000 = 0.02607$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_s / 3600) * 0.8 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.8 = 0.002288889$$

$$W_i = (q_{si} * B_{год} / 1000) * 0.8 = (43 * 0.869 / 1000) * 0.8 = 0.0298936$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 3.6 * 1 / 3600 = 0.001$$

$$W_i = q_{si} * B_{год} / 1000 = 15 * 0.869 / 1000 = 0.013035$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.7 * 1 / 3600 = 0.000194444$$

$$W_i = q_{si} * B_{год} / 1000 = 3 * 0.869 / 1000 = 0.002607$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 1.1 * 1 / 3600 = 0.000305556$$

$$W_i = q_{si} * B_{год} / 1000 = 4.5 * 0.869 / 1000 = 0.0039105$$

Примесь:1325 Формальдегид (Метаналь) (609)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.15 * 1 / 3600 = 0.000041667$$

$$W_i = q_{si} * B_{год} = 0.6 * 0.869 / 1000 = 0.0005214$$

Примесь:0703 Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

$$M_i = e_{mi} * P_o / 3600 = 0.000013 * 1 / 3600 = 0.000000004$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} = 0.000055 * 0.869 / 1000 = 0.000000048$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_o / 3600) * 0.13 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.13 = 0.000371944$$

$$W_i = (q_{mi} * B_{год} / 1000) * 0.13 = (43 * 0.869 / 1000) * 0.13 = 0.00485771$$

Итого выбросы по веществам:

| Код | Примесь | г/сек без очистки | т/год без очистки | % очистк и | г/сек с очисткой | т/год с очисткой |
|----------|--|-------------------------|-------------------------|------------------|------------------------|------------------------|
| 030 1 | Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) | 0.00228888 9 | 0.0298936 | 0 | 0.00228888 9 | 0.0298936 |
| 030 4 | Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) | 0.00037194 4 | 0.00485771 | 0 | 0.00037194 4 | 0.00485771 |
| 032 8 | Углерод (Сажа, Углерод черный) (583) | 0.00019444 4 | 0.002607 | 0 | 0.00019444 4 | 0.002607 |
| 033 0 | Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) | 0.00030555 6 | 0.0039105 | 0 | 0.00030555 6 | 0.0039105 |
| 033 7 | Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584) | 0.002 | 0.02607 | 0 | 0.002 | 0.02607 |
| 070 3 | Бенз/а/пирен (3,4- Бензпирен) (54) | 0.00000000 4 | 0.00000004 8 | 0 | 0.00000000 4 | 0.00000004 8 |
| 132 5 | Формальдегид (Метаналь) (609) | 0.00004166 7 | 0.0005214 | 0 | 0.00004166 7 | 0.0005214 |
| 275 4 | Алканы C12- 19 /в пересчете на C/ (Углеводород ы предельные C12-C19 (в пересчете на C); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.001 | 0.013035 | 0 | 0.001 | 0.013035 |

Топливозаправщик - источник 0001.

Заправка техники

Методические указания по определению выбросов ЗВ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004 Астана

Расчет по п. 9

Нефтепродукт: Дизельное топливо

Климатическая зона: вторая - северные области РК (прил. 17)

Расчет выбросов от топливозаправочных колонок (ТРК)

Максимальная концентрация паров нефтепродукта при заполнении баков автомашин, г/м³ (Прил. 12), **СМАХ = 3.14**

Количество отпускаемого нефтепродукта в осенне-зимний период, м³, **QOZ = 1.2066**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в осенне-зимний период, г/м³ (Прил. 15), **САМОZ = 1.6**

Количество отпускаемого нефтепродукта в весенне-летний период, м³, **QVL = 1.2066**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в весенне-летний период, г/м³ (Прил. 15), **САМVL = 2.2**

Производительность одного рукава ТРК

(с учетом дискретности работы), м³/час, **VTRK = 0.25**

Количество одновременно работающих рукавов ТРК, отпускающих выбранный вид нефтепродукта, **NN = 1**

Максимальный из разовых выброс при заполнении баков, г/с (9.2.2), **GB = NN · СМАХ · VTRK / 3600 = 1 · 3.14 · 0.25 / 3600 = 0.000218**

Выбросы при закачке в баки автомобилей, т/год (9.2.7), **МВА = (САМОZ · QOZ + САМVL · QVL) · 10⁻⁶ = (1.6 · 1.2066 + 2.2 · 1.2066) · 10⁻⁶ = 0.000004585**

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

Выбросы паров нефтепродукта при проливах на ТРК, т/год (9.2.8), **MPRA = 0.5 · J · (QOZ + QVL) · 10⁻⁶ = 0.5 · 50 · (1.2066 + 1.2066) · 10⁻⁶ = 0.0000603**

Валовый выброс, т/год (9.2.6), **MTRK = МВА + MPRA = 0.000004585 + 0.0000603 = 0.0000649**

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

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), **CI = 99.72**

Валовый выброс, т/год (5.2.5), **М = CI · MTRK / 100 = 99.72 · 0.0000649 / 100 = 0.00006471828**

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), **G = CI · GB / 100 = 99.72 · 0.000218 / 100 = 0.0002173896**

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

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

Валовый выброс, т/год (5.2.5), **М = CI · MTRK / 100 = 0.28 · 0.0000649 / 100 = 0.00000018172**

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), **G = CI · GB / 100 = 0.28 · 0.000218 / 100 = 0.0000006104**

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|--|--------------|---------------|
| 0333 | Сероводород (Дигидросульфид) (518) | 0.0000006104 | 0.00000018172 |
| 2754 | Алканы C12-19 /в пересчете на C/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в | 0.0002173896 | 0.00006471828 |

| | | | |
|--|--|--|--|
| | пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10) | | |
|--|--|--|--|

2029 год

Разведочное бурение скважин источники №6004

Обустройство площадок под буровые установки предусмотрено проводить при помощи бульдозера. Перед началом работ будет проводиться снятие почвенно-растительного слоя на глубину 0,2 м при помощи бульдозера и складирование за пределами площадки. Размер площадки под буровые установки составляет $10 \times 10 = 100 \text{ м}^2$. Производительность бульдозера на снятии ПРС – 3,75 т/час. Время работы – 32 часа
Объем снятия ПРС – 80 м³ (112т/год)

Хранение почвенно-растительного слоя не предусматривается. Рекультивация нарушенных участков земли будет производиться сразу после окончания работ на участках.

Проведение колонкового бурения планируется буровым станком типа Cristensen C-14 с применением канадских буровых снарядов фирмы «Boart Longyear», производительностью 83,3 п.м. в месяц. Время работы бурового станка – 10,3 ч/год.

Обустройство отстойников для промывочной жидкости (глинистый раствор) предусматривается на каждой скважине, размер отстойника $1 \times 1,5 \times 1 \text{ м}$. Для обустройства отстойников предусмотрено использовать одноковшовый экскаватор. Объем извлекаемого грунта при обустройстве отстойника на одной скважине – $1,5 \text{ м}^3 = 2,25 \text{ тонн}$. Производительность экскаватора на обустройстве отстойников – $2,5 \text{ м}^3/\text{час}$ (3,75 т/час), Время работы экскаватора – 2,4 ч/год

Обустройство отстойников – 6 м³ (8,4 т)

Рекультивация площадок под буровые установки. После окончания бурения и проведения необходимых исследований, разведочные скважины ликвидируются, обсадные трубы вытаскиваются, зумпы осушаются и закапываются, использованная площадка выравнивается, оборудование вывозится. Снятый плодородный слой отсыпается сверху. Производительность бульдозера – $2,5 \text{ м}^3/\text{час}$, время работы – 34,4 ч/год. Объем грунта – $86 \text{ м}^3 = 115 \text{ т/год}$.

Список литературы:

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

Источник выделения N 600401, Снятие ПРС

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

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

Материал: ПРС

Влажность материала, %, **VL = 10**

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, **G3SR = 2.2**

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), **K3SR = 1.2**

Скорость ветра (максимальная), м/с, **G3 = 7**

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), **K3 = 1.4**

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

Размер куска материала, мм, **G7 = 40**

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

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, **G = 3.75**

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн,

$$G_{20} = 1.75$$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

$$\text{Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), } A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G_{20} \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00429$$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 32$

$$\text{Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), } A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 3.75 \cdot 0.7 \cdot 32 = 0.0003024$$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00429$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.0003024$

Итого выбросы от источника выделения: 001 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (494) | 0.00429 | 0.0003024 |

Источник выделения N 600402, Буровой станок

Тип источника выделения: Расчет выбросов пыли при буровых работах

Буровой станок: типа Cristensen C-14

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

Интенсивность пылевыведения от единицы оборудования, г/ч (табл.16), $G = 97$

Количество одновременно работающего данного оборудования, шт., $N = 1$

Способ бурения: Шарошечное

Система пылеочистки: Мокрый пылеуловитель

Степень пылеочистки, в долях единицы (табл.15), $N = 0.85$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/ч, } GC = N \cdot G \cdot (1-N) = 1 \cdot 97 \cdot (1-0.85) = 14.55$$

Продолжительность работы в течении 20 минут, мин, $TN = 20$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с (9), } Q = GC / 3600 \cdot TN \cdot 60 / 1200 = 14.55 / 3600 \cdot 20 \cdot 60 / 1200 = 0.00404$$

Время работы в год, часов, $RT = 10.3$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } Q_{ГОД} = GC \cdot RT \cdot 10^{-6} = 14.55 \cdot 10.3 \cdot 10^{-6} = 0.00015$$

Итого выбросы от источника выделения: 002

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00404 | 0.00015 |

Источник выделения N600403, Обустройство отстойников для промывочной жидкости

Коэффициент гравитационного осаждения твердых компонентов, п.2.3, $KOC = 0.4$

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

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

Материал: Глина

Влажность материала, %, $VL = 10$

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

Доля пылевой фракции в материале (табл.1), $P1 = 0.03$

Доля пыли, переходящей в аэрозоль (табл.1), $P2 = 0.02$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (средняя), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф.учитывающий среднюю скорость ветра (табл.2), $P3SR = 1.2$

Скорость ветра в зоне работы экскаватора (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф. учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $P3 = 1.4$

Коэффициент, учитывающий местные условия (табл.3), $P6 = 1$

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

Коэффициент, учитывающий крупность материала (табл.5), $P5 = 0.5$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Количество перерабатываемой экскаватором породы, т/час, $G = 3.75$

Максимальный разовый выброс, г/с (8), $Q = P1 \cdot P2 \cdot P3 \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot 10^6 / 3600 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 10^6 / 3600 = 0.00306$

Время работы экскаватора в год, часов, $RT = 2.4$

Валовый выброс, т/год, $QГОД = P1 \cdot P2 \cdot P3SR \cdot K5 \cdot P5 \cdot P6 \cdot B \cdot G \cdot RT = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 0.7 \cdot 3.75 \cdot 2.4 = 0.0000227$

Итого выбросы от источника выделения: 003 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00306 | 0.0000227 |

Источник выделения N 600404, Рекультивация площадок под буровые установки

Коэффициент гравитационного осаждения твердых компонентов, п.2.3, $KOC = 0.4$

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

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

Материал: Глина

Влажность материала, %, $VL = 10$

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

Операция: Переработка

Скорость ветра (среднегодовая), м/с, $G3SR = 2.2$

Коэфф., учитывающий среднегодовую скорость ветра (табл.2), $K3SR = 1.2$

Скорость ветра (максимальная), м/с, $G3 = 7$

Коэфф., учитывающий максимальную скорость ветра (табл.2), $K3 = 1.4$

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

Размер куска материала, мм, $G7 = 40$

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

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

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

Суммарное количество перерабатываемого материала, т/час, $G = 3.5$

Максимальное количество перерабатываемого материала за 20 мин, тонн, $G20 = 1.75$

Высота падения материала, м, $GB = 2$

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

Макс. разовый выброс пыли при переработке, г/с (1), $A = K1 \cdot K2 \cdot K3 \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G20 \cdot 10^6 \cdot B' / 1200 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1.75 \cdot 10^6 \cdot 0.7 / 1200 = 0.00429$

Время работы узла переработки в год, часов, $RT2 = 34.4$

Валовый выброс пыли при переработке, т/год (1), $A_{ГОД} = K1 \cdot K2 \cdot K3SR \cdot K4 \cdot K5 \cdot K7 \cdot G \cdot B' \cdot RT2 = 0.03 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 3.5 \cdot 0.7 \cdot 34.4 = 0.0003034$

Максимальный разовый выброс пыли, г/сек, $Q = 0.00429$

Валовый выброс пыли, т/год, $Q_{ГОД} = 0.0003034$

Итого выбросы от источника выделения: 004 Буровая площадка

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 2908 | Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния в %: 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола, кремнезем, зола углей казахстанских месторождений) (494) | 0.00429 | 0.0003034 |

Бульдозер - источник №6002

Время работы бульдозера - 64 ч/год. В том числе:

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя бульдозера

Масса i-го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя бульдозера:

$$m_{\text{би}} = (q_{\text{уд}} t_{\text{хх}} + q_{\text{уд}} t_{40\%} + q_{\text{уд}} t_{100\%}) T_{\text{см}} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя бульдозера:

$$m_{\text{бг}} = \sum m_{\text{би}}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{\text{уд}i}$ - удельный выброс i-го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20)* согласно приложению к настоящей Методике,

- $t_{\text{хх}}$, $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ - время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{cm}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 - процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- t_{cm} - чистое время работы бульдозера в смену, 8 ч;
- T_{cm} - число смен работы бульдозера в году, 9;
- $NБ$ - число бульдозеров, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

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

$$m_{br} = (0,054 \times 1,6 + 0,351 \times 3,2 + 0,133 \times 3,2) \times 62 \times 1 \times 10^{-3} = 0,10138 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0,10138 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 495,8 \text{ ч/год}) = 0,05680 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0,8 \times M = 0,8 \times 0,10138 = 0,08110$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0,8 \times G = 0,8 \times 0,05680 = 0,04544$$

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

$$m_{br} = (0,054 \times 1,6 + 0,351 \times 3,2 + 0,133 \times 3,2) \times 62 \times 1 \times 10^{-3} = 0,10138 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0,10138 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 495,8 \text{ ч/год}) = 0,05680 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0,13 \times M = 0,13 \times 0,10138 = 0,01318$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0,13 \times G = 0,13 \times 0,05680 = 0,00738$$

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

$$m_{br} = (0,003 \times 1,6 + 0,019 \times 3,2 + 0,044 \times 3,2) \times 62 \times 1 \times 10^{-3} = 0,01280 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0,01280 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 495,8 \text{ ч/год}) = 0,00717 \text{ г/сек}$$

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

$$m_{br} = (0,137 \times 1,6 + 0,205 \times 3,2 + 0,342 \times 3,2) \times 62 \times 1 \times 10^{-3} = 0,12212 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0,12212 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 495,8 \text{ ч/год}) = 0,06842 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин (654*)

$$m_{br} = (0,072 \times 1,6 + 0,214 \times 3,2 + 0,275 \times 3,2) \times 62 \times 1 \times 10^{-3} = 0,10416 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0,10416 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 495,8 \text{ ч/год}) = 0,05836 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя бульдозера

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) | 0,04544 | 0,08110 |
| 0304 | Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) | 0,00738 | 0,01318 |
| 0328 | Углерод (Сажа, Углерод чёрный) (583) | 0,00717 | 0,01280 |
| 0337 | Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584) | 0,06842 | 0,12212 |
| 2732 | Керосин (654*) | 0,05836 | 0,10416 |

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$m_{br} = (0,054 \times 1,6 + 0,351 \times 3,2 + 0,133 \times 3,2) \times 8,30 \times 1 \times 10^{-3} = 0,01357 \text{ т/год}$$

$$m_{br} = (0,01357 \times 10^6) / (3600 \times 66,4) = 0,05678 \text{ г/сек}$$

Валовый выброс, т/год , $\underline{M} = 0.8 * M = 0.8 * 0.01357 = 0.01086$
 Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.05678 = 0.04542$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$m_{br} = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 8.30 * 1 * 10^{-3} = 0.01357$ т/год

$m_{br} = (0.01357 * 10^6) / (3600 * 66.4) = 0.05678$ г/сек

Валовый выброс, т/год , $\underline{M} = 0.13 * M = 0.13 * 0.01357 = 0.00176$

Максимальный разовый выброс, г/с , $GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.05678 = 0.00738$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$m_{br} = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 8.30 * 1 * 10^{-3} = 0.00171$ т/год

$m_{br} = (0.00171 * 10^6) / (3600 * 66.4) = 0.00717$ г/сек

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$m_{br} = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 8.30 * 1 * 10^{-3} = 0.01635$ т/год

$m_{br} = (0.01635 * 10^6) / (3600 * 66.4) = 0.06839$ г/сек

Примесь: 2732 Керосин

$m_{br} = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 8.30 * 1 * 10^{-3} = 0.01394$ т/год

$m_{br} = (0.01394 * 10^6) / (3600 * 66.4) = 0.05833$ г/сек

Итого выбросы от двигателя бульдозера

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.01086 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.00176 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.00171 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.01635 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.01394 |

Экскаватор – источник №6003

Время работы бульдозера – 48 ч/год

Список литературы:

Методика расчета нормативов выбросов от неорганизованных источников. Приложение №8 к приказу Министра окружающей среды и водных ресурсов Республики Казахстан от 12 июня 2014 года № 221-Ө.

Расчет выбросов от двигателя экскаватора

Масса i-го вредного вещества, выделяющегося при работе дизельного двигателя экскаватора:

$$m_{bi} = (q_{уд} t_{жж} + q_{уд} t_{40\%} + q_{уд} t_{100\%}) T_{см} N \cdot 10^{-3}, \text{ т/год} \quad (6.7)$$

Суммарная масса вредных веществ, выделяющихся при работе двигателя экскаватора:

$$m_{br} = \sum m_{bi}, \text{ т/год} \quad (6.8)$$

Где:

- $q_{уді}$ - удельный выброс i -го вредного вещества при работе двигателя в соответствующем режиме, кг/ч (таблица 20)* согласно приложению к настоящей Методике,
- t_{xx} , $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ - время работы двигателя в течение смены, соответственно на холостом ходу, при частичном использовании мощности двигателя, %.

$$t_{xx} = t_{1/100} \times t_{см}, \text{ ч}; \quad (6.9)$$

- $t_{40\%}$, $t_{100\%}$ определяется аналогично;
- где t_1 - процентное распределение времени работы двигателя на различных нагрузочных режимах;
- $t_{см}$ - чистое время работы экскаватора в смену, 8 ч;
- $T_{см}$ - число смен работы экскаватора в году, 21;
- $N_б$ - число экскаваторов, 1 шт.

$$t_{xx} = 20/100 \times 8 \text{ ч} = 1,6 \text{ ч}$$

$$t_{40\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

$$t_{100\%} = 40/100 \times 8 \text{ ч} = 3,2 \text{ ч}$$

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

$$m_{бр} = (0,054 \times 1,6 + 0,351 \times 3,2 + 0,133 \times 3,2) \times 21 \times 1 \times 10^{-3} = 0,03434 \text{ т/год}$$

$$m_{бр} = (0,03434 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 164 \text{ ч/год}) = 0,05816 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 \times M = 0.8 \times 0,03434 = 0,02747$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 \times G = 0.8 \times 0,05816 = 0,04653$$

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

$$m_{бр} = (0,054 \times 1,6 + 0,351 \times 3,2 + 0,133 \times 3,2) \times 21 \times 1 \times 10^{-3} = 0,03434 \text{ т/год}$$

$$m_{бр} = (0,03434 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 164 \text{ ч/год}) = 0,05816 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 \times M = 0.13 \times 0,03434 = 0.00446$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 \times G = 0.13 \times 0,05816 = 0.00756$$

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

$$m_{бр} = (0,003 \times 1,6 + 0,019 \times 3,2 + 0,044 \times 3,2) \times 21 \times 1 \times 10^{-3} = 0,00433 \text{ т/год}$$

$$m_{бр} = (0,00433 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 164 \text{ ч/год}) = 0,00734 \text{ г/сек}$$

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

$$m_{бр} = (0,137 \times 1,6 + 0,205 \times 3,2 + 0,342 \times 3,2) \times 21 \times 1 \times 10^{-3} = 0,04136 \text{ т/год}$$

$$m_{бр} = (0,04136 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 164 \text{ ч/год}) = 0,07006 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин (654*)

$$m_{бр} = (0,072 \times 1,6 + 0,214 \times 3,2 + 0,275 \times 3,2) \times 21 \times 1 \times 10^{-3} = 0,03528 \text{ т/год}$$

$$m_{бр} = (0,03528 \text{ т/год} \times 10^6) / (3600 \text{ сек} \times 164 \text{ ч/год}) = 0,05976 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя экскаватора

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|---|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) | 0,04653 | 0,02747 |
| 0304 | Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) | 0,00756 | 0,00446 |
| 0328 | Углерод (Сажа, Углерод чёрный) (583) | 0,00734 | 0,00433 |
| 0337 | Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584) | 0,07006 | 0,04136 |
| 2732 | Керосин (654*) | 0,05976 | 0,03528 |

Примесь: 0301 Азота (IV) диоксид

$$mBr = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 0.30 * 1 * 10^{-3} = 0.00049 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00049 * 10^6) / (3600 * 2.4) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.8 * M = 0.8 * 0.00049 = 0.00039$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.8 * G = 0.8 * 0.05678 = 0.04542$$

Примесь: 0304 Азот (II) оксид

$$mBr = (0.054 * 1.6 + 0.351 * 3.2 + 0.133 * 3.2) * 0.30 * 1 * 10^{-3} = 0.00049 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00049 * 10^6) / (3600 * 2.4) = 0.05678 \text{ г/сек}$$

$$\text{Валовый выброс, т/год, } \underline{M} = 0.13 * M = 0.13 * 0.00049 = 0.0000637$$

$$\text{Максимальный разовый выброс, г/с, } GS = 0.13 * G = 0.13 * 0.05678 = 0.00738$$

Примесь: 0328 Углерод (сажа)

$$mBr = (0.003 * 1.6 + 0.019 * 3.2 + 0.044 * 3.2) * 0.30 * 1 * 10^{-3} = 6e-05 \text{ т/год}$$

$$mBr = (6e-05 * 10^6) / (3600 * 2.4) = 0.00717 \text{ г/сек}$$

Примесь: 0337 Углерод оксид (угарный газ)

$$mBr = (0.137 * 1.6 + 0.205 * 3.2 + 0.342 * 3.2) * 0.30 * 1 * 10^{-3} = 0.00059 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.00059 * 10^6) / (3600 * 2.4) = 0.06839 \text{ г/сек}$$

Примесь: 2732 Керосин

$$mBr = (0.072 * 1.6 + 0.214 * 3.2 + 0.275 * 3.2) * 0.30 * 1 * 10^{-3} = 0.0005 \text{ т/год}$$

$$mBr = (0.0005 * 10^6) / (3600 * 2.4) = 0.05833 \text{ г/сек}$$

Итого выбросы от двигателя экскаватора

| Код | Примесь | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------|-----------------------------|------------|--------------|
| 0301 | Азота (IV) диоксид | 0.04542 | 0.00039 |
| 0304 | Азот (II) оксид | 0.00738 | 0.0000600 |
| 0328 | Углерод (сажа) | 0.00717 | 0.0000600 |
| 0337 | Углерод оксид (угарный газ) | 0.06839 | 0.00059 |
| 2732 | Керосин | 0.05833 | 0.0005 |

Дизельные генераторы буровых станков – источник №0002.

Буровые станки оборудованы дизельными генераторами.

Список литературы:

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

Производитель стационарной дизельной установки (СДУ): отечественный
Расход топлива стационарной дизельной установки за год $B_{год}$, т, 0.4312
Удельный расход топлива на экспл./номинал. режиме работы двигателя b_s , г/кВт*ч, 123.7

Температура отработавших газов $T_{ог}$, К, 720

Используемая природоохранная технология: применение топлива с пониженным содержанием серы

1. Оценка расхода и температуры отработавших газов

Расход отработавших газов $G_{ог}$, кг/с:

$$G_{ог} = 8.72 \cdot 10^{-6} \cdot b_s \cdot P_s = 8.72 \cdot 10^{-6} \cdot 123.7 \cdot 1 = 0.001078664 \quad (A.3)$$

Удельный вес отработавших газов $\gamma_{ог}$, кг/м³:

$$\gamma_{ог} = 1.31 / (1 + T_{ог} / 273) = 1.31 / (1 + 720 / 273) = 0.360151057 \quad (A.5)$$

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

Объемный расход отработавших газов $Q_{ог}$, м³/с:

$$Q_{ог} = G_{ог} / \gamma_{ог} = 0.001078664 / 0.360151057 = 0.002995032 \quad (A.4)$$

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 | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|-----|------|-----|-----|-----|------|--------|
| A | 7.2 | 10.3 | 3.6 | 0.7 | 1.1 | 0.15 | 1.3E-5 |

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

| Группа | CO | NOx | CH | C | SO2 | CH2O | БП |
|--------|----|-----|----|---|-----|------|--------|
| A | 30 | 43 | 15 | 3 | 4.5 | 0.6 | 5.5E-5 |

Расчет максимального из разовых выброса M_i , г/с:

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 \quad (1)$$

Расчет валового выброса W_i , т/год:

$$W_i = q_{si} \cdot B_{год} / 1000 \quad (2)$$

Коэффициенты трансформации приняты на уровне максимально установленных значений, т.е. 0.8 – для NO₂ и 0.13 – для NO

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

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 = 7.2 \cdot 1 / 3600 = 0.002$$

$$W_i = q_{si} \cdot B_{год} / 1000 = 30 \cdot 0.4312 / 1000 = 0.012936$$

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

$$M_i = (e_{mi} \cdot P_s / 3600) \cdot 0.8 = (10.3 \cdot 1 / 3600) \cdot 0.8 = 0.002288889$$

$$W_i = (q_{si} \cdot B_{год} / 1000) \cdot 0.8 = (43 \cdot 0.4312 / 1000) \cdot 0.8 = 0.01483328$$

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

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 = 3.6 \cdot 1 / 3600 = 0.001$$

$$W_i = q_{si} \cdot B_{год} / 1000 = 15 \cdot 0.4312 / 1000 = 0.006468$$

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

$$M_i = e_{mi} \cdot P_s / 3600 = 0.7 \cdot 1 / 3600 = 0.000194444$$

$$W_i = q_{si} \cdot B_{год} / 1000 = 3 \cdot 0.4312 / 1000 = 0.0012936$$

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

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 1.1 * 1 / 3600 = 0.000305556$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 4.5 * 0.4312 / 1000 = 0.0019404$$

Примесь:1325 Формальдегид (Метаналь) (609)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.15 * 1 / 3600 = 0.000041667$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 0.6 * 0.4312 / 1000 = 0.00025872$$

Примесь:0703 Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен) (54)

$$M_i = e_{mi} * P_s / 3600 = 0.000013 * 1 / 3600 = 0.000000004$$

$$W_i = q_{mi} * B_{год} / 1000 = 0.000055 * 0.4312 / 1000 = 0.000000024$$

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

$$M_i = (e_{mi} * P_s / 3600) * 0.13 = (10.3 * 1 / 3600) * 0.13 = 0.000371944$$

$$W_i = (q_{mi} * B_{год} / 1000) * 0.13 = (43 * 0.4312 / 1000) * 0.13 = 0.002410408$$

Итого выбросы по веществам:

| Код | Примесь | г/сек без очистки | т/год без очистки | % очистк и | г/сек с очисткой | т/год с очисткой |
|----------|---|-------------------------|-------------------------|------------------|------------------------|------------------------|
| 030 1 | Азота (IV) диоксид (Азота диоксид) (4) | 0.00228888 9 | 0.01483328 | 0 | 0.00228888 9 | 0.01483328 |
| 030 4 | Азот (II) оксид (Азота оксид) (6) | 0.00037194 4 | 0.00241040 8 | 0 | 0.00037194 4 | 0.00241040 8 |
| 032 8 | Углерод (Сажа, Углерод черный) (583) | 0.00019444 4 | 0.0012936 | 0 | 0.00019444 4 | 0.0012936 |
| 033 0 | Сера диоксид (Ангидрид сернистый, Сернистый газ, Сера (IV) оксид) (516) | 0.00030555 6 | 0.0019404 | 0 | 0.00030555 6 | 0.0019404 |
| 033 7 | Углерод оксид (Окись углерода, Угарный газ) (584) | 0.002 | 0.012936 | 0 | 0.002 | 0.012936 |
| 070 3 | Бенз/а/пирен (3,4- Бензпирен) (54) | 0.00000000 4 | 0.00000002 4 | 0 | 0.00000000 4 | 0.00000002 4 |
| 132 5 | Формальдегид (Метаналь) (609) | 0.00004166 7 | 0.00025872 | 0 | 0.00004166 7 | 0.00025872 |
| 275 4 | Алканы C12- 19 /в пересчете на C/ | 0.001 | 0.006468 | 0 | 0.001 | 0.006468 |

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

Топливозаправщик - источник 0001.

Заправка техники

Методические указания по определению выбросов ЗВ в атмосферу из резервуаров РНД 211.2.02.09-2004 Астана

Расчет по п. 9

Нефтепродукт: Дизельное топливо

Климатическая зона: вторая - северные области РК (прил. 17)

Расчет выбросов от топливозаправочных колонок (ТРК)

Максимальная концентрация паров нефтепродукта при заполнении баков автомашин, г/м³ (Прил. 12), **СМАХ = 3.14**

Количество отпускаемого нефтепродукта в осенне-зимний период, м³, **QOZ = 1.13**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в осенне-зимний период, г/м³ (Прил. 15), **САМОZ = 1.6**

Количество отпускаемого нефтепродукта в весенне-летний период, м³, **QVL = 1.13**

Концентрация паров нефтепродукта при заполнении

баков автомашин в весенне-летний период, г/м³ (Прил. 15), **САМVL = 2.2**

Производительность одного рукава ТРК

(с учетом дискретности работы), м³/час, **VTRK = 0.25**

Количество одновременно работающих рукавов ТРК, отпускающих выбранный вид нефтепродукта, **NN = 1**

Максимальный из разовых выброс при заполнении баков, г/с (9.2.2), **GB = NN · СМАХ · VTRK / 3600 = 1 · 3.14 · 0.25 / 3600 = 0.000218**

Выбросы при закачке в баки автомобилей, т/год (9.2.7), **МВА = (САМОZ · QOZ + САМVL · QVL) · 10⁻⁶ = (1.6 · 1.13 + 2.2 · 1.13) · 10⁻⁶ = 0.00000429**

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

Выбросы паров нефтепродукта при проливах на ТРК, т/год (9.2.8), **MPRA = 0.5 · J · (QOZ + QVL) · 10⁻⁶ = 0.5 · 50 · (1.13 + 1.13) · 10⁻⁶ = 0.0000565**

Валовый выброс, т/год (9.2.6), **MTRK = МВА + MPRA = 0.00000429 + 0.0000565 = 0.0000608**

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

Концентрация ЗВ в парах, % масс (Прил. 14), **CI = 99.72**

Валовый выброс, т/год (5.2.5), **_M_ = CI · M / 100 = 99.72 · 0.0000608 / 100 = 0.00006062976**

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), **_G_ = CI · G / 100 = 99.72 · 0.000218 / 100 = 0.0002173896**

Примесь: 0333 Сероводород (Дигидросульфид) (518)

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

Валовый выброс, т/год (5.2.5), $\underline{M} = CI \cdot M / 100 = 0.28 \cdot 0.0000608 / 100 = 0.00000017024$

Максимальный из разовых выброс, г/с (5.2.4), $\underline{G} = CI \cdot G / 100 = 0.28 \cdot 0.000218 / 100 = 0.0000006104$

| Код | Наименование ЗВ | Выброс г/с | Выброс т/год |
|------------|--|-------------------|---------------------|
| 0333 | Сероводород (Дигидросульфид) (518) | 0.0000006104 | 0.00000017024 |
| 2754 | Алканы C12-19 /в пересчете на С/ (Углеводороды предельные C12-C19 (в пересчете на С); Растворитель РПК-265П) (10) | 0.0002173896 | 0.00006062976 |