

ИНН 7728196263 КПП 772801001 ОГРН 1157746121136 +7(499)136-85-45 info@inpxp.ru inpxp@mail.ru http://inpxp.ru

Заказчик:

Администрация Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области

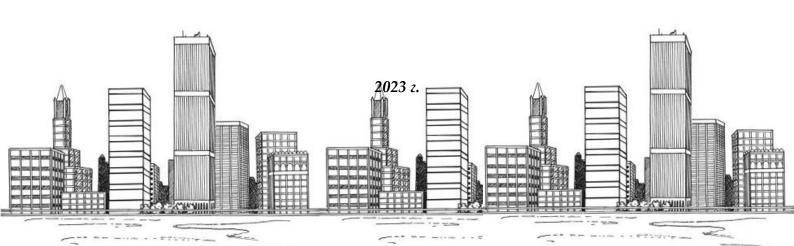
Строительство улично-дорожной сети в д. Буценино на земельных участках с кадастровыми номерами 67:18:0040203:3175, 67:18:0040203:3178 Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области

ПРОЕКТНАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Раздел 6. Мероприятия по охране окружающей среды.

MK-003- Π -ООС

Том 6





ИНН 7728196263 КПП 772801001 ОГРН 1157746121136 +7(499)136-85-45 info@inpxp.ru inpxp@mail.ru http://inpxp.ru

Заказчик:

Администрация Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области

Строительство улично-дорожной сети в д. Буценино на земельных участках с кадастровыми номерами 67:18:0040203:3175, 67:18:0040203:3178 Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области

ПРОЕКТНАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Раздел 6. Мероприятия по охране окружающей среды.

МК-003-П-ООС

Том 6

Генеральный директор ООО «ИнжПроЭксперт ГИП

38 J

В.В. Пугачева

B.A

В.А. Бобков

№	Тома		Ш	ИФР	НАИМЕНО	ОВАНИЕ	Прим		
-				Разд	ел 1. Пояснительная записка				
T	ом 1		MK-003	3-П-ОПЗ	Пояснительная записка				
				Разд	цел 2. Проект полосы отвода				
T	ом 2		MK-003	3-П-ППО	Проект полосы отвода				
	Раздел	3. Технол	10ГИЧЕСК	ие и конструк	тивные решения линейного объе	екта. Искусственные соор	ужения.		
То	м 3.1	N	1К-003-Г	І-ТКР-1-АД	Подраздел 1. Автомобильн	ные дороги			
То	м 3.2	M	[К-003-П	Г-ТКР-2-НО	Подраздел 2. Наружное ос	вещение			
		I		Раздел 5. П	роект организации строитель	ства.			
Т	ом 5		MK-003	3-П-ПОС	Проект организации строи	тельства			
		1	Pa	здел 6. Мероі	триятия по охране окружающ	ей среды.			
Т	ом 6		MK-003	3-П-ООС	Мероприятия по охране он	кружающей среды.			
		1	Раздел ′	7. Мероприят	гия по обеспечению пожарной	безопасности.			
T	ом 7		MK-00	3-П-ПМ	Мероприятия по обеспечено безопасности.	нию пожарной			
]	Раздел 8.	Требов	ания к обесп	ечению безопасной эксплуата	ции линейного объекта	ļ		
Т	ом 8		MK-00)3-П-БЭ	Требования к обеспеченик эксплуатации линейного о				
Раз	Раздел 9. Смета на строительство, рен				онструкцию, капитальный рем строительства.	монт, снос объекта кап	итально		
Т	ом 9		MK-00	3-П-СМ	Смета на строительство, рекапитальный ремонт, снос строительства				
Изм.	Изм. Кол.уч. Лист №док Подпись Дата				МК-0	03-СП			
ГИП					Стадия Лист Л П 1 Состав проекта Инж Экспер				

г

СОДЕРЖАНИЕ

Обозначение	Наименование	Примечани
	Состав проекта	3
	Содержание	4
	Текстовая часть:	
	Пояснительная записка:	
	Аннотация	6
	Введение	7
1.	Физико-географические, климатические и метеорологические условия	8
2.		14
3.		23
4.	Перечень мероприятий по предотвращению и (или) снижению возможного негативного воздействия намечаемой хозяйственной деятельности на окружающую среду и рациональному использованию природных ресурсов на период реконструкции и эксплуатации линейного объекта	38
5.	·	43
6.		48
	Заключение	50
	Список использованных источников	51
	Графическая часть:	
	Ситуационная карта-схема района строительства	53
	Приложения:	
Триложение А	Расчет количества выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух	54
Іриложение Б	Расчет и карты рассеивания загрязняющих веществ в атмосферном воздухе	247
Триложение В	Расчет и карты шумового воздействия	329
Іриложение Г	Расчет образования отходов	358
Іриложение Д	Исходно-разрешительная документация	364

Изм.	Изм. Кол.у		№д	Подпись	Дата
Выпол	нил	Ефрем	иова	Æ	
Пров	ерил	Бобко	ОВ		
Н.Конт	роль	Пугач	ева	201	
				·	

МК-003-П-ООС

СОДЕРЖАНИЕ

Стадия	Лист	Листов
П	1	1
кнИ	к Эко ТрО	сперт

Оглавление

AHI	HOTA	ДИЯ	I						6
BBE	ЕДЕН	ИЕ							7
						ИЕ, КЛИМАТИЧЕСКИЕ И МЕТЕОР			
1.1. 3	Характ	ерист	ика ме	кополож	сения о	бъекта			8
1.2. I	Природ	цные у	словия	я района .					8
1.3. 9	Р оново	е загр	язнені	ие атмосф	ерного) воздуха			12
1.4. (Санита	рно-эі	кологи	ческое со	стояни	ие территории			12
2. К	PATE	ХАЯ Х	KAPA	КТЕРИ	СТИ	КА ПРОЕКТИРУЕМОГО ОБЪЕКТА			14
2.1. I	Градос	гроит	ельная	ситуация	я				14
2.2. I	Кратка	я хара	ктери	стика пр	иняты	х проектных решений			16
3EM	ЛЯ Н	IOE I	ЮЛО	онто и	ДОР	ОЖНАЯ ОДЕЖДА			16
2.3. I	Порядо	к про	изводс	тва работ	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				18
2.4. I	Инжен	ерное	обеспе	чение пло	ощадки	и производства работ			20
ОБО УРО ЗАС	ОСНО ОВНЯ СТРО)ВАН ШУ ЙКИ	ИЕ В МОВ	ВЕЛИЧІ ОГО ВС	ИНЫ ЭЗДЕЇ	ВДЕЙСТВИЯ НА ОКРУЖАЮЩУЮ САНИТАРНОГО РАЗРЫВА И РЕЗУЙСТВИЯ НА ПРИЛЕГАЮЩУЮ ТЕ	УЛЬТАТ РРИТО	БЫ РАС РИЮ Ж	КИЛОЙ 23
	_		_			онцентраций загрязняющих веществ			
3.3. (Эценка 3.1. Хај	акуст рактер	гическ эистик:	ого возде а площад	йствия ки про	ведения работ как источника шумаатации			30
3.4. \	Уровни	і физи	ческог	о воздейс	твия (инфразвук, электромагнитное поле и вибраг	ция)		35
3.5. Σ	Характ	ерист	ика от	ходов, к л	іасс оп	асности и проектный способ их утилизаци	и		36
						І ПО ПРЕДОТВРАЩЕНИЮ И (ИЛИ ГО ВОЗДЕЙСТВИЯ НАМЕЧАЕМОЙ			
						MIC OO2 II O	OC		
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	МК-003-П-О	<u> </u>		
Выпол		Ефрем		Æ	10.23		Стадия	Лист	Листов
Провез	ı	Бобков Пугач		25/	10.23	Пояснительная записка	П	4	52
11.1001	гроль	11,114-1	- Du		10.23	пояснительная записка	Инх	к Экс ПрО	перт

Согласовано

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

DV		2
	СПЛУАТАЦИИ ЛИНЕЙНОГО ОБЪЕКТА	3
4.1.	Мероприятия по охране атмосферного воздуха	3
	Мероприятия по обеспечению санитарно-эпидемиологического благополучия населения на территории ой застройки	3
4.3.	Мероприятия по охране и рациональному использованию земельных ресурсов и почвенного покрова	3
	Мероприятия по рациональному использованию и охране вод и водных биоресурсов на пересекаемых ейным объектом реках и иных водных объектах	3
	сток проектирования не затрагивает границ водоохранных зон поверхностных водных объектов, поэтом (иальные мероприятия по охране вод не требуются	
	Мероприятия по сбору, накоплению, транспортированию, обработке, утилизации, обезвреживанию, нещению отходов производства и потребления	4
4.9.	Мероприятия по сохранению среды обитания животных, путей их миграции, доступа в нерестилища ры	б.4
	. Сведения о местах хранения отвалов растительного грунта, а также местонахождении карьеров, резере та, кавальеров	
5.1.	05	
	Общие положения	4
5.2.	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	
		4
5.3.]	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4
5.3. I	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 npup	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 приј 5.7. 1 элек	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 эик
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 приј 5.7. 1 элек и в ј	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 эик
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 приј 5.7. 1 элек и в ј	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 эик тва
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 прир 5.7. 1 элек и в р 6. П	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 эик тва 4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 прир 5.7. 1 элек и в р 6. П	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 эик тва 4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 прир 5.7. 1 элек и в р 6. П МЕ	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 прир 5.7. 1 элек и в р 6. П МЕ	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 4
5.3. 1 5.4. 1 5.5. 1 5.6. 1 прир 5.7. 1 элек и в р 6. П МЕ	Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха	4 4 4 4

5

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Кол.уч. Лист

№док.

Подп.

Дата

АННОТАЦИЯ

Раздел 7 «Мероприятия по охране окружающей среды» выполнен к проектной документации по объекту: «Строительство улично-дорожной сети в д. Буценино на земельных участках с кадастровыми номерами 67:18:0040203:3175, 67:18:0040203:3178 Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области».

<u>Ключевые слова:</u> характеристика территории, площадка строительства, климатические условия, метеорологическая характеристика, технологический процесс, токсические вещества, источники выделения вредных веществ, рассеивание вредных веществ, атмосфера, санитарнозащитная зона, уровни шума, отходы, охрана земель, природоохранные мероприятия.

В результате выполненной работы получены следующие параметры:

- перечень источников загрязнения атмосферы;
- карта-схема с указанием координат источников выбросов в атмосферу;
- перечень образующихся токсических веществ, загрязняющих атмосферу;
- данные по метеорологическим и климатическим условиям;
- данные по рассеиванию загрязняющих веществ в атмосфере.

Произведена оценка акустического воздействия объекта на период эксплуатации и строительства.

Оценено возможное воздействие на водные, земельные ресурсы и недра.

Предложен перечень мероприятий по предотвращению и снижению возможного негативного воздействия намечаемой хозяйственной деятельности на окружающую среду и рациональному использованию природных ресурсов на период строительства и эксплуатации объекта капитального строительства.

Даны рекомендации по Программе производственного экологического контроля (мониторинга) за характером изменения всех компонентов экосистемы при строительстве и эксплуатации объекта, а также при авариях.

Все необходимые сведения для интерпретации результатов расчёта приведены в выходной информации в виде таблиц и карт рассеивания вредных веществ.

Взам ин									
Попп и пата	:								
поп	t				<u> </u>				
Š	!							MIC 402 H 00C	Лист
Инв								МК-003-П-ООС	6
Z	1	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		J

Реализация проекта строительства повлечет следующее воздействие на окружающую среду:

- загрязнение атмосферного воздуха;
- повышение уровня шума;
- образование твердых бытовых и строительных отходов;
- образование хозяйственно-бытовых и поверхностных сточных вод.

Настоящий раздел регламентирует основные правила экологически безопасного ведения работ на всех этапах реконструкции и эксплуатации объекта с минимальным техногенным воздействием на все компоненты окружающей природной среды, минимизирующие возникновение аварийных ситуаций и последствий их воздействий на экосистему региона.

При разработке настоящего раздела проекта использовались следующие нормативные и законодательные материалы:

- 1. ГОСТ 17.21.01-76 «Охрана природы. Атмосфера. Классификация выбросов по составу»;
- 2. СП 34.13330.2021 (актуализированная редакция СНиП 2.05.02-85* «Автомобильные дороги»);
- 3. СанПиН 2.1.3684-21 «Санитарно-эпидемиологические требования к содержанию территорий городских и сельских поселений, к водным объектам, питьевой воде и питьевому водоснабжению, атмосферному воздуху, почвам, жилым помещениям, эксплуатации производственных, общественных помещений, организации и проведению санитарнопротивоэпидемических (профилактических) мероприятий»;
- 4. СанПиН 2.2.1/2.1.1.1200-03 «Санитарно-защитные зоны и санитарная классификация предприятий, сооружений и иных объектов» (в действующей редакции);
- 5. СанПиН 1.2.3685-21 «Гигиенические нормативы и требования к обеспечению безопасности и (или) безвредности для человека факторов среды обитания»;
- 6. Методическое пособие по расчёту, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух. СПб.: НИИ АТМОСФЕРА, 2012 г.;
- 7. СанПиН 2.1.4.1110-02 «Зоны санитарной охраны источников водоснабжения и водопроводов питьевого назначения»;
- 8. СанПиН 2.6.1.2523-09 «Нормы радиационной безопасности» (НРБ-99/2009)» и ОСПОРБ 99/2010;
- 9. Водный кодекс РФ от 26.05.2006 г;
- 10. «Методические рекомендациями по защите от транспортного шума территорий, прилегающих к автомобильным дорогам», первая редакция. Росавтодор;
- 11. Федеральный Закон от 30 декабря 2009г. № 384-ФЗ. ст. 10 п. 9, 27;
- 12. Методика определения выбросов автотранспорта для проведения сводных расчетов загрязнения атмосферы городов», Москва, 2010 г.;
- 13. Приказ Минприроды РФ от 06.06.2017 г № 273 «Об утверждении методов расчетов рассеивания выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферном воздухе».

Структура документа соответствует требованиям Постановления Правительства Российской Федерации № 87 от 16 февраля 2008 г. «О составе разделов проектной документации и требованиях к их содержанию».

Разрешение на размещение отходов и разрешение на выброс загрязняющих веществ в атмосферу на период строительства и эксплуатации объекта оформляются Заказчиком.

Ш								
								Лист
							МК-003-П-ООС	7
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		,

1.1. Характеристика местоположения объекта

В административном отношении участок проведения работ по реконструкции автодороги расположен в границах д. Буценино Михновского сельского поселения Смоленского р-на Смоленской области.

Участок проектирования расположен в границах земельных участков (рис. 1):

- участок с к.н. 67:18:0040203:3175, категория земель: земли населенных пунктов, вид разрешенного использования: земельные участки (территории) общего пользования;
- участок с к.н. 67:18:0040203:3178, категория земель: земли населенных пунктов, вид разрешенного использования: земельные участки (территории) общего пользования.

В состав улично-дорожной сети деревни Буценино входит 20 проездов, общей протяженностью 6618,53 м.



Рисунок 1.

Территория, прилегающая к проектируемому участку, освоена в хозяйственном отношении.

1.2. Природные условия района

Климатическая характеристика района

Климат района работ умеренно-континентальный согласно данным Смоленского ЦГМС по данным метеорологической станции Смоленск характеризуется следующими показателями:

- средняя годовая температура воздуха плюс 5,9 °C;
- средняя минимальная температура наиболее холодного периода минус 13,4 °C;

	11		1	, ,					
									Лист
Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата								МК-003-П-ООС	Q
		Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		0

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

- средняя максимальная температура наиболее жаркого месяца плюс 23,6 °C;
- абсолютный минимум минус 41,0 °C;
- абсолютный максимум плюс 37,2 °C.

Среднемесячная и годовая температура воздуха, °С

Таблица 1.2.1

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
-5,8	-5,5	-0,9	6,7	12,7	16,1	18,2	16,7	11,4	5,6	-0,2	-4,2	5,9

Средняя месячная и годовая скорость ветра (м/с)

Таблица 1.2.2

											,	
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
2,9	2,7	2,7	2,4	2,2	2,0	1,8	1,8	1,9	2,3	2,6	2,8	2,3

На района размещения объекта проектирования, согласно данным Смоленского ЦГМС, преобладают западные переносы воздушных масс.

Скорость ветра 5% обеспеченности – 6 м/с.

Поправка на рельеф местности – 1.

Коэффициент стратификации – 160.

Нормативная глубина сезонного промерзания по СП 131.13330.2018 и СП 22.13330.2016 составляет для:

- суглинков и глин -102,8 см.;

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

- супесей и песков мелких и пылеватых 125 см.;
- песков средней крупности, крупных и гравелистых 134 см.;
- крупнообломочных грунтов 152 см.

Среднее месячное и годовое давление водяного пара, гПа

Таблииа 1.2.3.

											aonnya	1.2.5.
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
3,0	3,1	4,1	6,5	9,7	12,9	14,9	14,2	10,7	7,5	5,5	4,0	8,0

В соответствии с СП 131.13330.2020 «Строительная климатология. Актуализированная редакция СНиП 23-01-99» п.1.2, значения климатических параметров района приняты для метеостанции Смоленск (как наиболее близко расположенной к участку изысканий, где выполняется наиболее полный набор метеонаблюдений).

Климатические параметры холодного периода года

Таблица 1.2.4

No	Параметр				Значение
1	Температура воздуха наиболее хо	олодный суток,	⁰ C,	0,98	-30
	обеспеченностью		0,92	-28	
2	Температура воздуха наиболее хо	олодной пятидн	іевки,	0,98	-26
	⁰ С, обеспеченностью	0,92	-23		
3	Средняя суточная амплитуда тем месяца, ⁰ С	олее холодного	5,4		
4	Продолжительность (сут.) и	≤ 0 °C	продол	жительность	136
	средняя температура воздуха		средня	я температура	-5,1
	(°C) периода со средней суточ-	≤ 8 $^{\circ}$ C	продол	жительность	207
	ной температурой		средня	я температура	-2
		$\leq 10^{0}$ C	продол	жительность	226
			средня	я температура	-1,1

							Лист
						МК-003-П-ООС	
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		9

Смоленская область относится к зоне избыточного увлажнения. Годовая сумма осадков в среднем составляет 630 - 730 мм. Две трети осадков в году выпадает в виде дождя, одна треть в виде снега. В теплый период года преобладают дожди средней интенсивности, хорошо увлажняющие почву.

Геоморфология

Территория участка проектирования расположена на Смоленско-московской возвышенности, она не подверглась воздействию последнего оледенения, поэтому рельеф преимущественно представлен пологоволнистыми моренными равнинами.

По геоморфологическому районированию трасса изысканий находится в пределах Гусино-Гнездовской низины.

Рельеф участка изысканий пологоволнистый. Абсолютные отметки поверхности земли в пределах исследуемого участка изменяются от 221,15 м до 229,45 м. Перепад высот составляет 8,30 м.

Геология

Генезис и морфология рельефа поселения является результатом воздействия четвертичных оледенений, а также послеледниковой эрозионной деятельности и аккумуляции.

Территория Смоленской области расположена в центральной части Русской (Восточно-Европейской) платформы (Русской плиты). В ее строении выделяют два структурных яруса (этажа): нижний представляет собой кристаллический фундамент архейского и раннепротерозойского возраста, верхний платформенный осадочный чехол представлен отложениями позднепротерозойского, палеозойского, мезозойского и кайнозойского комплексов.

В результате выполненных инженерно-геологических изысканий (бурение скважин, лабораторные исследования грунтов) установлено, что в геологическом строении участка на разведанную глубину 3,00 м. принимают участие современные (QIV) и покровные (pr,dIII) отложения. Ниже приводится описание сводного геологического разреза сверху вниз:

С поверхности всеми скважинами вскрыты современные (QIV) отложения, представленные почвенно-растительным слоем, мощностью 0,30 м.

Под современными отложениями залегают покровные (pr,dIII) отложения, представленные суглинками пылеватыми различной консистенции, мощностью 2,70 м.

В результате анализа пространственной изменчивости частных показателей физикомеханических свойств грунтов на трассе проектируемой автодороги выделяется 3 инженерногеологических элемента:

ИГЭ №1 - Суглинок (pr,dIII) светло-коричневого цвета, пылеватый, полутвердый.

ИГЭ №2 - Суглинок (pr,dIII) светло-коричневого цвета, пылеватый, тугопластичный.

ИГЭ №3 - Суглинок (pr,dIII) светло-коричневого цвета, пылеватый, мягкопластичный.

Гидрогеология

Смоленский район расположен в западной части Московского артезианского бассейна, приурочен к I гидрогеологическому району (Днепровскому подрайону), к западному крылу МАБа. На территории Смоленского района источником водоснабжения являются подземные воды верхнедевонских отложений. Девонские водоносные горизонты содержат трещиннокарстовопластовые, трещинно-пластовые и порово-пластовые воды морских и прибрежноморских карбонатных и лагунных терригенных отложений.

В период проведения инженерно-геологических изысканий грунтовые воды не вскрыты.

Однако при проектировании необходимо учитывать, что в периоды обильных дождей и таяния снега в зоне аэрации на глубине 0,50-1,50 м. в покровных отложениях могут скапливаться грунтовые воды типа «верховодка».

							МК-003-П-ООС
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

Лист

Почва

Почвообразующие породы на территории Смоленской области представлены четвертичными отложениями различного генезиса и состава, преимущественно ледникового и водноледникового происхождения (покровные суглинки; карбонатные лессовидные суглинки, моренные отложения).

Почвенный покров области на 85% состоит из различных подтипов и видов дерновоподзолистых почв (включая переувлажненные и заболоченные), в долинах рек - аллювиальные. По механическому составу среди дерново-подзолистых почв преобладают легко- и среднесуглинистые (66%). Песчаные и супесчаные составляют около 33%.

На участке проектирования почвенный покров представлен дерново-подзолистыми почвами.

В соответствии с требованиями ГОСТ 17.5.3.06-85 «Охрана природы. Земли. Требования к определению норм снятия плодородного слоя почвы при производстве земляных работ» нормы снятия плодородного слоя устанавливается 20 см.

Фауна и флора

На территории участка проектирования растительность преимущественно представлена разнотравно-злаковой луговой растительностью: одуванчик лекарственный, тмин обыкновенный, бедренец камнеломковый, подорожник ланцетолистный, овсянница луговая, ежа сборная, герань луговая и многие другие. Древесный ярус представлен деревьями преимущественно мелколиственных пород: ольха, осина, ива, береза.

В ходе рекогносцировочного обследования, с использованием материалов Красных книг, на исследуемой территории редкие и охраняемые растения не обнаружены.

В ходе инженерно-экологических изысканий редкие и охраняемые виды животных на участке изысканий не выявлены ни в зоне планируемого строительства (прямого воздействия), ни в зоне возможного влияния объекта строительства. На исследуемой территории отмечены следующие представители орнитофауны: ворона серая, сорока, галка, чайка, воробей домовый, голубь сизый.

Сведениями об основных путях и направлениях миграции диких, домашних животных и птиц, а также о наличии объектов растительного и животного мира, занесенных в Красную книгу Российской Федерации и Красную книгу Смоленской области на объекте изысканий Департамент не располагает.

Согласно сведениям Департамента в пределах объекта изысканий расположена территория, арендуемая юридическим лицом – пользователем объектами животного мира АО «Агромашзапчасть».

В ходе инженерно-экологических изысканий, редкие и охраняемые виды животных на участке изысканий не выявлены ни в зоне планируемого строительства (прямого воздействия), ни в зоне возможного влияния объекта строительства.

В период строительства на животный мир будет оказано кратковременное воздействие, в основном обусловленное фактором беспокойства. Световое и шумовое воздействие отпугнут большинство животных и птиц с территории проведения строительных работ. В целях предотвращения гибели объектов животного мира необходимо учитывать требования, утвержденные Постановле-

Взам. инв	
Подп. и дата	
Инв. № подл.	

							Лист
						МК-003-П-ООС	11
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		11

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

нием Правительства РФ от 13.08.1996г. №997 «Об утверждении Требований по предотвращению гибели объектов животного мира при осуществлении производственных процессов, а также при эксплуатации транспортных магистралей, трубопроводов, линий связи и электропередачи».

1.3. Фоновое загрязнение атмосферного воздуха

Уровень фонового загрязнения атмосферного воздуха принят по данным Смоленского ЦГМС — филиал ФГБУ «Центральное УГМС» (справка от 25.07.2023 г. № 312-06/06-3-171), и представлена в таблице 1.3.1. (Приложение Д).

Таблица 1.3.1.

ПОКАЗАТЕЛИ	Взвешенные вещества	Диоксид серы	Оксид угле- рода	Диоксид азота
Фоновые концентрации (мг/м3)	0,199	0,018	1,800	0,055
ПДК макс. разов. (мг/м3)	0,500	0,500	5,000	0,200
Доли ПДК	0,398 ПДК	0,036 ПДК	0,360 ПДК	0,275 ПДК

Анализ таблицы 1.3.1 показал, что на рассматриваемой территории превышений предельно допустимых концентраций загрязняющих веществ в атмосферном воздухе не выявлено.

1.4. Санитарно-экологическое состояние территории

По результатам инженерно-экологических изысканий, проведенных ООО «Геокомпани» в 2023 г. установлено:

1. В административном отношении территория изысканий расположена в д. Буценино Михновского с.п. Смоленского района Смоленской области;

Согласно данным Публичной кадастровой карты исследуемая территория изысканий расположена в границах земельных участков:

- 67:18:0040203:3175 (категория земель: земли населенных пунктов; разрешенное использование: для общего пользования);
- 67:18: 0040203:3178(категория земель: земли населенных пунктов; разрешенное использование: для общего пользования).
- 2. Рельеф спокойный. Абсолютные отметки поверхности земли в пределах исследуемого участка изменяются от 221м до 229 м., рельеф спокойный, уклоны поверхности составляют около 1-2 градусов.
- 3. Подземные воды исследуемого участка изысканий относятся ко II категории естественной защищенности от загрязнения с поверхности по градации Гольдберга.
- 4. По климатическим условиям район расположен в умеренно-тепловой и влажной зоне, характеризующейся теплым климатом летом, умеренно-холодной зимой с устойчивым снежным покровом и хорошо выраженным переходным периодом;
- 5. На территории изысканий почвенный покров представлен дерново-подзолистыми почвами с низким содержанием гумуса, менее 1%. В соответствии с требованиями ГОСТ 17.5.3.06-85 «Охрана природы. Земли. Требования к определению норм снятия плодородного слоя почвы при производстве земляных работ»: норма снятия потенциально-плодородного слоя для дерново-подзолистых почв устанавливается 20 см.
 - 6. Растения, внесенные в Красную Книгу, на участке изысканий отсутствуют;
- 7. Представители животного мира, занесенные в Красную книгу и ареалы их обитания на исследуемой территории не обнаружены;

							Лист
						МК-003-П-ООС	12
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		12

- 8. В районе участка изысканий ООПТ федерального, регионального и местного значений Смоленской области, а также лесопарковых зеленых поясов нет;
- 9. Территория исследуемого участка не затрагивает границы зон санитарной охраны источников водоснабжения.
- 10. Территория изысканий не относится к неблагополучным населенным пунктам по сибирской язве;
 - 11. Участок изысканий не имеет пересечений с землями лесного фонда;
 - 12. Участок изысканий расположен вне границ водоохранных зон;
- 13. Территория изысканий расположена вне границах территорий объектов культурного наследия (памятников истории и культуры) народов Российской Федерации включенных в единый государственный реестр объектов культурного наследия (памятников истории и культуры) народов Российской Федерации.
- 14. На рассматриваемой территории содержание загрязняющих веществ в атмосферном воздухе не превышают нормативных;
- 15. В пределах участка изысканий по суммарному показателю загрязнения тяжелыми металлами почва характеризуется как «допустимая»; нефтепродуктами «допустимая для использования»; бенз(а)пиреном «чистая»; по санитарно-паразитологическим «чистая», по санитарно-микробиологическим «чистая»; по удельной эффективной активности ЕРН «первый класс». Рекомендации по использованию почвогрунтов: Использование без ограничений;
- 16. Уровень радиации находится в пределах нормального естественного фона внешнего гамма-излучения и не представляет радиационной опасности.

Взам. инв.№	
Подп. и дата	
№ подл.	Лист

Кол.уч.

Подп.

МК-003-П-ООС

13

2. Краткая характеристика проектируемого объекта

2.1. Градостроительная ситуация

В административном отношении участок проведения работ по реконструкции автодороги расположен в границах д. Буценино Михновского сельского поселения Смоленского р-на Смоленской области.

В состав улично-дорожной сети деревни Буценино входит 20 проездов, общей протяженностью 6618,53 м.

Вся проектируемая улично-дорожная сеть является проездом сельского населенного пункта, согласно таблице 11.4 СП 42.13330.2016 «Градостроительство. Планировка и застройка городских и сельских поселений. Актуализированная редакция СНиП 2.07.01-89*».

Проектируемый проезд 1.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с улицей Кедровой. В плане Проектируемый проезд 1 не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 30%, минимальный – 5%. Конец трассы по согласованию с Заказчиком находится на Π K 6+73,15.

Проектируемый проезд 2.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с улицей Кедровой. В плане Проектируемый проезд 2 не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 39‰, минимальный – 6‰. Конец трассы находится на пересечении с переулком Полевым на ПК 4+83,06.

Проектируемый проезд 3.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с улицей Кедровой. В плане Проектируемый проезд 3 не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный -24,5%, минимальный -5%. Конец трассы находится на ПК 3+74,66 и заканчивается разворотной площадкой 15 на 15 м.

Проектируемый проезд 4.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с улицей Кедровой. В плане Проектируемый проезд 4 не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 28‰, минимальный – 5,5‰. Конец трассы находится на пересечении с 1-ым Сосновым переулком на ПК 3+85,02.

Проектируемый проезд 5.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с 1-м Сосновым переулком. В плане Проектируемый проезд 5 не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 38,43‰, минимальный – 5‰. Конец трассы находится на пересечении с переулком Полевым на ПК 1+11,65.

Улица Кедровая.

Начало трассы ПК 0+00,00 начинается разворотной площадкой 15 на 15 м. В плане улица Кедровая улица не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 17‰, минимальный – 5‰. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 4 на ПК 5+40,53.

Улица Тенистая.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 1. В плане улица Тенистая не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 12‰, минимальный – 5‰. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 4 на ПК 4+93,62.

Улица Академическая.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 1. В плане улица Академическая не имеет углов поворота. Величина продольных уклонов составила: максимальный -34%, минимальный -5%. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 4 на ПК 4+93,61.

Улица Дубравная.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 1. В плане улица Дубравная не имеет углов поворота. Величина продольных уклонов составила: максимальный -16%, минимальный -5%. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 4 на ПК 4+93,60.

1-й Сосновый переулок.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 1. В плане 1-й Сосновый переулок не имеет углов поворота. Величина продольных уклонов составила: максимальный -49,5%, минимальный -5%. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 5 на ПК 3+14,71.

2-й Сосновый переулок.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 4. В плане 2-й Сосновый переулок не имеет углов поворота. Величина продольных уклонов составила: максимальный -18,5%, минимальный -9,5%. Конец трассы находится на ПК 1+13,48 и заканчивается разворотной площадкой 15 на 15 м.

Переулок Полевой.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 1. В плане переулок Полевой имеет 1 угол поворота с радиусом в плане 200 м. Величина продольных уклонов составила: максимальный -25%, минимальный -5%. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 5 на ПК 2+87,96.

Проектируемый проезд 6.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Нечетной улицей. В плане Проектируемый проезд 6 имеет 1 угол поворота с радиусом в плане 100 м. Величина продольных уклонов составила: максимальный -23,5%, минимальный -5%. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 7 на ПК 2+27,17.

Проектируемый проезд 7.

Начало трассы ПК 0+00,00, что соответствует границе полосы отвода. В плане Проектируемый проезд 7 не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 37,5‰, минимальный – 7‰. Конец трассы находится на ПК 3+30,55, что соответствует границе полосы отвода.

Улица Нечетная.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 6. В плане улица Нечетная не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 31‰, минимальный – 10‰. Конец трассы находится на ПК 2+49,97 и заканчивается разворотной площадкой 15 на 15 м.

Улица Рябиновая.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с Проектируемым проездом 6. В плане улица Рябиновая не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный -53%, минимальный -5%. Конец трассы находится на ПК 2+74,01 и заканчивается разворотной площадкой 15 на 15 м.

1-й Рябиновый переулок.

							•
МК-003-П-ООС							
	Дата	. Дат	Подп.	№док.	Лист	Кол.уч. Ли	Изм.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с улицей Рябиновой. В плане 1-й Рябиновый переулок не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный -40,75%, минимальный -5%. Конец трассы находится на пересечении с Проектируемым проездом 7 на ПК 2+29,27.

2-й Рябиновый переулок.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с улицей Рябиновой. В плане 2-й Рябиновый переулок не имеет углов поворотов. Величина продольных уклонов составила: максимальный -20,37%, минимальный -9,5%. Конец трассы находится на ПК 1+91,98 на пересечении улице Райской.

Проектируемый проезд 8.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с 2-м Рябиновым переулком. В плане Проектируемый проезд 8 не имеет углов поворота. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 42,5%, минимальный – 5%. Конец трассы находится на ПК 1+13,83 и заканчивается разворотной площадкой 15 на 15 м.

Улица Райская.

Начало трассы ПК 0+00,00 находится на пересечении с 1-м Рябиновым переулком. В плане улица Райская не имеет углов поворота. Величина продольных уклонов составила: максимальный – 41,5%, минимальный – 5%. Конец трассы находится на ПК 2+36,70 и заканчивается разворотной площадкой 15 на 15 м.

Класс автомобильных дорог: дорога обычного типа (не скоростная дорога).

Территория, прилегающая к проектируемому участку, освоена в хозяйственном отношении.

Ближайшая территория с нормируемыми показателями качества среды — участки под индивидуальное жилищное строительство — примыкают к участку проектирования со всех сторон.

2.2. Краткая характеристика принятых проектных решений

Среднегодовая среднесуточная интенсивность движения на 2023 г. составляет:

Наименование	Интенсивность 2023 г., авт./сут.	Ежегодный прирост интенсивности
Легковые автомобили, небольшие грузовики (фургоны) и другие автомобили с прицепом и без него	2300	1,02
Двухосные грузовые автомобили	200	1,02
Трехосные грузовые автомобили	188	1,02

План, продольный и поперечный профиль

Для всех проектируемых проездов продольный профиль запроектирован с учетом максимального сохранения отметок, за исключением отдельных участков с локальным понижением рельефа, на которых выполнено выравнивание профиля. Выполнена увязка высотных отметок между пересечениями и примыканиями.

Продольный профиль на всем протяжении запроектирован для расчетной скорости движения 30 км/час. Радиусы вертикальных кривых приняты не менее указанных в табл. 11.4 СП 42.13330.2016: выпуклых -600 м; вогнутых -200 м.

Радиусы закруглений на примыканиях приняты 6 м.

В поперечном профиле предусмотрены 1 полоса движения шириной 4,5 м с обочинами шириной 1 метр. Поперечный уклон проезжей части односкатный 20‰.

							Лист
						МК-003-П-ООС	16
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		16

Ширина укрепленной щебнем части обочины составляет 0,5 м, оставшаяся часть укреплена засевом трав по слою растительного грунта толщиной 15 см.

Проектные откосы земляного полотна приняты как 1:1,5 ввиду незначительной высоты насыпи/выемки.

Максимальная высота насыпи -1,24 м, максимальная глубина выемки -0,70 м.

Протяжение насыпи (по оси) -6253,4 м, протяжение выемок (по оси) -366,65 м.

Проектом предусмотрено устройство 5 основных видов поперечных профилей, вызванных необходимостью увязки с окружающей местностью (см. лист МК-002-П-ТКР-1-АД-4):

- Тип 1 одна полоса шириной 4,5 м, с обеих сторон обочины 1 м, с укреплённой частью 0,5 м, откосы насыпи крутизной 1:1,5;
- Тип 2 одна полоса шириной 4,5 м, с обеих сторон обочины 1 м, с укреплённой частью 0,5 м, планировка газоном;
- Тип 3 одна полоса шириной 4,5 м, с обеих сторон обочины 1 м, с укреплённой частью 0,5 м, слева откос насыпи крутизной 1:1,5 справа кювет;
- Тип 4 одна полоса шириной 4,5 м, с обеих сторон обочины 1 м, с укреплённой частью 0,5 м, справа откос насыпи крутизной 1:1,5 слева кювет;
- Тип 5 одна полоса шириной 4,5 м, с обеих сторон обочины 1 м, с укреплённой частью 0,5 м, откосы выемки крутизной 1:1,5

Откосы укрепляются слоем грунта с посевом многолетними травами.

Земляное полотно и дорожная одежда

Проектом предусмотрены следующие конструкции дорожных одежд.

КДО (проезжая часть и укрепленная часть обочины)

- $25~\rm cm$ гравийно-песчаная смесь C4 по ГОСТ 25607-2009, обработанная комплексным вяжущим на основе 6% портландцемента ЦЕМ I $42,5\rm H$ и 0,6% полимерно-минеральной добавки Nicoflok, марка M60 F25 по ГОСТ 23558-94;
- 34 см суглинок, улучшенный песчано-гравийной смесью С4 по ГОСТ 25607-2009 и стабилизированной портландцементов ЦЕМ I 42,5 H (4%), марка по прочности М10 по ГОСТ 23558-94.

Водоотвод

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Проектом предусмотрено водоотведение с территории автодороги открытым способом за счет продольного и поперечного уклонов проезжей части, а также за счет устройства кюветов, отводящих воду за пределы проектируемого участка.

На пересечении с проезжей частью для перепуска воды укладываются поперечные железобетонные лотки Top Plus 500, из которых вода попадает в кювет.

Снос древесно-кустарниковой растительности

Проектными решениями предусмотрен снос древесной растительности преимущественно мягких пород в количестве 602 единиц:

№ п/п	Наименование породы	Вид породы	Кол-во, шт.
1.	Ива 10 см	мягкая	425
2.	Ива 20 см	мягкая	177
Ито	ΓΟ		602

Ведомость вырубки деревьев, согласованная Главой муниципального образования Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области представлена в Приложении Д.

Ш								
								Лист
							МК-003-П-ООС	17
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		1 /

2.3. Порядок производства работ

Реконструкция дороги производится в два периода - подготовительный и основной. Основные работы ведутся с разбивкой трассы на захватки, длина, границы захваток определяются при разработке проекта производства работ. Выполнение основных видов строительных работ рекомендуется линейно-поточным методом с организацией следующих специализированных звеньев:

- звено № 1 подготовительные работы;
- звено № 2 земляные работы: устройство земляного полотна и замена грунта;
- звено № 3 устройство дорожной одежды проезжей части и тротуаров, установка бордюрных камней;
 - звено № 4 устройство газонов и укрепление обочин;
 - звено № 5- обустройство автодороги.

Календарная продолжительность строительства составляет 6 месяцев, в том числе подготовительный период – 1 месяц. Продолжительность рабочей смены 8 часов. Продолжительность рабочей недели 5 рабочих дней. Общее количество работающих – 18 человек.

Работы подготовительного периода включают:

- вынос и закрепление в натуре осей улицы;
- установка временных дорожных знаков для организации безопасного движения автотранспорта на период ведения работ (по ГОСТ Р 52289-2004, ГОСТ Р 52290-2004, ГОСТ 12.4.026-2015);
 - установка пожарного щита, поста мойки колес строительного автотранспорта;
 - установка временных бытовых помещений, используемых на период реконструкции;
 - обеспечение стройки водой и электроэнергией на период ведения работ;
 - устройство временного ограждения участка работ (захватки);
- доставка необходимых механизмов, инструментов, приспособлений для реконструкции автодороги.

Перед началом работ выполняется установка временных дорожных знаков на период производства работ силами строительной организации, с согласованием установленных знаков с ГИБДД с указанием видов работ и сроков проведения.

Зеленые насаждения, находящиеся в зоне работ, а также находящиеся за границами работ, но в опасной зоне производства работ подлежат защите. При производстве строительных работ необходимо: оградить деревья сплошными деревянными щитами высотой около 2-х метров из доски толщиной 25 мм, щиты располагают на расстоянии 0,5 метра от ствола, на забитых в землю колышках.

Работы основного периода ведутся захватками.

Последовательность работ на захватке:

- земляные работы (устройство уширения, выемка для новой дорожной одежды), планировка и уплотнение земляного полотна;
 - -укрепление откосов,

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

- -замена грунта на песок,
- устройство щебеночного основания;
- установка бортовых камней;
- устройство тротуаров;
- устройство покрытия из асфальтобетонной смеси.

Далее работы переходят на следующую захватку.

В рамках капитального ремонта дороги производятся демонтажные работы, к которым относятся:

							Лист
						МК-003-П-ООС	10
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		10

Автомобильная дорога

Ресайклер. Рабочая ширина 3048мм

№док.

Кол.уч.

Подп.

Дата

Цементовоз

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

- рубка деревьев и корчевка пней;

Наименование

Автогрейдеры: среднего типа 99 кВт (135 л.с.)

- срезка растительного грунта.

Заправка построечного транспорта производится на стационарных АЗС, дорожностроительная техника – на месте производства работ или строительной базе.

При планировке земполотна и при устройстве дорожной одежды в сухую погоду производится обеспыливание водой.

Потребность в строительных машинах и механизмах для производства строительномонтажных работ приведена в таблице 2.3.1.

Марка

WIRTGEN WR 2500 S

ТЦ-12

Д3-122 либо

МК-003-П-ООС

Таблица 2.3.1.

Итого

1

3

2

Лист

19

Ед.изм.

шт.

шт.

шт.

тытогрендеры: ередпего типа уу кыт (133 л.с.)	ДЗ 122 ЛИОО	ш1.	_
	Д3-143		
Трактор на гусеничном ходу, мощность 59 кВт (80	ДТ-75	шт.	1
л.с.)			
Электростанции передвижные	АД-40-Т400	шт.	1
Агрегаты сварочные передвижные с номинальным	АДД-2х2501 П +ВГ	шт.	1
сварочным током 250 – 400 A			
Автомобиль-самосвал, грузоподъемность до 7 т	KAMA3 4308 H3	шт.	3
Автомобиль-самосвал, грузоподъемность до 10 т	KAMA3 43118-011-10	шт.	3
Автомобиль бортовой, грузоподъемностью до 5 т	KAMA3-4308	шт.	1
Автопогрузчики 5 т	Maximal 2.0	шт.	2
Бульдозеры 79 кВт (108 л.с.)	Д3-110	шт.	1
Катки дорожные самоходные гладкие: 8 т	ДУ-96	шт.	1
Катки дорожные самоходные гладкие 13 т	DM-13-VC	шт.	1
Катки дорожные самоходные вибрационные, масса:	ДУ-98	шт.	1
более 8 т			
Катки дорожные прицепные на пневмоколесном ходу	ДУ-16	шт.	1
25 т			
Корчеватели-собиратели с трактором 79 кВт (108 л.с.)	Д3-110	шт.	1
Краны на автомобильном ходу 16 т	Ивановец КС-35714К-	шт.	2
	2		
Машины бурильно-крановые	ВG-20 (БМ-302)	шт.	1
Машины маркировочные	ДЭ-ЗА	шт.	1
Машины поливомоечные 6000 л	MK-6	шт.	2
Трамбовки пневматические при работе от передвиж-	TP-6	шт.	3
ных компрессорных станций			
Экскаваторы 0,5 м3	ЭО-3323	шт.	1
Экскаваторы 0,65 м3	ЭО-4111В	шт.	1
Экскаваторы 1,0 м3	Hitachi ZX250LCH	шт.	2
Погружатель на экскаваторе с электроприводом	O3CM B 32.60	шт.	2
Автобетоновоз – смеситель	СБ-92-1A, Tigarbo	шт.	1
	MA3-MAN 26-373)		
Автобетононасос	СБ-126Б, АБН 75/32	шт.	1
Пила с карбюраторным двигателем	Husqvarna 140	шт.	1
Компрессор дизельный	АСО-ВК60/7МПД	Шт.	1

2.4. Инженерное обеспечение площадки производства работ

Для уменьшения площади складирования, по возможности, монтаж конструкций и подачу материалов вести «с колес», поставляя материалы к месту производства работ в размере односменной потребности.

На период строительства проектом не предусмотрен отвод земель во временное пользование.

Складирование грунта при разработке траншей при переустройстве инженерных сетей предусматривается на расстоянии 0,5 м от бровки траншеи.

На площадке ведения работ устанавливается минимум инвентарных зданий и сооружений: контора прораба; помещения для отдыха, обогрева, сушки одежды, приёма пищи; санитарнобытовые помещения; контейнер для мусора; ёмкость с водой; противопожарный щит; передвижная электростанция. В связи с производством работ по захваткам, рабочая площадка с бытовыми помещениями будет перемещаться одновременно с продвижением производства работ. Места расположения бытовых помещений будут уточняться при разработке Проекта производства работ.

На площадке предусмотрено размещение временных бытовых помещений для персонала контейнерного типа, биотуалеты, а также закрытые емкости для сбора твердых бытовых отходов и противопожарный щит.

Проживание персонала, участвующего в строительстве, на объекте не предусматривается. Доставку и возврат рабочих на постоянное место жительства обеспечивает строительная организация, которая осуществляет перевозки рабочих от пункта сбора до строительного городка и к месту работы.

Микроклимат бытовых помещений должен соответствовать требованиям СанПиН 2.2.4.548-96 «Гигиенические требования к микроклимату производственных помещений» - температура — 22-24 гр.С, относительная влажность воздуха 40-60%; естественная освещенность в административно-бытовых помещениях, предусмотренных для работников на период строительных работ составляет — 1%; искусственное освещение — 300-400 лк, что соответствует требованиям СанПиН 2.2.1/2.1.1.1278-03 «Гигиенические требования к естественному, искусственному и совмещенному освещению жилых и общественных зданий» (в действующей редакции).

Источником водоснабжения работ по реконструкции является привозная вода, для питьевых целей — привозная бутилированная вода, что соответствует требованиям СанПиН 2.2.3.2733-10 изм.1 к СанПиН 2.2.3.1384-03; СанПиН 2.1.4.1074-01 «Питьевая вода. Гигиенические требования к качеству воды централизованных систем питьевого водоснабжения. Контроль качества» (с изменениями на 28 июня 2010года).

Потребность в питьевой воде работников на питьевые нужды составляет 3-5 л в день на 1 человека, на хозяйственно-бытовые 10-15 л в день на 1 человека, что соответствует требованиям СанПиН 2.2.3.1384-03 (в действующей редакции); качество воды, используемой на хозяйственно-бытовые нужды должно соответствовать требованиям СанПиН 2.1.4.1074-01 «Питьевая вода. Гигиенические требования к качеству воды централизованных систем питьевого водоснабжения. Контроль качества» (в действующей редакции), качество воды используемой на питьевые нужды должно соответствовать требованиям СанПиН 2.1.4.1116-02 «Питьевая вода. Гигиенические требования к качеству воды, расфасованной в емкости. Контроль качества.» (в действующей редакции).

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

На период проведения работ по реконструкции проектируемого объекта для работников запроектирован биотуалет, очистка которого предусматривается 1 раз в неделю или чаще по мере необходимости, что соответствует требованиям СП №4690-88 «Санитарные правила содержания территории населенных мест».

							Лист
						МК-003-П-ООС	20
Из	зм. Кол.	ч. Лист	№док.	Подп.	Дата		20

Отходы производства в период реконструкции собираются и вывозятся в соответствии с требованиями СанПиН 2.1.7.1322-03 «Гигиенические требования к размещению и обезвреживанию отходов производства и потребления»; отходы потребления вывозятся в летний период времени — ежедневно, в зимний период времени года — 1 раз в 3 дня в соответствии с требованиями СП №4690-88 «Санитарные правила содержания населенных мест».

Площадки для установки контейнеров и биотуалетов должны быть удалены от жилых домов, детских учреждений, спортивных площадок и от мест отдыха населения на расстояние не менее 20 м, но не более 100 м. согласно требованиям СП №4690-88.

Хранение горюче-смазочных материалов на стройплощадке не предусматривается.

Фактическое обеспечение строительства материалами, конструкциями и полуфабрикатами будет осуществляться с ближайших действующих производственных предприятий с учетом сложившихся производственных связей с поставщиками дорожно-строительных материалов и конструкций.

Все строительные материалы (песок, почва, щебень и т.д.), используемые при строительстве объекта должны быть безвредны и безопасны для здоровья человека в соответствии с требованиями СанПиН 2.1.7.1287-03 «Санитарно-эпидемиологические требования к качеству почвы» (в действующей редакции); Федерального закона РФ от 30.03.1999 г. № 52-ФЗ «О санитарно-эпидемиологическом благополучии населения» (в действующей редакции); Единого перечня товаров, подлежащих санитарно-эпидемиологическому надзору (контролю) Решения Комиссии Таможенного союза от 28.05.2010г. № 299 (в действующей редакции).

Расстояние от ближайшего склада стройматериалов, которые нет возможности перевезти железнодорожным транспортом:

- 1. Нерудные материалы: щебеночно-гравийно-песчаные смеси Смоленский район, месторождение Карьер Стрельники 33 км.
- 4. Полигон ТБО- Смоленская область, Смоленский район, сельское поселение Кощино, северо-восточнее деревне Замятлино 33км.
 - 5. Временный склад- до 1 км.
 - 6. Вода до 1 км.

Порубочные древесные отходы, а так же растительный грунт, не пригодный для дальнейшего использования, грузятся на месте и транспортируются на полигон ТБО, расположенный по адресу: Смоленская область, Смоленский район, сельское поселение Кощино, северо-восточнее деревне Замятлино в 33 км от объекта.

Обеспечение строительной площадки электроэнергией на трассе осуществляется от передвижной дизельной электростанции АД-40 с ММЗ в шумозащитном кожухе.

Вода для питьевых нужд - привозная бутилированная.

Вода для технологических нужд - привозная из ближайших водонаборных пунктов.

Вода при производстве линейных работ необходима для обеспечения оптимальной влажности грунтов при укатке, для увлажнения материалов.

Выезды со стройплощадок на дорожную сеть общего пользования оборудуются постами для мойки колес автотранспортных средств с системой оборотного водоснабжения типа «Каскад» - Люкс.

Ремонт ведется захватками, и соответственно организация отвода стока с территории капитального ремонта предусмотрена по захваткам. Для предотвращения загрязнения окружающей территории сточными водами и для предотвращения попадания загрязняющих веществ в грунт со строительных участков по захваткам предусматривается их сбор по трубам ПНД в герметичную ёмкость, из которой вывозится специализируемой организацией.

Подп. и дата	
Инв. № подл.	

Взам. инв.№

								Лист
							МК-003-П-ООС	21
Ш	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		21

Строительная площадка устраивается на твердой поверхности, сбор воды с площадки организован уклоном в сторону герметичных лотков с последующим отводом стока в накопительные емкости, которые по мере накопления подлежат откачки и вывозу на пункт приема ЖБО по договору с лицензируемой организацией.

Использованная для хозяйственных нужд вода сливается в отстойник и периодически, по мере его заполнения, вывозится ассенизационными машинами. Бытовое канализование обеспечивается при помощи арендованных мобильных биотуалетов.

Взам. инв.№	
Подп. и дата	
нв. № подл.	

						МК-003-П-ООС
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

Лист

3.1. Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу

Период реконструкции

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Для оценки загрязнения атмосферного воздуха при проведении работ по реконструкции автодороги все источники выбросов загрязняющих веществ в атмосферу, объединены в один источник выбросов — *строительную площадку*, так как они имеют рассредоточенный и непостоянный характер.

Работы по реконструкции автодороги характеризуются последовательностью реализации строительного цикла, начиная от подготовительных работ, заканчивая благоустройством территории, т.е. процессы не одновременны и представляют собой определенные технические комплексы работ, последовательно сменяющие друг друга.

Таким образом, для оценки химического воздействия на атмосферный воздух, из всего строительного цикла целесообразно выделить такой период, в который техногенная нагрузка на окружающую среду максимальна.

Исходя из анализа предусмотренных согласно ПОС методов строительно-монтажных работ, наиболее интенсивными являются *работы по обустройству дорожной одежды* с применением тяжелой строительной техники и грузового автотранспорта. Также целесообразно учесть сварочные и окрасочные работы (нанесение разметки), работы по укладке асфальтового покрытия.

Таким образом, основными источниками выделений загрязняющих веществ атмосферного воздуха при проведении строительных работ являются: *строительная техника, грузовой автотранспорт, сварочное оборудование, пост окраски и процесс укладки асфальтового покрытия*.

Так как эти источники будут функционировать только в период проведения строительных работ, то согласно Порядка проведения инвентаризации стационарных источников и выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, корректировки ее данных, документировании и хранении данных, полученных в результате проведения таких инвентаризации и корректировки, утв. Приказом Минприроды от 19.11.2021 г. №871, им присвоены номера, начиная с 5501 — для организованных и 6501 — для неорганизованных:

Источник 5501. Дизельгенератор. Выброс организованный, высота трубы -2.0 м, диаметр -0.15 м.

Источник 6501. Ресайклер. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6502. Бетоновоз. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6503. Бетоновоз. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6504. Бетоновоз. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6505. Автогрейдер. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6506. Автогрейдер. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6507. Трактор. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6508. Сварочный пост. Выброс неорганизованный, высота – 2,0 м.

Источник 6509. Автосамосвал г/п 7 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6510. Автосамосвал г/п 7 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6511. Автосамосвал г/п 7 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6512. Автосамосвал г/п 10 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

							Лист
						МК-003-П-ООС	23
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		23

Инв. № подл. п Додп. и дата Взам. инв. №

Лист

№док.

Подп.

Дата

Кол.уч.

Источник 6513. Автосамосвал г/п 10 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6514. Автосамосвал r/n 10 т. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6515. Бортовой автомобиль. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6516. Автопогрузчик. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6517. Автопогрузчик. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6518. Бульдозер. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6519. Земляные работы. Выброс неорганизованный, высота -2,0 м.

Источник 6520. Каток 8 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6521. Каток 13 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6522. Каток 8 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6523. Каток 25 т. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6524. Трактор корчеватель-собиратель. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6525. Автокран. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6526. Автокран. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6527. Бурильно-крановая машина. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6528. Пост покраски. Выброс неорганизованный, высота – 2,0 м.

Источник 6529. Поливомоечная машина. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6530. Поливомоечная машина. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6531. Экскаватор. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6532. Земляные работы. Выброс неорганизованный, высота -2,0 м.

Источник 6533. Экскаватор. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Источник 6534. Земляные работы. Выброс неорганизованный, высота -2,0 м.

Источник 6535. Экскаватор. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6536. Земляные работы. Выброс неорганизованный, высота -2.0 м.

Источник 6537. Экскаватор. Выброс неорганизованный, высота -5.0 м.

Источник 6538. Земляные работы. Выброс неорганизованный, высота – 2,0 м.

Источник 6539. Автокомпрессор. Выброс неорганизованный, высота – 5,0 м.

Расчет количественных значений на период строительства выполнен по расчетным модулям программы «ЭКО центр», в соответствии с методиками, внесенными в Перечень методик расчета выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферный воздух стационарными источниками Распоряжениями Минприроды РФ № 19-р от 24.06.2019 г., № 35-р от 14.12.2020 г., и № 22-р от 28.06.2021 г. и представлен в *Приложении А.1*.

Перечень загрязняющих веществ, выделяющихся в результате функционирования строительной площадки представлен в таблице 3.1.1.

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу Период строительства

Таблица 3.1.1.

N <u>º</u> п/п	Код 3В	Наименование 3В по СанПиН 1.2.3685-21		Значение ПДКм.р., мг/м³		Значение ПДКс.год, мг/м³	Значение ОБУВ, мг/м³	Максималь- ный разовый выброс 3В, г/с (за 2021 год)	Суммарный выброс 3В, т/год (за 2021 год)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
1		диЖелезо триоксид, (железа оксид)/в пересчете на железо/(Железо сесквиоксид)		-	0,04	-	-	0,0016971	0,000267
2		Марганец и его соединения/в пересчете на марганец (IV)		0,01	0,001	0,00005	-	0,0001886	0,0000297

МК-003-П-ОО

Nº п/п	Код 3В	Наименование 3В по СанПиН 1.2.3685-21	Класс опас- ности	Значение ПДКм.р., мг/м³	Значение ПДКс.с., мг/м³	Значение ПДКс.год, мг/м³	Значение ОБУВ, мг/м³	Максимальный разовый выброс 3В, г/с (за 2021 год)	Суммарный выброс 3В, т/год (за 2021 год)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
		оксид/							
3	0301	Азота диоксид (Двуокись азота; пероксид азота)	3	0,2	0,1	0,04	-	0,1764222	0,611847
4	0304	Азот (II) оксид (Азот моноок- сид)	3	0,4	-	0,06	-	0,0286634	0,099413
5		Углерод (Пигмент черный)	3	0,15	0,05	0,025	-	0,0158027	0,060568
6	0330	Сера диоксид	3	0,5	0,05	-	-	0,0358607	0,100325
7		Углерода оксид (Углерод окись; углерод моноокись; угарный газ)	4	5	3	3	-	0,2201155	0,949645
8		Фтористые газообразные соединения/в пересчете на фтор/: - гидрофторид (Водород фторид; фтороводород)	2	0,02	0,014	0,005	-	0,0000686	0,0000108
9	0621	Метилбензол (Фенилметан)	3	0,6	-	0,4	-	0,0001736	0,000156
10		Бенз/а/пирен	1	-	1,00e-6	1,00e-6	-	4,12e-8	4,80e-9
11	1210	Бутилацетат (Бутиловый эфир уксусной кислоты)	4	0,1	-	-	-	0,0005208	0,000469
12	1240	Этилацетат (Этиловый эфир уксусной кислоты)	4	0,1	-	-	-	0,0003472	0,000313
13	1325	Формальдегид (Муравьиный альдегид, оксометан, метиленоксид)	2	0,05	0,01	0,003	-	0,0000239	0,0000041
14		Пропан-2-он (Диметилкетон; диметилформальдегид)	4	0,35	-	-	-	0,0001736	0,000156
15	2732	Керосин (Керосин прямой перегонки; керосин дезодорированный)	-	-	-	-	1,2	0,0495751	0,187921
16	2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния, в %: -более 70 (динас и другие)	3	0,15	0,05	-	-	0,0000217	0,0000115
17	2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния, в %: - 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и другие)		0,3	0,1	-	-	0,0000072	0,0000045
						•	Всего:	0,529662	2,011141

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Максималь-

Расчетная часовая интенсивность движения авт/час с учетом времени суток выполнена на основании п.6.3, формула 6.3. ОДМ 218.2.2013-2011 «Методические рекомендации по защите от транспортного шума территорий, прилегающих к автомобильным дорогам», первая редакция. Росавтодор, 2011 г.

Расчетная интенсивность движения в дневной и ночной периоды времени определяется по формулам

Ш								
								Лист
							МК-003-П-ООС	25
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		23

 $N_{\rm H} = 0.039 \cdot N_{\rm cyr}$

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

где NД — расчетная интенсивность движения, авт./ч, за 1 ч наиболее интенсивного движения в дневное время (с 7–00 до 23–00 ч);

NH — расчетная интенсивность движения, авт./ч, за 1 ч наиболее интенсивного движения в ночное время (с 23–00 до 7–00 ч);

Ncyт- среднегодовая суточная интенсивность движения, авт./сут.

Скорость транспортного потока принята 40 км/час.

Расчет количественных значений на период эксплуатации выполнен в программе «Магистральгород, версия 3.0» (разработан Фирма «Интеграл»), в соответствии с методикой определения выбросов автотранспорта для проведения сводных расчетов загрязнения атмосферы городов: СПб, $2010 \, \text{г.}$ (Приложение A.2).

Перечень загрязняющих веществ, выделяющихся в результате эксплуатации автодороги представлен в таблице 3.1.2.

Перечень загрязняющих веществ, выбрасываемых в атмосферу Период эксплуатации

Таблица 3.1.2.

									aosititya 5.1.2.
№ п/п	Код 3В	Наименование 3В по СанПиН 1.2.3685-21	Класс опас- ности	Значение ПДКм.р., мг/м³	Значение ПДКс.с., мг/м³	Значение ПДКс.год, мг/м³	Значение ОБУВ, мг/м³	Максималь- ный разовый выброс 3В, г/с (за 2021 год)	Суммарный выброс 3В, т/год (за 2021 год)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
1		Азота диоксид (Двуокись азота; пероксид азота)	3	0,2	0,1	0,04	-	0,0156260	0,234394
2		Азот (II) оксид (Азот моноок- сид)	3	0,4	-	0,06	-	0,0025390	0,038089
3	0328	Углерод (Пигмент черный)	3	0,15	0,05	0,025	-	0,0003990	0,005988
4		Сера диоксид	3	0,5	0,05	-	-	0,0001890	0,002837
5		Углерода оксид (Углерод окись; углерод моноокись; угарный газ)	4	5	3	3	-	0,0416240	0,624354
6	0703	Бенз/а/пирен	1	-	1,00e-6	1,00e-6	-	4,81e-9	7,21e-8
7		Формальдегид (Муравьиный альдегид, оксометан, метиленоксид)	2	0,05	0,01	0,003	-	0,0000510	0,000763
8		Бензин (нефтяной, малосернистый)/в пересчете на углерод/		5	1,5	-	1	0,0086810	0,130219
9		Керосин (Керосин прямой перегонки; керосин дезодорированный)	-	-	-	-	1,2	0,0040310	0,060459
							Всего:	0,07314	1,097103

3.2. Результаты расчетов приземных концентраций загрязняющих веществ

Расчёт загрязнения атмосферы выполнен в соответствии с Приказом Минприроды РФ от 06.06.2017 г № 273 «Об утверждении методов расчетов рассеивания выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферном воздухе», с использованием унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭкоЦентр».

Ш								
								Лист
							МК-003-П-ООС	26
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		20

В соответствии с требованиями п. 4.2.2, п. 4.2.4 СанПиН 2.1.6.1032-01 расчет рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере проводился для теплого периода года с учетом фоновых концентраций загрязняющих веществ.

Период строительства

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Для проведения расчетов была использована план-схема территории в М 1:2000 с нанесенными источниками загрязнения, расчетными точками и жилой зоны. На картах принята локальная система координат, в которой ось «Y» имеет направление на север, а ось «X» на восток.

Программа УПРЗА «ЭкоЦентр» определила максимальные концентрации 3B во всех узлах расчетной площадки 400×500 с заданным шагом 75×75 м.

Для расчета заданы 6 расчетных точек на границе ближайшей нормируемой территории (таблица 3.2.1).

Таблица 3.2.1.

TT		Координаты		0
Наименование	X	Y	высота, м	Описание точки
1	2	3	4	5
KT1	-64,1	241,5	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3004, граничит с участком проектирования с северозапада
KT2	-47,7	200,7	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н.
				67:18:0040203:3034, граничит с участком проектирования с северовостока
KT 3	-89	107,1	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3045,
				граничит с участком проектирования с востока
KT 4	-150,4	-27,9	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3047, граничит с участком проектирования с юговостока
KT 5	-167,8	11,8	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3020, граничит с участком проектирования с югозапада
KT 6	-118,6	121,9	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3015, граничит с участком проектирования с запада

Карты и расчет рассеивания по веществам и группам суммации представлены в Приложе-нии Б.1 .

Для периода строительства расчеты рассеивания проводились по 15-ти загрязняющим веществам и 2-м группам суммации.

Максимальные значения приземных концентраций в расчетных точках представлены в таблице 3.2.2.

Ш								
								Лист
							МК-003-П-ООС	27
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		21

Лист

28

Код ЗВ		Максимальные приземные концентрации загрязняющих вещест в долях ПДК в контрольных точках								
или группы сумма-	Наименование загрязняю- щего вещества или группы суммации	KT1	КТ2	кт3	КТ4	КТ5	КТ6			
ции										
0143	Марганец и его соединения/в пересчете на марганец (IV) оксид/	0,01	0,012	0,036	0,08	0,14	0,035			
0301	Азота диоксид (Двуокись азота; пероксид азота)	0,93	0,78	0,68	0,79	0,61	0,67			
0304	Азот (II) оксид (Азот монооксид)	0,07	0,06	0,05	0,06	0,045	0,05			
0328	Углерод (Пигмент черный)	0,2	0,2	0,13	0,15	0,18	0,13			
0330	Сера диоксид	0,07	0,068	0,06	0,076	0,076	0,6			
0337	Углерода оксид (Углерод окись; углерод моноокись; угарный газ)	0,39	0,39	0,38	0,39	0,38	0,38			
0342	Фтористые газообразные соединения/в пересчете на фтор/: - гидрофторид (Водород фторид; фтороводород)	0,001	0,002	0,005	0,009	0,011	0,005			
0621	Метилбензол (Фенилметан)	0,002	0,005	0,001	0,000	0,000	0,001			
1210	Бутилацетат (Бутиловый эфир уксусной кислоты)	0,041	0,09	0,029	0,006	0,007	0,03			
1240	Этилацетат (Этиловый эфир уксусной кислоты)	0,028	0,06	0,019	0,004	0,005	0,02			
1325	Формальдегид (Муравьиный альдегид, оксометан, метиленоксид)	0,000	0,000	0,000	0,001	0,001	0,000			
1401	Пропан-2-он (Диметилкетон; диметилформальдегид)	0,004	0,008	0,002	0,000	0,000	0,002			
2732	Керосин (Керосин прямой перегонки; керосин дезодорированный)	0,046	0,042	0,034	0,041	0,037	0,033			
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния, в %: -более 70 (динас и другие)	0,000	0,001	0,000	0,00007 6	0,000	0,000			
2908	Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния, в %: - 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и другие)	0,000	0,000	0,000	0,00001	0,000013	0,00004 6			
6204	Азота диоксид, серы диоксид	0,62	0,52	0,45	0,52	0,42	0,45			
6205	Серы диоксид, фтористый водород	0,04	0,038	0,034	0,042	0,042	0,034			

Результаты расчетов примесей в атмосфере показали, что концентрации загрязняющих веществ от источников на границе стройплощадки и ближайшей жилой застройке не создают превышений 1 ПДК для атмосферного воздуха населенных мест, что соответствует СанПиН 1.2.3685-21 «Гигиенические нормативы и требования к обеспечению безопасности и (или) безвредности для человека факторов среды обитания».

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Для всех загрязняющих веществ нормативы предельно-допустимых выбросов на период строительства можно принять на уровне фактических выбросов.

						МК-003-П-ООС
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

Величина санитарного разрыва для автодорог устанавливается в каждом конкретном случае на основании расчетов рассеивания загрязнения атмосферного воздуха и физических факторов с последующим проведением натурных исследований и измерений, в связи с чем в проектной документации представлены фоновые концентрации загрязнения атмосферного воздуха, что соответствует требованиям СанПиН 2.1.6.1032-01 «Гигиенические требования к обеспечению качества атмосферного населенных мест», а также расчетные значения ожидаемого загрязнения атмосферного воздуха и уровней физического воздействия на атмосферный воздух — шума для прилегающей жилой застройки в соответствии с требованиями СанПиН 2.1.6.1032-01, п. 2.1 СанПиН 2.2.1/2.1.1.1200-03 (в действующей редакции).

Для проведения расчетов была использована план-схема территории в М 1:2000 с нанесенными источниками загрязнения, расчетными точками и жилой зоны. На картах принята локальная система координат, в которой ось «Y» имеет направление на север, а ось «X» на восток.

Программа УПРЗА «ЭкоЦентр» определила максимальные концентрации 3B во всех узлах расчетной площадки 400×500 с заданным шагом 75×75 м.

Для расчета заданы 6 расчетных точек на границе ближайшей нормируемой территории.

Таблица 3.2.3.

Наименование		Координаты		Описание точки
Паименование	X	Y	высота, м	Описание точки
1	2	3	4	5
KT1	-64,1	241,5	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3004, граничит с участком проектирования с северозапада
KT2	-47,7	200,7	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3034, граничит с участком проектирования с северовостока
KT 3	-89	107,1	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3045, граничит с участком проектирования с востока
KT 4	-150,4	-27,9	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3047, граничит с участком проектирования с юговостока
KT 5	-167,8	11,8	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3020, граничит с участком проектирования с югозапада
KT 6	-118,6	121,9	2,00	Точка на границе земельного участка для индивидуального жилищного строительства к.н. 67:18:0040203:3015, граничит с участком проектирования с запада

Карты и расчет рассеивания по веществам и группам суммации представлены в *Приложении* Б.2.

Для периода эксплуатации расчеты рассеивания проводились по 8-ми загрязняющим веществам и 1-й группе суммации.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Лист

Таблица 3.2.4.

Код ЗВ или группы	Наименование за- грязняющего веще- ства или	Максимальные приземные концентрации загрязняющих веществ в долях ПДК в контрольных точках								
суммации	группы суммации	КТ1	КТ2	КТ3	КТ4	КТ5	КТ6			
0301	Азота диоксид (Дву- окись азота; пероксид азота)	0,32	0,32	0,31	0,32	0,32	0,31			
0304	Азот (II) оксид (Азот монооксид)	0,005	0,005	0,005	0,006	0,005	0,004			
0328	Углерод (Пигмент чер- ный)	0,003	0,003	0,003	0,000	0,003	0,003			
0330	Сера диоксид	0,036	0,036	0,036	0,036	0,036	0,036			
0337	Углерода оксид (Углерод окись; углерод моноокись; угарный газ)	0,36	0,36	0,36	0,36	0,36	0,36			
1325	Формальдегид (Муравьиный альдегид, оксометан, метиленоксид)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000			
2704	Бензин (нефтяной, ма- лосернистый)/в пере- счете на углерод/	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001			
2732	Керосин (Керосин прямой перегонки; керосин дезодорированный)	0,003	0,003	0,002	0,003	0,003	0,002			
6204	Азота диоксид, серы диоксид	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22			

Концентрации загрязняющих веществ в расчетных точках не превышают 1ПДК, что соответствует требованиям СанПиН 1.2.3685-21 «Гигиенические нормативы и требования к обеспечению безопасности и (или) безвредности для человека факторов среды обитания».

Изменение качественного состояния атмосферы с учетом фонового загрязнения и дополнительных выбросов проектируемого объекта не произойдет.

Окончательный санитарный разрыв для автодороги может быть установлен при введении автодороги в эксплуатацию после проведения лабораторных исследований атмосферного воздуха, почвы; инструментальных замеров физических факторов (шума, вибрации, инфразвука, ЭМИ), в соответствии с п.п. 2.2 и 2.3 СанПиН 2.2.1/2.1.1.1200-03 (в действующей редакции).

3.3. Оценка акустического воздействия

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Данный раздел разработан в соответствии с требованиями СН 2.2.4/2.1.8.562-96, СНиП 23-03-2003, СП 23-103-2003, ГОСТ 31295.2-2005, ГОСТ 20444-85.

В соответствии с требованиями СН 2.2.4/2.1.8.562-96 «Шум на рабочих местах, в помещениях жилых, общественных зданий и на территории жилой застройки» и СНиП 23-03-03 «Защита от шума» определена следующая классификация шумов по временным характеристикам:

- постоянный шум, уровень звука которого за время измерения в помещениях жилых и общественных зданий, на территории жилой застройки изменяется во времени не более чем на 5 дБА;
- непостоянный шум, уровень которого во время измерения в помещениях жилых и общественных зданий, на территории жилой застройки изменяется во времени более чем на 5 дБА.

Лист							
30	МК-003-П-ООС						
30		Дата	Подп.	№док.	Лист	Кол.уч.	Изм.

Нормируемыми параметрами постоянного шума являются уровни звукового давления L, дБ, в октавных полосах со среднегеометрическими частотами: 31,5; 63; 125; 250; 500; 1000; 2000; 4000; 8000 Гц. Для ориентировочной оценки допускается использовать уровни звука L(A), дБА. Нормируемыми параметрами непостоянного шума являются эквивалентные (по энергии)

Допустимые уровни звукового давления, уровни звука, эквивалентные и максимальные уровни звука на территории предприятий принимаются в соответствии с таблицей 2 СН 2.2.4/2.1.8.562-96 (Таблица 3.3.1).

уровни звука LАэкв., дБА, и максимальные уровни звука L(Амакс.), дБА.

Таблииа 3.3.1.

											140	<i>жица 3.3.</i> 1.
Место замера	Bpe-	Урові	Уровни звукового давления, дБ в октавных полосах со средне-									Макси-
	МЯ	геоме	трическ	ими час	стотами		звука и	мальные				
	суток						эквива-	аровни				
											лентные	звука (в
											уровни	дБА)
		ν		S	0	0	8	8	8	9	звука	
		31,	63	12:	250	200	1000	2000	4000	8000	(в дБА)	
Территории,	с 7 до	90	75	66	59	54	50	47	45	44	55	70
непосред-	23 ч.											
ственно приле-	c 23	83	67	57	49	44	40	37	35	33	45	60
гающие к жи-	до 7											
лым домам	ч.											

Эквивалентные и максимальные уровни звука в дБА для шума, создаваемого ни территории средствами автомобильного, железнодорожного транспорта, в 2 м от ограждающих конструкций первого эшелона шумозащитных типов жилых зданий, зданий гостиниц, общежитий, обращенных в сторону магистральных улиц общегородского и районного значения, железных дорог, допускается принимать на 10 дБА выше (поправка дельта = +10 дБА).

Основным этапом оценки уровня звукового воздействия источников шума на нормируемый объект является расчёт распространения шума на местности между источниками и расчётной точкой. На данный момент в соответствии с СП 51.13330.2011 расчёт распространения шума на местности производится в соответствии с ГОСТ 31295_1-2-2005 − это международный стандарт ISO 9613_1-2, ратифицированный Россией и введенный в действие Приказом Ростехрегулирования № 135 от 20 июля 2006 г.

Эквивалентный октавный уровень звукового давления с подветренной стороны LfT (DW) на приемнике рассчитывают для каждого точечного источника и мнимого источника для октавных полос со среднегеометрической частотой от 63 до 8000 Гц по формуле

$$L_{fT}\big(DW\big) = L_W + D_C - A$$

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

где LW - октавный уровень звуковой мощности точечного источника шума относительно опорного значения звуковой мощности, равного 1 пВт, дБ;

DC - поправка, учитывающая направленность точечного источника шума и показывающая, насколько отличается эквивалентный уровень звукового давления точечного источника шума в заданном направлении от уровня звукового давления ненаправленного точечного источника шума с тем же уровнем звуковой мощности LW, дБ.

Поправка DC равна сумме показателя направленности точечного источника шума D1 и поправки D Ω , вводимой при распространении звука в пределах телесного угла Ω менее 4π ср (стерадиан). Для ненаправленного точечного источника шума, излучающего в свободное пространство, DC = 0;

А - затухание в октавной полосе частот при распространении звука от точечного источника шума к приемнику, дБ.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Лист

Эквивалентный уровень звука с подветренной стороны LAT (DW), дБА, определяют суммированием эквивалентных корректированных по A октавных уровней звукового давления.

Результатом расчетов являются уровни звукового давления в октавных полосах со среднегеометрическими частотами $63-8000~\Gamma$ ц, а также максимальные и эквивалентные уровни звука.

3.3.1. Характеристика площадки проведения работ как источника шума

Для акустического расчета в период проведения работ по строительству выбран участок, наиболее близко расположенный к жилой зоне, для которого выполнен расчет уровней звукового давления в октавных полосах частот. Расчет выполнен по программе Шум «ЭКО центр» – «Профессионал», версия 2.1 для расчетной области 600 × 500 м, с шагом сетки 50 м для выбранных расчетных точек для дневного времени суток, в которое выполняются строительные работы.

Уровни звукового давления по октавам приняты согласно справочным данным, приведенным в программе Шум «ЭКО центр» – «Профессионал», версия 2.1. Результаты инвентаризации источников шума представлены в таблице 3.3.1.1.

Таблица 3.3.1.1.

<u>ИШ(вар.)</u>		п	_	-				5, дБ/м				LA	La _{MAKC} ,
Режимы	Наименование ИШ	Тип	ПОЛ	посах с	со сред	негеом	етриче	ескими	часто	гами в	ΙЦ	$(La_{\ni KB}),$	дБА
т сжимы		ι,	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	дБА	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
0001	дэс	T	80	80	74	57	54	53	48	45	37	61,411	65,67
0002	бетоновоз	T	76	76	77	78	79	76	71	67	60	80,475	86,495
0003	трактор	T	75	75	79	77	77	74	71	65	57	78,977	81,988
0004	сварочный пост	T	ı	65	63	68	70	73	78	80	81	85,217	89,477
0005	автосамосвал 7т	T	76	76	77	78	79	76	71	67	60	80,475	86,495
0006	бортовой автомобиль	T	76	76	77	78	79	76	71	67	60	80,475	86,495
0007	погрузчик	T	67	67	65	60	58	55	50	46	38	60,142	63,153
0008	каток 8т	T	87	87	85	75	73	75	73	69	63	79,657	82,668
0009	трактор корчеватель-	T	74	74	83	78	74	74	70	67	62	78,545	81,555
	собиратель												
0010	пост покраски	T	73	73	71	66	67	74	66	58	49	75,382	79,642
0011	поливомоечная машина	T	84	84	81	74	73	71	67	62	59	75,86	81,881
0012	экскаватор	T	77	77	74	71	70	68	66	60	54	73,07	74,831
0013	экскаватор	T	77	77	74	71	70	68	66	60	54	73,07	76,081
0014	автокомпрессор	T	84	84	73	64	59	57	55	58	47	65,562	69,822
0006 0007 0008 0009 0010 0011 0012 0013	бортовой автомобиль погрузчик каток 8т трактор корчеватель-собиратель пост покраски поливомоечная машина экскаватор	T T T T T T	76 67 87 74 73 84 77 77	76 67 87 74 73 84 77 77	77 65 85 83 71 81 74 74	78 60 75 78 66 74 71	79 58 73 74 67 73 70 70	76 55 75 74 74 71 68 68	71 50 73 70 66 67 66 66	67 46 69 67 58 62 60	60 38 63 62 49 59 54 54	80,475 60,142 79,657 78,545 75,382 75,86 73,07 73,07	86 63 82 81 79 81 74 76

*Шумовой характеристикой работы автотранспорта является эквивалентный уровень звука, дБА, измеренный в «час пик» на расстоянии 7,5 м от оси ближней полосы движения, на высоте 1,5 м от уровня покрытия проезжей части (п.п 4,2; 4,3 «Методические рекомендации по защите от транспортного шума территорий, прилегающих к автомобильным дорогам», первая редакция, Росавтодор, 2011 г).

Для расчета заданы 6 расчетных точек на границе ближайшей нормируемой территории, их характеристики представлены в таблице 3.3.1.2.

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Таблица 3.3.1.2.

			Коорд	инаты	Высота, м (в
	Наименование	Описание			соответствии
	Паимснованис	Описанис	X (m)	Y(M)	с п.12.5 СП
					51.13330.2011)
	PT 1	Точка на границе земельного участка для	-64,1	241,5	1,50
		индивидуального жилищного строитель-			
		ства к.н. 67:18:0040203:3004,			
		граничит с участком проектирования с се-			
		веро-запада			
	PT 2	Точка на границе земельного участка для	-47,7	200,7	1,50
		индивидуального жилищного строитель-			
ı					

							Лист
						МК-003-П-ООС	22
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		32

	Уров	ни зву	кового	давле	оп кин	октава	м, дБ			Эквивалентный	Максимальный
Номер РТ	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	уровень звука,	уровень звука,
	31,3	0.5	123	230	300	1000	2000	4000	8000	дБА	дБА
PT 1	48	48	46	46	47	44	40	35	27	49	55
PT 2	53	53	48	45	45	43	39	34	26	47	52
PT 3	53	53	51	44	43	43	40	37	30	48	52
PT 4	48	48	43	37	37	36	36	36	34	43	48
PT 5	46	46	42	40	41	40	41	42	41	48	53
PT 6	53	53	51	44	43	43	40	36	30	47	52
Предельно											
допустимые	90,0	75.0	66.0	59.0	54.0	50.0	47.0	45.0	44.0	55.0	70.0
уровни	70,0	13.0	00.0	37.0	34.0	50.0	77.0	75.0	77.0	<i>55.</i> 0	70.0
звука. День											

Из результатов расчетов следует, что в период строительства суммарный эквивалентный уровень шума в расчетных точках при условии применения шумозащитных экранов не превысит предельно-допустимых значений, регламентированных СанПиН 1.2.3685-21 «Гигиенические нормативы и требования к обеспечению безопасности и (или) безвредности для человека факторов среды обитания».

3.3.2. Уровень шума в период эксплуатации

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Для акустического расчета в период проведения работ по строительству выбран участок, наиболее близко расположенный к жилой зоне, для которого выполнен расчет уровней звукового давления в октавных полосах частот. Расчет выполнен по программе Шум «ЭКО центр» -«Профессионал», версия 2.1 для расчетной области 600 × 500 м, с шагом сетки 50 м для

							Лист
						МК-003-П-ООС	22
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		33

выбранных расчетных точек для дневного времени суток, в которое выполняются строительные работы.

Уровни звукового давления по октавам приняты согласно справочным данным, приведенным в программе Шум «ЭКО центр» – «Профессионал», версия 2.1

Инвентаризация источников шума представлена в таблице 3.3.2.1.

Описание

Точка на границе земельного

Наименование

PT 1

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Кол.уч.

Лист

№док.

Подп.

Дата

Расчетные точки выбраны на границе ближайшей нормируемой территории, их характеристики представлены в таблице 3.3.2.2.

Таблица 3.3.2.1.

ИШ(вар.)		I	Урове	нь зву	ковой	мощно	сти (дl	5, дБ/м	, дБ/м²) в окта	авных	La	Lamakc,		
<u>инцвар.)</u> Режимы	Наименование ИШ	Гиі	полосах со среднегеометрическими частотами в Гц							Гц	$(La_{3KB}),$	дБА			
Режимы					31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	дБА	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14		
0001	Легковые автомобили	П	58	58	62	57	50	46	42	38	32	53,568	64,36		

Координаты

МК-003-П-ООС

Y(M)

241,5

X(M)

-64,1

Таблица 3.3.2.2.

Высота, м (в со-

ответствии с

п.12.5 СП

51.13330.2011)

1,50

Лист

34

	участка для индивидуального			
	жилищного строительства к.н.			
	67:18:0040203:3004,			
	граничит с участком проектиро-			
	вания с северо-запада			
PT 2	Точка на границе земельного	-47,7	200,7	1,50
	участка для индивидуального			
	жилищного строительства к.н.			
	67:18:0040203:3034,			
	граничит с участком проектиро-			
	вания с северо-востока			
PT 3	Точка на границе земельного	-89	107,1	1,50
	участка для индивидуального			
	жилищного строительства к.н.			
	67:18:0040203:3045,			
	граничит с участком проектиро-			
	вания с востока			
PT 4	Точка на границе земельного	-150,4	-27,9	1,50
	участка для индивидуального			
	жилищного строительства к.н.			
	67:18:0040203:3047,			
	граничит с участком проектиро-			
	вания с юго-востока			
PT 5	Точка на границе земельного	-167,8	11,8	1,50
	участка для индивидуального			
	жилищного строительства к.н.			
	67:18:0040203:3020,			
	граничит с участком проектиро-			
	вания с юго-запада			
PT 6	Точка на границе земельного	-118,6	121,9	1,50
	участка для индивидуального			
	жилищного строительства к.н.			
	67:18:0040203:3015,			
	граничит с участком проектиро-			
	вания с запада			

Таблица 3.3.2.3.

	Vnon	IIII DDIA	KODOFO	порпо	ша по	октава	м пБ			Эквивалентный	Максимальный
	уров	ни зву	KOBOI O	давле	оп кин	UKTABA	м, др	1	1		Максимальный
Номер РТ	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	уровень звука,	уровень звука,
	31,3	03	125	250	300	1000	2000	4000	0000	дБА	дБА
PT 1	50	50	54	49	42	38	34	30	22	46	57
PT 2	51	51	55	50	43	39	35	31	23	47	58
PT 3	51	51	55	50	43	39	35	30	23	47	57
PT 4	49	49	53	48	40	36	32	28	20	44	55
PT 5	51	51	55	50	42	38	34	30	23	46	57
PT 6	51	51	55	50	43	39	35	30	23	46	57
Предельно											
допустимые	00.0			500	740	= 0.0	4= 0	45.0	440		= 0.0
уровни	90,0	75.0	66.0	59.0	54.0	50.0	47.0	45.0	44.0	55.0	70.0
• •											
звука. День											
Предельно											
допустимые										4-0	
уровни	83.0	67.0	57.0	49.0	44.0	40.0	37.0	35.0	33.0	45.0	60.0
• •											
звука. Ночь											

Из результатов расчетов следует, что в период эксплуатации суммарный эквивалентный уровень шума в расчетных точках (на границе земельного участка) не превысит предельнодопустимых значений, регламентированных СанПиН 1.2.3685-21 «Гигиенические нормативы и требования к обеспечению безопасности и (или) безвредности для человека факторов среды обитания».

3.4. Уровни физического воздействия (инфразвук, электромагнитное поле и вибрация)

В связи с отсутствием методик по расчетам инфразвука, вибрации и ЭМП, их значения не должны превышать предельно-допустимых уровней на территории жилой застройки и в жилых помещениях, согласно СанПиН 2.1.2.2645-10 (в действующей редакции). Ожидаемые значения ЭМП, вибрации, ультразвука и инфразвука в период эксплуатации автомобильной дороги в помещениях жилых домов не должны превышать допустимые значения, установленные нормативными документами, а именно СанПиН 2.1.2.2801-10- изменение 1 к СанПиН 2.1.2.2645-10 "Санитарно-эпидемиологические требования к условиям проживания в жилых зданиях и помещениях".

На территории населенных мест предельно-допустимая напряженность переменного электрического поля с частотой 50 Гц на высоте 2 м должна составлять 1000 В/м, а в прилегающих жилых помещениях предельно-допустимая напряженность переменного электрического поля с частотой 50 Гц на высоте от 0,5 до 2 м от пола должна составлять 500 В/м в соответствии с п. 6.4.3 СанПиН 2.1.2.2645-10 (в действующей редакции).

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

ПРЕДЕЛЬНО ДОПУСТИМЫЕ УРОВНИ ИНФРАЗВУКА НА ТЕРРИТОРИИ ЖИЛОЙ ЗАСТРОЙКИ И В ЖИЛЫХ ЗДАНИЯХ

			11		HUIM	и жилои эастгонки и в жилых эда	ATTELA	
							Таблица .	3.4.1.
N	Назн	начен	ие			Уровни звукового давления,	Общий уровень	
п/п	поме	ещени	ий			дБ, в октавных полосах со	звукового	
						среднегеометрическими	давления,	
						частотами, Гц	дБ Лин	
				•	1			
								Лист
						МК-003-П-ООС		25
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата			35

		2	4	8	16	
1.	Территория жилой застройки	90	85	80	75	90
2.	Помещения жилых зданий	75	70	65	60	75

3.5. Характеристика отходов, класс опасности и проектный способ их утилизации

Производство

(наименование)

Код

по

Наименование

отходов

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Кол.уч.

Подп.

Дата

Объемы образования отходов рассчитаны согласно «Ведомости основных объемов работ», принятой согласно «Проекту организации строительства».

Характеристика отходов, класс опасности и проектный способ их утилизации в период строительства и эксплуатации представлены в таблице 3.5.1. Расчет количества образующихся отходов представлен в $Приложении \Gamma$.

Класс опасности отходов строительного производства определен в соответствии с «Федеральным каталогом отходов», утвержденным приказом МПР России № 451 от 02.11.2018 г. (в действующей редакции).

Класс опасности отхода

для

окружаю-

Кол-во,

т/строительный

период

Таблица 3.5.1.

36

Намечаемый вид

деятельности по

обращению с опас-

ОТЛОДОВ	ФККО	(nanwenobanne)	щей при- родной	(год)	ными отходами	
		—	среды			
D	10/2500122	Период реко				
Всплывающие нефтепродукты из нефтеловушек и аналогичных сооружений	4063500133	Установка мойки колес	3	0,062	Отход передается для обезвреживания в специализированную организацию, имеющую лицензию	
Итого III класса				0,062		
Осадок (шлам) механической очистки нефтесодержащих сточных вод, содержащий нефтепродукты в количестве менее 15% обводненный	7231010134	Установка мойки колес	4	2,235	Отход передается для обезвреживания в специализированную организацию, имеющую лицензию	
Мусор из офисных и бытовых поме- щений организа- ций несортирован- ный (исключая крупногабаритный)	73310001724	Жизнедеятельность строительной бри- гады	4	0,396	Захоронение на лицензированном полигоне ТБО	
Тара из черных металлов, загрязненная лакокрасочными материалами (содержание менее 5%)	ра из черных ме- плов, загрязнен- я лакокрасочны- материалами одержание менее		4	0,0004	Захоронение на лицензированном полигоне ТБО	
Жидкие отходы очистки накопи- тельных баков мобильных туалет- ных кабин	73222101304	Жизнедеятельность строительной бри- гады	4	4,142	Отход передается для обезвреживания в специализированную организацию, имеющую лицензию	
Итого IV класса				6,773		
Лампы накалива-	48241100525	Освещение	5	0,001	Захоронение на ли-	
				3-П-ООС	Ли	

Наименование отходов	Код по ФККО	Производство (наименование)	Класс опасности отхода для окружаю- щей при- родной среды	Кол-во, т/строительный период (год)	Намечаемый вид деятельности по обращению с опас- ными отходами
ния, утратившие потребительские свойства					цензированном полигоне ТБО
Отходы малоцен- ной древесины (хворост, валеж- ник, обломки ство- лов)	15211002215	Снос древесно- кустарниковой растительности	5	26,400	Захоронение на лицензированном полигоне ТБО
Отходы корчева- ния пней	15211002215	Снос древесно- кустарниковой растительности	5	6,600	Захоронение на лицензированном полигоне ТБО
Грунт, образовав- шийся при прове- дении землерой- ных работ, неза- грязненный опас- ными веществами	81110001495	Земляные работы	5	24 399,928	Захоронение на лицензированном полигоне ТБО
Итого V класса				24 432,929	
Всего:				24 439,764	
	T	Период эксп	T *		
Отходы (мусор) от уборки полосы отвода и придорожной полосы автомобильных дорог	73991101724	Уборочные работы	4	198,556	Захоронение на лицензированном полигоне ТБО
Итого IV класса				198,556	
Всего:				198,556	

7	B3aM. NHB.Nº	
Ц	подп. и дата	
7	. Ле подл.	

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

4.1. Мероприятия по охране атмосферного воздуха

В качестве организационно-технических мероприятий, направленных на снижение воздействия на атмосферный воздух в период производства строительных работ предусматриваются следующие:

- максимально возможное использование подрядчиком электрифицированных механизмов;
- контроль за исправной работой механизмов;

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

- максимально возможное использование импортной техники с выбросами, соответствующими международным стандартам;
- применение отечественной дорожно-строительной и автомобильной техники с двигателями внутреннего сгорания, отвечающими требованиям ГОСТ и параметрам заводов-изготовителей по выбросам загрязняющих веществ в атмосферу. Контроль ПДВ производится организацией-владельцем на базе строительной подрядной организации;
- техническое обслуживание и ремонт техники и автотранспорта на территории производственной базы подрядной организации, у которой арендуется спецтехника;
- планирование кратковременного и последовательного (неодновременного) режима работы техники;
- строгий контроль за экономным расходованием топлива, выключением двигателей машин и механизмов при простое техники;
- заправка топливом автомобильной техники на специализированных АЗС;
- контроль за безопасным пожарным состоянием объекта и, в особенности, за недопустимостью сжигания мусора, древесных отходов, отходов битума и других материальных ресурсов.

Данные мероприятия могут быть включены подрядной организацией в проект производства работ, доработаны и дополнены в зависимости от технической оснащенности подрядчика и применяемых им конкретных способов производства строительных работ.

С целью обеспыливания зоны производства строительных работ проектом предусмотрено применять увлажнение водой в жаркое время года. В соответствии с ВСН 7-89 ориентировочный расход воды для обеспыливания составляет 1 л/m^2 , количество поливов от 3 до 8.

4.2. Мероприятия по обеспечению санитарно-эпидемиологического благополучия населения на территории жилой застройки

В целях предотвращения или снижения негативного воздействия шума предусмотрен комплекс мероприятий:

- использование шумозащитных экранов на участках производства работ;
- параметры применяемых машин, оборудования, транспортных средств в части шума, вибрации и других воздействий на окружающую среду в процессе эксплуатации соответствуют установленным стандартам и техническим условиям предприятия-изготовителя, согласованными с санитарными органами;
- для снижения уровня шума от строительной техники применяются как технические средства борьбы с шумом (технологические процессы с меньшим шумообразованием и др.), так и оснащение машин и механизмов виброзащитными и противошумными устройствами (экраны,

							Лист
						МК-003-П-ООС	38
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		36

глушители, тщательная регулировка двигателей и выхлопных систем, крепежные работы для ходовой части и др.);

- проведение своевременного ремонта или замены машин, механизмов и оборудования с повышенным уровнем шума.
 - проведение работ осуществляется только в дневное время суток (7.00-23.00).
- предусмотреть организацию технологических перерывов в графике работ для возможности осуществления проветривания жилых помещений в период отсутствия шумового воздействия строительных работ.

Также в период эксплуатации мероприятия по организации движения, направленные на снижение шума на прилегающей территории могут включать:

- проведение мероприятий по обеспечению равномерного движения автомобилей в потоке;
- ограничения скоростей движения на транзитных участках дорог проходящих вдоль защищаемых от шума территорий;
 - обязательное ограничение скорости движения в населённых пунктах.

4.3. Мероприятия по охране и рациональному использованию земельных ресурсов и почвенного покрова

Почвенный покров на участке проведения работ утрачен и заменен насыпными грунтами. В соответствии с ГОСТ 17.5.3.06-85 «Охрана природы. Земли. Требования к определению норм снятия плодородного слоя при производстве земляных работ» норма снятия потенциально-плодородного слоя для таких почв не устанавливается.

Согласно результатам инженерных изысканий, грунты участка реконструкции относятся к категории «допустимая» по суммарному показателю загрязнении Zc, и к категории «чистая» по санитарно-эпидемиологическому состоянию. Таким образом, согласно СанПиН 2.1.3684-21 «Санитарно-эпидемиологические требования к содержанию территорий городских и сельских поселений, к водным объектам, питьевой воде и питьевому водоснабжению, атмосферному воздуху, почвам, жилым помещениям, эксплуатации производственных, общественных помещений, организации и проведению санитарно-противоэпидемических (профилактических) мероприятий», специальные мероприятия по обезвреживанию не требуются.

4.4. Мероприятия по рациональному использованию и охране вод и водных биоресурсов на пересекаемых линейным объектом реках и иных водных объектах

Участок проектирования не затрагивает границ водоохранных зон поверхностных водных объектов, поэтому специальные мероприятия по охране вод не требуются.

При проведении строительно-монтажных работ необходимо соблюдать требования п.15 ст.65 Водного кодекса РФ.

Для предотвращения попадания сточных вод на почву и дальнейшей ее инфильтрации в грунтовые вода, на территории временного строительного городка установлены биотуалеты. Временные площадки хранения материалов обеспечены водонепроницаемыми поверхностями.

Для предотвращения загрязнения водного объекта в период строительства, площадка оборудуется установкой мойки колес (рисунок 1). Количество машино-смен для поста мойки колёс — 100.

Инв. № подл.	Подп. и дата	Взам. инв.№

						МК-003-П-ООС
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

Лист

39

Рисунок 2.

Участок проведения работа затрагивает границы 3-го пояса зоны санитарной охраны артезианской скважины, поэтому при проведении работ необходимо учитывать требования СанПиН 2.1.4.1110-02 «Зоны санитарной охраны источников водоснабжения и водопроводов питьевого назначения» к ведению работ в границах таких зон:

- запрещение закачки отработанных вод в подземные горизонты, подземного складирования твердых отходов и разработки недр земли;
- запрещение размещения складов горюче-смазочных материалов, ядохимикатов и минеральных удобрений, накопителей промстоков, шламохранилищ и других объектов, обусловливающих опасность химического загрязнения подземных вод.

Забор подземных вод во время строительства и эксплуатации проектируемой автодороги проектом не предусмотрен.

4.5. Мероприятия по рациональному использованию общераспространенных полезных ископаемых, используемых при строительстве, реконструкции, капитальном ремонте

Объект характеризуется невысокими объемами строительно-монтажных работ и потребности в ресурсах. Для его снабжения не требуется резервирование мощностей строительных предприятий и карьеров, организация перевалочных пунктов и баз для снабжения.

4.6. Мероприятия по сбору, накоплению, транспортированию, обработке, утилизации, обезвреживанию, размещению отходов производства и потребления

Этап строительно-монтажных работ

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

Отходы, образующиеся на этапе строительства, в соответствии с требованиями СанПиН 2.1.7.1322-03, собираются на участке временного отвода, а затем, после формирования транспортной партии, вывозятся для дальнейшей переработки, обезвреживания или захоронения.

Предельный срок содержания образующихся отходов на площадках не должен превышать 7 календарных дней. Места хранения должны иметь ограждение по периметру площадки в соответствии с ГОСТ 25407-78 «Ограждения инвентарные строительных площадок и участков производства строительно-монтажных работ». Освещение мест хранения в темное время суток должно отвечать требованиям ГОСТ 12.1.046-85 «Нормы освещения строительных площадок». К местам хранения должен быть исключен доступ посторонних лиц, не имеющих отношение к процессу обращения отходов или контролю за указанным процессом.

								Лист
							МК-003-П-ООС	40
И	Ізм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		40

Размещение отходов в местах хранения должно осуществляться с соблюдением действующих экологических, санитарных, противопожарных норм и правил техники безопасности, а также способом, обеспечивающим возможность беспрепятственной погрузки каждой отдельной позиции отходов на автотранспорт для их удаления (вывоза) с территории объекта образования отходов.

Предельное количество временного накопления отходов определяется с учетом токсичности отхода, их общей массы, емкостью контейнеров для каждого вида отходов и грузоподъемностью транспортных средств, используемых для транспортировки отходов на полигоны и предприятия для вторичного их использования или переработки.

Не разрешается накапливать на площадках горючие вещества (тряпки, стружки и отходы трубных изделий), их следует хранить в закрытых металлических контейнерах в безопасном месте.

Техническое обслуживание и ремонт дорожно-строительной и автотехники необходимо проводить в специализированных организациях по ремонту автотранспорта.

Бытовые отходы от жизнедеятельности работников будут накапливаться на территории строительной площадки в специальных емкостях и инвентарных контейнерах и вывозиться по мере накопления на полигон ТКО.

4.7. Мероприятия по охране недр и континентального шельфа РФ

Участок не затрагивает недра и не относится к территории континентального шельфа.

4.8. Мероприятия по охране растительного и животного мира и среды их обитания

Максимальное сохранение деревьев при строительстве и эксплуатации автодороги является главным условием защиты сложившейся экологической системы. Поэтому проектными решениями предусмотрено полное сохранение всей древесной растительности, расположенной в зоне проведения работ.

При производстве работ запрещается проезд машин и механизмов ближе 1 м от кроны деревьев, не попадающих в полосу расчистки. При невозможности выполнения этого требования в пределах установленной зоны должно быть уложено специальное защитное покрытие.

Снятие грунта над корнями не допускается.

Разработку траншей, котлованов и выемок допускается производить не ближе 2 м от ствола взрослого дерева, причем откос выработки в зоне корневой системы должен быть закреплен от обрушения. Корни обрезают в 0,2-0,3 м от края откоса и образовавшееся пространство заполняют плодородной почвой с уплотнением.

Срезы ветвей производят в случае необходимости вблизи ствола. Поверхности среза ветвей, а также корней, должны быть обработаны специальными составами против заражения.

Для сохранения деревьев на площадках, занятых дорожным покрытием (стоянки, смотровые площадки и т.п.) следует устраивать вокруг стволов дренирующие конструкции.

В целях сохранения деревьев в зоне производства работ не допускается: забивать в стволы деревьев гвозди, штыри и др. для крепления знаков, ограждений, проводов и т.п.; привязывать к стволам или ветвям проволоку для различных целей; закапывать или забивать столбы, колья, сваи в зоне активного развития деревьев; складывать под кроной дерева материалы, конструкции, ставить строительные машины и грузовые автомобили.

В зоне радиусом 10 м от ствола не допускается: сливать горюче-смазочные материалы; устанавливать работающие машины; складировать на земле химически активные вещества (соли, удобрении, ядохимикаты).

При строительстве и эксплуатации объекта не будет происходить изменений флористического разнообразия, количества преобладающих, а также редких и исчезающих видов растительности, ареалов распространения различных видов растительности и прочих значимых воздействий.

CIH,	арсал	ов ра	chpoc	грансни	я разл	ичных видов растительности и прочих значимых воздействи	и.
							Лист
						МК-003-П-ООС	41
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Полп.	Лата		71

При оценке воздействия намечаемой деятельности на фауну суши необходимо учитывать особенности расположения площадки проектируемого объекта (в черте города), в связи с этим негативное воздействие намечаемой деятельности на животный мир может происходить в период строительства и эксплуатации по следующим направлениям:

- усиление беспокойства животных на прилегающих территориях,
- распугивание зверей и птиц шумом техники на территории.

Прогнозируется, что влияние намечаемой деятельности на животный мир будет достаточно локальным во времени и пространстве и не повлечет за собой радикального ухудшения условий существования животных.

4.9. Мероприятия по сохранению среды обитания животных, путей их миграции, доступа в нерестилища рыб

Исходя из данных о современном состоянии животного мира района намечаемой деятельности, можно заключить, что фауна участка и прилегающих территорий имеет типично синантропный характер. Животные, обитающие на этой территории, в значительной степени адаптировались к множеству факторов беспокойства (шумовое – из-за постоянного шумового воздействия автотранспорта, беспокойство человеком и домашними животными).

Из этого следует, что при строительстве и эксплуатации объекта не будет происходить нарушений путей естественной миграции животных, прямого изъятия и ухудшения кормовой базы зверей и птиц, уменьшении популяций животных и прочих воздействий на зооценоз.

Участок работ не затрагивает водоохранных зон поверхностных водных объектов.

4.10. Сведения о местах хранения отвалов растительного грунта, а также местонахождении карьеров, резервов грунта, кавальеров

Устройства карьеров для добычи инертных материалов не требуется, так как потребность строительства в инертных материалах незначительна.

Инв. № подл.	-				МК-003-П-ООС	Лист 42	1
Попп. и пата							
Взам. инв.							

5.1. Общие положения

Разработка программы производственного экологического контроля (мониторинга) предусматривает комплекс мероприятий, проведение которых необходимо для оценки воздействия окружающую природную среду при строительстве на эксплуатации проектируемого объекта.

при авариях на его отдельных участках

Проведение производственного экологического контроля (мониторинга) (отбор проб и проведение лабораторных анализов) выполняется аккредитованными организациями, имеющими соответствующую аккредитацию по выбору Заказчика.

Основанием для разработки программы являются:

- · Закон Российской Федерации «Об охране окружающей среды» от 10.01.2002 г. № 7-ФЗ с дополнениями и изменениями.
- · СП 1.1.1058-01 «Организация и проведение производственного контроля за соблюдением санитарных правил и выполнением санитарно-противоэпидемиологических (профилактических) мероприятий».

Производственный экологический контроль (мониторинг) – наблюдений за состоянием окружающей среды, оценки и прогноза изменений состояния окружающей среды под воздействием антропогенных факторов.

Состав производственного экологического контроля (мониторинга) зависит от следующих факторов:

- · наличия населенных пунктов;
- наличия особо охраняемых и заповедных зон;
- · ландшафтного и ресурсного потенциала территории.

Основными целями производственного экологического контроля (мониторинга) строящихся и вводимых в эксплуатацию объектов являются:

- оценка состояния объектов окружающей среды, техногенное воздействие на которые оказывается при строительстве;
- · определение соответствий фактического уровня воздействия допустимым значениям нормативов;
- оперативная разработка мероприятий по контролю и стабилизации экологической обстановки в случае превышения установленных в проектных данных и нормативными документами допустимых уровней воздействия;
- определение ущерба природной среде, неучтенного проектными решениями, а также при превышении установленных допустимых уровней воздействия.

Программой производственного экологического контроля (мониторинга) устанавливаются:

- виды мониторинга;
- · перечень наблюдаемых параметров;
- расположение пунктов наблюдения в пространстве;
- методика проведения всех видов наблюдений;
- частота, временной режим и продолжительность наблюдений.

Программа экологического контроля (мониторинга) формируется на принципе выбора приоритетных (подлежащих первоочередному определению) загрязняющих интегральных (отражающих группу явлений, процессов или веществ) характеристик.

дата Подп. и Инв. № подл.

Взам. инв.№

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Лист

Расположение пунктов наблюдения стационарной сети определяется содержанием решаемых задач, особенностями природной обстановки, контролирующими пути миграции, аккумуляции и выноса загрязнений.

Методика проведения наблюдений должна отвечать требованиям соответствующих государственных стандартов, общегосударственных и ведомственных нормативно-правовых и инструктивно-методических документов.

Частота, временной режим и длительность наблюдений должны устанавливаться в соответствии с характером, интенсивностью и длительностью воздействий, особенностями природной обстановки, определяющими скорость распространения неблагоприятных воздействий и их возможные последствия.

Таким образом, при реализации производственного экологического контроля (мониторинга), отслеживаются и предотвращаются процессы с негативными последствиями.

Корректировка программы экологического мониторинга может осуществляться в период наблюдений.

Экологический контроль (мониторинг) будет включать в период строительства:

- 1.1. экологический контроль (мониторинг) атмосферного воздуха;
- 1.2. экологический контроль (мониторинг) уровней шума;
- 1.3. экологический контроль (мониторинг) за сбором, временным накоплением и транспортировкой отходов.

5.2. Экологический контроль (мониторинг) загрязнения атмосферного воздуха

Количественный контроль выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от источников, осуществляется исходя из требований общих нормативных и методических документов по категорированию источников выбросов:

- ОНД-90. Часть 1. Руководство по контролю источников загрязнения атмосферы. Санкт-Петербург, 1991.
- Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух. Санкт-Петербург, 2012.

Расположение пунктов контроля:

Рабочая зона:

-по периферии (на границе) строительной площадки с наветренной и подветренной стороны;

-непосредственно на строительной площадке, на отдельных рабочих местах (отдельные рабочие места определяются выборочно, по факту рекогносцировочного обследования).

Перечень контролируемых параметров:

Перечень контролируемых загрязняющих веществ в воздухе рабочей зоны определяется на основании требований ГОСТ 12.1.005-88, при этом при наличии в воздухе нескольких вредных веществ контроль воздушной среды допускается проводить по наиболее опасным и характерным веществам».

Так как концентрации загрязняющих веществ определялись расчетным методом, мониторинг должен осуществляться специализированной организацией (расчетный метод исследований).

Инв. № подл.	Подп. и дата	Взам.

Изм	Кол уч	Лист	Vолок	Полп	Лата	

5.3. Мониторинг воздействия физических факторов

Контроль акустического воздействия необходимо проводить в рабочей зоне и на селитебной территории, в соответствии с ГОСТ 23337-78 «Методы измерения шума на селитебной территории и в помещениях жилых и общественных зданий».

Измерения шума и на селитебной территории проводят на площадках отдыха микрорайонов и групп жилых домов, площадках детских дошкольных учреждений и участках школ, территориях больниц и санаториев в точках, расположенных на ближайшей к источнику шума границе площадок (вне звуковой тени) на высоте 1,2-1,5 м от уровня поверхности площадок. На территории, непосредственно прилегающей к жилым домам и зданиям больниц, санаториев, детских дошкольных учреждений и школ, измерения проводят в точках, расположенных на расстоянии 2 м от ограждающих конструкций зданий на высоте 1,2-1,5 м от уровня поверхности территории и, при необходимости, на уровне середины окон.

Исследования на селитебной территории не должны проводиться во время выпадения атмосферных осадков и при скорости ветра более 5 м/с. При скорости ветра от 1 до 5 м/с следует применять экран для защиты измерительного микрофона от ветра.

Перечень контролируемых параметров:

В ходе проведения контроля акустического воздействия строительных работ необходимо определить эквивалентный уровень звука и максимальный уровень звука, дБА.

Периодичность проведения наблюдений:

Измерения шумового воздействия в пунктах наблюдения необходимо выполнять в период работы строительной и вспомогательной техники, параллельно с измерениями концентраций загрязняющих веществ в атмосферном воздухе.

Согласно ГОСТ 23337-78 «Методы измерения шума на селитебной территории и в помещениях жилых и общественных зданий» (с Изменением № 1), измерения непостоянного шума должны проводиться в периоды времени оценки шума, которые охватывают все типичные изменения шумового режима в точке оценки.

Продолжительность каждого измерения непостоянного шума, в каждой точке должна составлять не менее 30 мин.

Измеряемые величины шума должны сравниваться с нормативными параметрами, установленными в СН 2.2.4/2.1.8.562-96 «Шум на рабочих местах, в помещениях жилых, общественных зданий и на территории жилой застройки».

Периодичность проведения наблюдений - 1 (один) раз за период строительства.

Методика проведения наблюдений:

-CH 2.2.4/2.1.8.562-96 «Шум на рабочих местах, в помещениях жилых, общественных зданий и на территории жилой застройки»;

-ГОСТ 23337-78 «Методы измерения шума на селитебной территории и в помещениях жилых и общественных зданий» (с Изменением № 1);

-МУК 4.3.2194-07 «Контроль уровня шума на территории жилой застройки, в жилых и общественных зданиях и помещениях».

Мониторинг должен осуществляться аккредитованной лабораторией (инструментальный метод исследований), а так же специализированной организацией (расчетный метод исследований).

Инв. № подл.	Подп. и дата	Взам. инв.№

.01

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

5.4. Мониторинг состояния почвенного покрова

Проведение мониторинга законодательно закреплено ст. 67, п. 1, ФЗ №7 от 10.01.2002 «Об охране окружающей среды». Мониторинг почвенного покрова является составной частью мониторинга окружающей среды.

Мониторинг почвенного покрова осуществляется с целью оценки загрязнения почвы в ходе производства работ. Исходя из этого, основными задачами производственного экологического мониторинга почвенного покрова является:

- регистрация химического загрязнения почв в период производства работ;
- визуальный контроль состояния почвенного покрова.

Перечень контролируемых параметров

На строительной площадке проба почв отбирается методом конверта и представляет собой объединенную пробу из пяти точечных проб. В отобранных пробах почв будут определяться следующие химические показатели:

- · тяжелые металлы: медь (Cu), цинк (Zn), свинец (Pb), никель (Ni), кадмий (Cd), хром (Cr), мышьяк (As) и ртуть (Hg), кобальт (Co), марганец (Mn);
 - · нефтяные углеводороды (НУВ);
 - · без(а)пирен;
 - · суммарный показатель загрязнения;
 - · pH.

Периодичность проведения наблюдений

Контроль почв необходимо проводить один раз за период строительных работ (по окончанию строительства).

Расположение пунктов контроля

Пункты отбора проб почв находятся в пределах земельного участка реконструкции (пункты отбора проб определяются выборочно, по факту рекогносцировочного обследования).

Методики проведения наблюдений

Определение показателей химического загрязнения проводится по методикам, прошедшим метрологическую аттестацию и включенным в государственный реестр методик количественного химического анализа.

5.5. Мониторинг обращения с отходами

Включает в себя:

Взам. инв.№

Подп. и дата

Инв. № подл.

-учёт образовавшихся, использованных, обезвреженных, переданных другим лицам, а также размещённых отходов, согласно статьям 11 и 19 $\Phi 3$ "Об отходах производства и отходах потребления".

-оценку воздействия отходов на окружающую среду согласно статьям 11 и 12 ФЗ "Об отходах производства и отходах потребления"; СП 2.1.1038-01 "Гигиенические требования к устройству полигонов для твёрдых бытовых отходов"; СанПиН 2.1.7.1.1322-03 "Гигиенические требования к размещению и обезвреживанию отходов производства и потребления";

-контроль соблюдения проекта нормативов образования и лимитов размещения от ходов согласно статьям 11,18,19,26 $\Phi 3$ "Об отходах производства и отходах потребления", Постановлению Госкомстата РФ от 21.20.1998 № 101

- "Об утверждении инструкции по заполнению форм федерального государственного статистического наблюдения".

Мониторинг обращения с отходами предусматривает сбор, обработку и хранение следующей информации:

Лист

46

						МК-003-П-ООС
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

- · сведения об образовании, получении, передаче и размещении отходов и ведение на этой основе унифицированного перечня отходов;
 - объёмы образующихся отходов по каждому виду;
- · класс опасности отходов для окружающей среды и для здоровья человека согласно "Критериям отнесения опасных отходов к классу опасности для окружающей природной среды" (Утверждены МПР 15.06.2001) и СП 2.1.7.1386-03

"Санитарные правила по определению класса опасности токсичных отходов производства и потребления";

- · паспорта опасных отходов;
- ·показатели влияния отходов на окружающую среду для объектов захоронения либо длительного хранения отходов.
- ·показатели влияния отходов на окружающую среду для объектов временного размещения отходов

Размещение пунктов контроля для оценки влияния отходов на атмосферный воздух, поверхностные, подземные воды и почвенный покров осуществляется с учётом требований нормативных правовых документов в области обращения с отходами, утвержденного проекта нормативов образования и лимитов размещения отходов.

Схема размещения пунктов контроля для оценки влияния отходов на окружающую среду согласовывается с государственными уполномоченными органами в области природопользования и охраны окружающей среды.

Для предотвращения разрушения и возгорания отходов производства, для исключения попадания в атмосферу, почву и воду вредных веществ на предприятии будет разработан планграфик контроля образования и хранения отходов. В соответствии с требованиями ст.19 федерального закона №89-ФЗ «Об отходах производства и потребления» на предприятии производится учет образовавшихся, использованных, обезвреженных, переданных другим лицам и размещенных на свалке отходов.

5.6. Программа специальных наблюдений за линейным объектом на участках, подверженных опасным природным воздействиям

В связи с тем, что автодорога прокладывается по участкам, не подверженным опасным природным воздействиям, программа специальных наблюдений не разрабатывается.

5.7. Конструктивные решения и защитные устройства, предотвращающие попадание животных на территорию электрических подстанций, иных зданий и сооружений линейного объекта, а также под транспортные средства и в работающие механизмы

В связи с тем, что проектируемый объект расположен в границах населенного пункта и окружен плотной жилой застройкой, то специальные конструктивные решения по предотвращению попадания животных под транспортные средства не предусмотрены.

Проектными решениями не предусматривается устройство электрических подстанций, иных зданий и сооружений.

Взам. инв.№	
Подп. и дата	
Инв. № подл.	

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

6. Перечень и расчет затрат на реализацию природоохранных мероприятий и компенсационных выплат

Природоохранные инвестиции, направляемые в средозащитные, ресурсосберегающие и экологически безопасные технические и технологические объекты относятся к разряду «производственно-технологических». Сметная стоимость природоохранных мероприятий, заложенных в проекте, учтена в общем сметном расчете.

Возмещение экономического ущерба от выбросов загрязняющих веществ в окружающую среду и размещение отходов производства и потребления на период выполнения строительных работ проектируемого объекта производится через плату за загрязнение окружающей среды.

Расчеты выполнены по состоянию на четвертый квартал 2023 г. согласно ставкам, приведенным в Постановлении Правительства РФ от 13.09.2016 № 913 «О ставках платы за негативное воздействие на окружающую среду и дополнительных коэффициентах», с учетом Постановления Правительства Российской Федерации от 01.03.2022 № 274 «О применении в 2023 году ставок платы за негативное воздействие на окружающую среду».

Экономические показатели по природоохранным платежам сведены в таблицы 6.1, 6.2.

Расчет суммы платы за выбросы загрязняющих веществ в атмосферный воздух

Таблииа 6.1.

	Вещество		Фактический		Коэфф., учи-	Сумма	
Код	Название	ПДВ, тонн	ПДВ, тонн выброс ЗВ, всего тонн/год (строит.период) Ставка платы, руб/тонна		тывающий инфляцию	сумма платы, всего руб.	
			Период СМР				
123	диЖелезо триок- сид	0,000267	0,000267	36,6	1,26	0,01	
143	Марганец и его соединения	0,0000297	0,0000297	5473,5	1,26	0,20	
301	Азота диоксид	0,611847	0,611847	138,8	1,26	107,00	
304	Азота оксид	0,099413	0,099413	93,5	1,26	11,71	
328	Сажа	0,060568	0,060568	93,5	1,26	7,14	
330	Сера диоксид	0,100325	0,100325	45,4	1,26	5,74	
337	Углерод оксид	0,949645	0,949645	1,6	1,26	1,91	
342	Фтористые газо- образные соеди- нения	0,0000108	0,0000108	1094,7	1,26	0,01	
621	Метилбензол	0,000156	0,000156	9,9	1,26	0,00	
703	Бенз/а/пирен	4,80e-9	4,80e-9	5472968,7	1,26	0,03	
1210	Бутилацетат	0,000469	0,000469	56,1	1,26	0,03	
1240	Этилацетат	0,000313	0,000313	56,1	1,26	0,02	
1325	Формальдегид	0,0000041	0,0000041	1823,6	1,26	0,01	
1401	Ацетон	0,000156	0,000156	16,6	1,26	0,00	
2732	Керосин	0,187921	0,187921	6,7	1,26	1,59	
2907	Пыль неорганическая: SiO2>70%	0,0000115	0,0000115	109,5	1,26	0,00	
2908	Пыль неорганическая: SiO2 20-70%	0,0000045	0,0000045	56,1	1,26	0,00	
	Итого:					135,43	

Взам. инв.№	
Подп. и дата	
Инв. № подл.	

Лист							
48	МК-003-П-ООС						
40		Дата	Подп.	№док.	Лист	Кол.уч.	Изм.

Расчёт суммы платы за размещение отходов производства и потребления

Таблица 6.2.

№ п/п	Наименование отхо- да	Установ. лимит на размещение отходов, тонн	Размещено в отчётном пе- риоде, тонн	Норматив платы за размещение отходов, руб/тонна	кэ	Сумма пла- ты, руб.
	•	Период	реконструкции	·		·
1	Отходы IV класса опасности (малоопас- ные)	0,396	0,396	663,2	1,26	330,91
2	Отходы V класса опасности (практиче- ски неопасные)	24 432,929	24 432,929	17,3	1,26	532 588,99
	Итого:					
		Период	эксплуатации			
3	Отходы IV класса опасности (малоопасные)	198,556	198,556	663,2	1,26	165 919,75
	Итого:					

В таблицах 6.1, 6.2 приведен ориентировочный размер природоохранных платежей, принятый на основе проектных данных. Внесение платы за размещение отходов осуществляется по фактической массе захороненных отходов.

Взам. инв.№	
Подп. и дата	
. № подл.	

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Существующее состояние окружающей среды в районе размещения проектируемого объекта характеризуется:

- отсутствием превышений предельно-допустимых концентраций загрязняющих веществ в атмосферном воздухе;
- отсутствием особо охраняемых природных территорий и других зон с повышенными требованиями к состоянию окружающей среды;
 - отсутствием на выделенном участке запасов полезных ископаемых;
- отсутствием на участке строительства мест произрастания растений и обитания животных, занесенных в Красную Книгу Российской Федерации и ее субъектов.

Функционирование проектируемого объекта сопровождается негативным воздействием на окружающую среду, обусловленным:

- выбросами загрязняющих веществ в атмосферный воздух двигателями автотранспорта;
- образованием отходов от хозяйственной деятельности объекта.

Проведенные расчеты уровня прогнозируемого воздействия на компоненты окружающей среды при реализации намечаемой хозяйственной деятельности на рассматриваемом участке подтверждают, что при условии проведения предложенных мероприятий по снижению негативного воздействия объекта, будет достигнуто:

- отсутствие превышений предельно-допустимых концентраций загрязняющих веществ в атмосферном воздухе;
 - отсутствие превышений предельно-допустимых уровней шума;
- осуществление деятельности по обращению с опасными отходами в соответствии с природоохранным законодательством.

Взам. инв.№	
Подп. и дата	
№ подл.	Лист

Кол.уч.

№док.

Подп.

Дата

МК-003-П-ООС

50

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

- 1 СанПиН 2.2.1/2.1.1.1200-03. Санитарно-защитные зоны и санитарная классификация предприятий, сооружений и иных объектов
- 2 СанПиН 2.1.6.1032-01. Гигиенические требования к охране атмосферного воздуха населенных мест
- 3 Руководство по проектированию санитарно-защитных зон промышленных предприятий, M: Стройиздат,1984.
- 4 Рекомендации по разработке проектов санитарно-защитных зон промышленных предприятий, групп предприятий, М: РЭФИЛ, 1988.
- 5 Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, НИИ Атмосфера, С-Пб., 2012г.
- 6 СП 42.13330.2016. Градостроительство. Планировка и застройка городских и сельских поселений
- 7 Методическая документация в строительстве. Концепция обращения с твердыми бытовыми отходами в Российской Федерации МДС 13-8.2000
- 8 Водный кодекс Российской Федерации от 3 июня 2006 г. N 74-Ф3 (с изменениями от 4 декабря 2006 г.)
- 9 СП 51.13330.2011. Защита от шума

Лист

№док.

Подп.

Дата

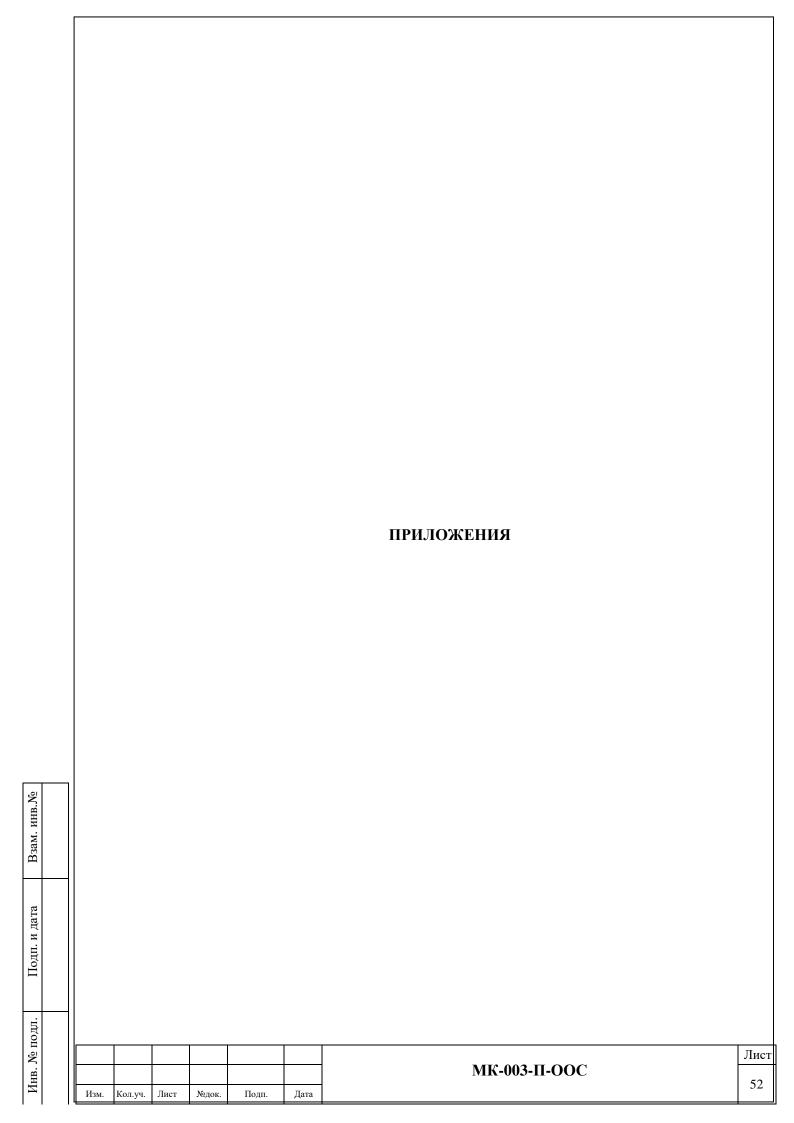
Кол.уч.

- 10 "Закон об охране атмосферного воздуха" от 4 мая 1999 г, №96 Ф3.
- 11 Постановление Правительства Российской Федерации № 183 от 2 марта 2000г. "О нормативах выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферный воздух и вредных физических воздействий на него. Москва, 2000г.
- 12 Приказ Минприроды РФ от 06.06.2017 г № 273 «Об утверждении методов расчетов рассеивания выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферном воздухе».
- 14 Перечень и коды веществ, загрязняющих атмосферный воздух. С.Пб., 2017г.
- 15 СП 131.13330.2020. Строительная климатология
- 16 СП 51.13330.2011 "СНиП 23-03-2003 «Защита от шума».

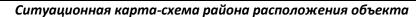
Взам. инв.№				
Подп. и дата				
№ подл.		T		
2				Лист

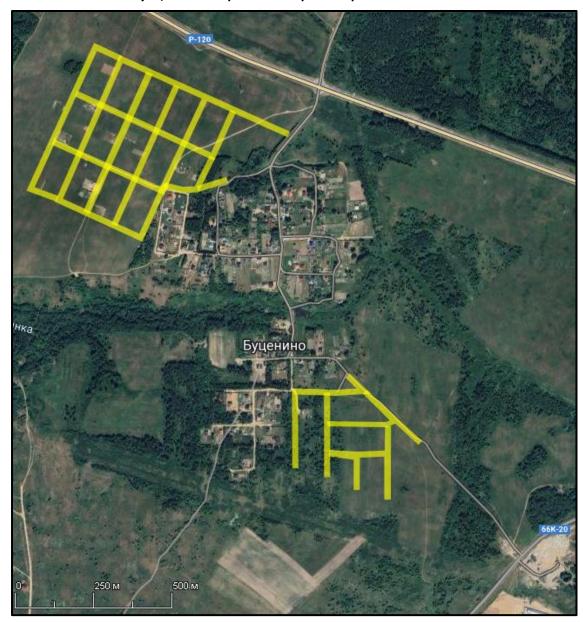
МК-003-П-ООС

51



ГРАФИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ





Ситуационный план

- участок проектирования

Расчет выбросов загрязняющих веществ в атмосферу и шумового воздействия

PT 1 – расчетные точки

5501/6001 — организованные/неорганизованные источники выбросов загрязняющих веществ в атмосферу





5501. ДИЗЕЛЬГЕНЕРАТОР.

В процессе эксплуатации стационарных дизельных установок в атмосферу с отработавшими газами выделяются вредные (загрязняющие) вещества.

В качестве исходных данных для расчета максимальных разовых выбросов используются сведения из технической документации дизельной установки об эксплуатационной мощности (если сведения об эксплуатационной мощности не приводятся, - то номинальной мощности), а для расчета валовых выбросов в атмосферу, - результаты учетных сведений о годовом расходе топлива дизельного двигателя.

Расчет выделений загрязняющих веществ выполнен в соответствии с «Методикой расчета выделений загрязняющих веществ в атмосферу от стационарных дизельных установок. СПб, 2001».

Количественная и качественная характеристика загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу, приведена в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Газоочистка, %	Максималь выбро	•	Годовой выброс, т/год		
код	наименование		до очистки	после	до очистки	после	
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	-	0,0366222	0,0366222	0,004128	0,004128	
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	-	0,0059511	0,0059511	0,0006708	0,0006708	
328	Углерод (Сажа)	60/55	0,0022222	0,0008889	0,0002571	0,0001157	
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	-	0,0122222	0,0122222	0,00135	0,00135	
337	Углерод оксид	99/98	0,04	0,0004	0,0045	0,00009	
703	Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)	-	4,1111·10 ⁻⁸	4,1111·10 ⁻⁸	4,8·10 ⁻⁹	4,8·10 ⁻⁹	
1325	Формальдегид	95/92	0,0004778	0,0000239	0,0000513	0,0000041	
2732	Керосин	99/98	0,0114333	0,0001143	0,0012858	0,0000257	

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

Данные	Мощ- ность, кВт	Расход топлива, т/год	Удель- ный рас- ход, г/кВт∙ч	Одно- вре- мен- ность
Группа А. Изготовитель ЕС, США, Япония. Маломощные быстроходные и повышенной быстроходности (Ne < 73,6 кВт; n = 1000-3000 об/мин). До ремонта. Окисление в каталитическом нейтрализаторе с принудительным разогревом реактора (активная фаза платина Pt)		0,3	40	+

Максимальный выброс i-го вещества стационарной дизельной установкой определяется по формуле (1.1.1):

$$\mathbf{M}_{i} = (1/3600) \cdot \mathbf{e}_{Mi} \cdot \mathbf{P}_{3}, z/c$$
 (1.1.1)

где e_{Mi} - выброс i-го вредного вещества на единицу полезной работы стационарной дизельной установки на режиме номинальной мощности, $z/\kappa Bm \cdot v$;

 P_{\ni} - эксплуатационная мощность стационарной дизельной установки, *кВт*;

(1/3600) – коэффициент пересчета из часов в секунды.

Валовый выброс i-го вещества за год стационарной дизельной установкой определяется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{W}_{\exists i} = (1 / 1000) \cdot \mathbf{q}_{\exists i} \cdot \mathbf{G}_{\mathsf{T}}, \, m / 200 \tag{1.1.2}$$

где $q_{\ni i}$ - выброс i-го вредного вещества, приходящегося на 1 кг топлива, при работе стационарной дизельной установки с учетом совокупности режимов, составляющих эксплуатационный цикл, $z/\kappa z$;

 G_T - расход топлива стационарной дизельной установкой за год, m;

(1 / 1000) – коэффициент пересчета килограмм в тонны.

Расход отработавших газов от стационарной дизельной установки определяется по формуле (1.1.3):

$$\boldsymbol{G}_{OF} = 8,72 \cdot 10^{-6} \cdot \boldsymbol{b}_{3} \cdot \boldsymbol{P}_{3}, \, \kappa z/c \tag{1.1.3}$$

где b_{\ni} - удельный расход топлива на эксплуатационном (или номинальном) режиме работы двигателя, $z/\kappa Bm \cdot v$.

Объемный расход отработавших газов определяется по формуле (1.1.4):

$$\mathbf{Q}_{O\Gamma} = \mathbf{G}_{O\Gamma} / \mathbf{y}_{O\Gamma}, \, \mathsf{M}^3 / \mathsf{C} \tag{1.1.4}$$

где $\gamma_{O\Gamma}$ - удельный вес отработавших газов, рассчитываемый по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{v}_{OF} = \mathbf{v}_{OF(g_{DM} t = 0^{\circ}C)} / (1 + \mathbf{T}_{OF} / 273), \kappa c / M^{3}$$
 (1.1.5)

где $\gamma_{O\Gamma(npu\;t=0°C)}$ - удельный вес отработавших газов при температуре 0°C, $\gamma_{O\Gamma(npu\;t=0°C)}$ = 1,31 $\kappa z/m^3$; $\gamma_{O\Gamma}$ - температура отработавших газов, $\gamma_{O\Gamma}$ - температура отработавших газов при температура отработавших газов п

При организованном выбросе отработавших газов в атмосферу, на удалении от стационарной дизельной установки (высоте) до 5 м, значение их температуры можно принимать равным 450 °C, на удалении от 5 до 10 M - 400 °C.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Азота диоксид (Азот (IV) оксид)

 $M = (1/3600) \cdot 3,296 \cdot 40 = 0,0366222 \, z/c;$

 $W_9 = (1/1000) \cdot 13,76 \cdot 0,3 = 0,004128 \, \text{m/sod}.$

Азот (II) оксид (Азота оксид)

 $M = (1/3600) \cdot 0.5356 \cdot 40 = 0.0059511 \, z/c;$

 $W_9 = (1/1000) \cdot 2,236 \cdot 0,3 = 0,0006708 \, m/sod.$

```
Углерод (Сажа)
```

$$M = (1/3600) \cdot 0.2 \cdot 40 = 0.0022222 \ z/c;$$

$$W_{\exists} = (1 / 1000) \cdot 0.857 \cdot 0.3 = 0.0002571 \, m/zod.$$

Сера диоксид (Ангидрид сернистый)

$$M = (1/3600) \cdot 1, 1 \cdot 40 = 0,0122222 \, e/c;$$

$$W_3 = (1/1000) \cdot 4.5 \cdot 0.3 = 0.00135 \, \text{m/sod}.$$

Углерод оксид

$$M = (1/3600) \cdot 3,6 \cdot 40 = 0,04 \ z/c;$$

$$W_9 = (1 / 1000) \cdot 15 \cdot 0.3 = 0.0045 \, m/200.$$

Бенз/а/пирен (3,4-Бензпирен)

$$M = (1/3600) \cdot 0,0000037 \cdot 40 = 4,1111 \cdot 10^{-8} c/c;$$

$$W_9 = (1/1000) \cdot 0.000016 \cdot 0.3 = 4.8 \cdot 10^{-9} \text{ m/sod.}$$

Формальдегид

$$M = (1/3600) \cdot 0.043 \cdot 40 = 0.0004778 \, e/c;$$

$$W_9 = (1 / 1000) \cdot 0,171 \cdot 0,3 = 0,0000513 \, m/zod.$$

Керосин

$$M = (1/3600) \cdot 1,029 \cdot 40 = 0,0114333 \ z/c;$$

$$W_9 = (1 / 1000) \cdot 4,286 \cdot 0,3 = 0,0012858 \, m/200.$$

Расчет объемного расхода отработавших газов приведен ниже.

$$G_{OF}$$
 = 8,72 · 10⁻⁶ · 40 · 40 = 0,013952 κε/c.

$$\gamma_{OF} = 1.31 / (1 + 723 / 273) = 0.359066 \, \kappa z/m^3;$$

$$Q_{OF} = 0.013952 / 0.359066 = 0.03886 \, \text{m}^3/c;$$

- на удалении (высоте) 5-10 м, **Т**_O = 673 K (400 °C):

$$\gamma_{OF} = 1.31 / (1 + 673 / 273) = 0.3780444 \, \kappa z / M^3;$$

$$Q_{OF} = 0.013952 / 0.3780444 = 0.0369 \,\text{m}^3/c.$$

6501. РЕСАЙКЛЕР.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тутод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0532396	0,0913841
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0086466	0,0148416
328	Углерод (Сажа)	0,0075028	0,0128772
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0054217	0,0092974
337	Углерод оксид	0,0444172	0,0759326
2732	Керосин	0,0127606	0,0218722

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

			Время работы одной машины							Кол-	Одно
Наименова-	Тип ДМ	Коли- чество	в течение суток, ч				за 30 мин, мин			во	но-
ние ДМ				без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій			всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ гусеничная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	60	+
	стью 101-160 кВт (137-										

Наименова- ние ДМ	Тип ДМ		Время работы одной машины							Кол-	Одно
		Коли- чество	в течение суток, ч			за 30 мин, мин			во	но-	
				без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій				нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	218 л.с.)										

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{AB ik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{AB ik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XX ik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, z/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\mathit{ДВ}\,ik}$ — удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы без нагрузки, \imath /мин; $1,3 \cdot m_{\mathit{ДВ}\,ik}$ — удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, \imath /мин; $m_{\mathit{ДВ}\,ik}$ — удельный выброс i-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, \imath /мин;

 $m{t}_{\mathit{IB}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $m{t}_{xx}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, *мин*;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1, 3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HAFP.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/sod$$
 (1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, мин;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh$;

 $m{t'}_{xx}$ – суммарное время работы двигателей всех машин $m{k}$ -й группы на холостом ходу, $m{mun}$.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ гусеничная, мощностью 101-160 кВт (137-218	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	3,208	0,624
л.с.)	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,521	0,1014
	Углерод (Сажа)	0,45	0,1
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,31	0,16
	стый)		
	Углерод оксид	2,09	3,91
	Керосин	0,71	0,49

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

```
 \begin{aligned}  & \textbf{\textit{G}}_{301} = (3,208 \cdot 12 + 1,3 \cdot 3,208 \cdot 13 + 0,624 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0532396 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{301} = (3,208 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 3,208 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,624 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0913841 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{304} = (0,521 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,521 \cdot 13 + 0,1014 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0086466 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{304} = (0,521 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,521 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,1014 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0148416 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{328} = (0,45 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,45 \cdot 13 + 0,1 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0075028 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{328} = (0,45 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,45 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,1 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0128772 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{330} = (0,31 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,31 \cdot 13 + 0,16 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0054217 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{330} = (0,31 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,31 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,16 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0092974 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{337} = (2,09 \cdot 12 + 1,3 \cdot 2,09 \cdot 13 + 3,91 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0444172 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{337} = (2,09 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 2,09 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3,2 \cdot 60 + 3,91 \cdot 1 \cdot 60 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0759326 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{2732} = (0,71 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,71 \cdot 13 + 0,49 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0127606 \ \textit{\textit{z/c}}; \end{aligned}
```

 $M_{2732} = (0.71 \cdot 1.60 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.71 \cdot 1.60 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.49 \cdot 1.60 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0218722 \text{ m/zod.}$

6502. **БЕТОНОВОЗ 1.**

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год	
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод	
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924	
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216	
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829	
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675	
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415	
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937	

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

			мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ — удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

	Загрязняющее вещество	Прогрев, г/мин			Пр	обег, г/	Холо-	Эко-	
Тип								стой	кон-
17		Т	П	П Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин									
Тип автотранспортного средства		+5	-5	-10	-15	-20	ниже			
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C			
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30			

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0,616 \cdot 20 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 37,168 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{\chi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ a:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \text{ } z;
M^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, e/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6503. **БЕТОНОВОЗ 2.**

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год		
код	наименование	выброс, г/с			
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924		
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216		
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829		
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675		
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415		
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937		

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ – $\bf 46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ – $\bf 46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	во автом	обилей	Эко-	Одно-
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

	Наименование Ти		Макси	мальное количест	во автом	обилей	Эко-	Одно-
		Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\mathit{\PiP}}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}$$
, z/MUH (1.1.3)

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

	Загрязняющее вещество	Про	Прогрев, г/мин			обег, г/	Холо-	Эко-	
Тип			П	х	T		х	стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т						ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин								
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже		
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C		
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30		

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{\chi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
M_{1}^{X} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, e/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6504. **BETOHOBO3** 3.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

ſ			Максимальное количество автомобилей					Одно-
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i,} \, z/\mathsf{M}\mathsf{U}\mathsf{H} \tag{1.1.4}$$

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30	

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\sqcap} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
M_{1}^{X} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, e/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6505. АВТОГРЕЙДЕР 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин								
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже		
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C		
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30		

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\sqcap} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0,616 \cdot 20 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 37,168 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ a:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9.08 + 6.72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \text{ } z;
M^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, e/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6506. АВТОГРЕЙДЕР 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

			Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность	
		Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, c/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-			
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-			
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,			
								г/мин	Ki			
Грузоі	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель											
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1			
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1			
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8			
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95			
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9			
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9			

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

_	Время прогрева при температуре воздуха, мин								
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже		
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C		
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель		6	12	20	25	30	30		

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\sqcap} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \text{ } z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ a:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9.08 + 6.72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \text{ } z;
M^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, e/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6507. TPAKTOP.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0197827	0,0169782
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0032147	0,002759
328	Углерод (Сажа)	0,0028406	0,0024376
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0020878	0,0017903
337	Углерод оксид	0,0163628	0,0139864
2732	Керосин	0,0046744	0,0040061

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

	Тип ДМ			Время работы одной машины						Кол-	Одно
Наименова-		Коли-		в течение суток, ч				за 30 мин, мин			но-
ние ДМ		чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій			всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ гусеничная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	30	+
	стью 36-60 кВт (49-82 л.с.)										

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{ABik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{ABik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XXik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, z/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\it ДВ ik}$ – удельный выброс $\it i$ -го вещества при движении машины $\it k$ -й группы без нагрузки, $\it z/muH$;

1,3 · $m_{\mathit{ДВ ik}}$ – удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, \imath /мин;

 $m_{\mathcal{A}\mathcal{B}\ ik}$ — удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, \imath 2/мин;

 $oldsymbol{t}_{\mathit{\Pi}\mathit{B}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $t_{\chi\chi}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, мин;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1, 3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HA\Gamma P.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
(1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, muH;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh;$

 t'_{xx} — суммарное время работы двигателей всех машин k-й группы на холостом ходу, muh.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ гусеничная, мощностью 36-60 кВт (49-82 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	1,192	0,232
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,1937	0,0377
	Углерод (Сажа)	0,17	0,04
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,12	0,058
	стый)		
	Углерод оксид	0,77	1,44
	Керосин	0,26	0,18

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

 $G_{301} = (1,192 \cdot 12 + 1,3 \cdot 1,192 \cdot 13 + 0,232 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0197827 \ e/c;$

 $M_{301} = (1,192 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 1,192 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,232 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0169782 \ m/cod;$

 $G_{304} = (0.1937 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.1937 \cdot 13 + 0.0377 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0032147 \ e/c;$

 $\mathbf{M}_{304} = (0.1937 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.1937 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.0377 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.002759 \ m/zod;$

 $G_{328} = (0.17 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.17 \cdot 13 + 0.04 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0028406 \ e/c;$

```
 \begin{aligned}  & \textit{M}_{328} = (0,17 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,17 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,04 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0024376 \ \textit{m/zod}; \\  & \textit{G}_{330} = (0,12 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,12 \cdot 13 + 0,058 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0020878 \ \textit{z/c}; \\  & \textit{M}_{330} = (0,12 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,12 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,058 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0017903 \ \textit{m/zod}; \\  & \textit{G}_{337} = (0,77 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,77 \cdot 13 + 1,44 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0163628 \ \textit{z/c}; \\  & \textit{M}_{337} = (0,77 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,77 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 1,44 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0139864 \ \textit{m/zod}; \\  & \textit{G}_{2732} = (0,26 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,26 \cdot 13 + 0,18 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0046744 \ \textit{z/c}; \\  & \textit{M}_{2732} = (0,26 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,26 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,18 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0040061 \ \textit{m/zod}. \end{aligned}
```

6508. СВАРОЧНЫЙ ПОСТ.

При определении выделений (выбросов) в сварочных процессах используются расчетные методы с применением удельных показателей выделения загрязняющих веществ (на единицу массы расходуемых сварочных материалов; на длину реза; на единицу оборудования; на единицу массы расходуемых наплавочных материалов).

При выполнении сварочных работ атмосферный воздух загрязняется сварочным аэрозолем, в составе которого в зависимости от вида сварки, марок электродов и флюса находятся вредные для здоровья оксиды металлов, а также газообразные соединения.

Методическая основа:

Методика расчёта выделений (выбросов) загрязняющих веществ в атмосферу при сварочных работах (на основе удельных показателей), НИИ Атмосфера, СПб, 2015

ГОСТ Р 56164-2014 Метод расчёта выбросов при сварочных работах на основе удельных показателей Информационное письмо НИИ Атмосфера № 2 от 28.04.2016г. № 07-2-200/16-0.

Количественная и качественная характеристика загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу, приведена в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год		
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод		
123	диЖелезо триоксид (Железа оксид)	0,0016971	0,0002673		
143	Марганец и его соединения	0,0001886	0,0000297		
342	Фтористые газообразные соединения	0,0000686	0,0000108		

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

Наиме-	Расчетный параметр		
нование	характеристика, обозначение	единица	значение
Ручная ду	, уговая сварка сталей штучными электродами. MP-4		
	Удельный показатель выделения загрязняющего вещества "х" на единицу массы		
	расходуемых сырья и материалов, ${m K}^{\!$		
	123. диЖелезо триоксид (Железа оксид)	г/кг	9,9
	143. Марганец и его соединения	г/кг	1,1
	342. Фтористые газообразные соединения	г/кг	0,4
	Норматив образования огарков от расхода электродов, $m{n}_o$	%	10
	Расход сварочных материалов всего за год, В"	кг	30
	Расход сварочных материалов за период интенсивной работы, В'	кг	0,08
	Время интенсивной работы, т	ч	0,1166667
	Одновременность работы	-	да

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Количество загрязняющих веществ, выделяемых в воздушный бассейн при расходе сварочных материалов, определяется по формуле (1.1.1):

$$\mathbf{M}_{bi} = \mathbf{B} \cdot \mathbf{K}_{m}^{\mathsf{x}} \cdot (1 - \mathbf{n}_{o} / 100) \cdot 10^{-3}, \, \kappa z / 4$$
 (1.1.1)

где B - расход применяемых сырья и материалов (исходя из количества израсходованных материалов и нормативного образования отходов при работе технологического оборудования), $\kappa r/\nu$;

 K_m^* - удельный показатель выделения загрязняющего вещества "х" на единицу массы расходуемых сырья и материалов, $z/\kappa z$;

 n_o - норматив образования огарков от расхода электродов, %.

Когда технологические установки оборудованы местными отсосами, количество загрязняющих веществ, поступающих через них в атмосферу, будет равно количеству выделяющихся вредных веществ, умноженному на значение эффективности местных отсосов в долях единицы.

Валовое количество загрязняющих веществ, выделяющихся при расходе сварочных материалов, определяется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M} = \mathbf{B''} \cdot \mathbf{K}_{m}^{\mathsf{x}} \cdot (1 - \mathbf{n}_{o} / 100) \cdot \mathbf{\eta} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.2)

где B'' - расход применяемых сырья и материалов, $\kappa z/zod$; η - эффективность местных отсосов, в долях единицы.

Максимально разовый выброс загрязняющих веществ, выделяющихся при сварочных процессах, определяется по формуле (1.1.3):

$$G = 10^3 \cdot M_{bi} \cdot \eta / 3600, z/c$$
 (1.1.3)

В случае, когда рассчитывается выделение в помещение вредных веществ, поступающих от оборудования, оснащенного местными отсосами, вместо коэффициента учета эффективности местных отсосов (η), в расчетных формулах используются коэффициенты V_n (учитывающий долю пыли, поступающей в производственное помещение) и K_n (поправочный коэффициент, учитывающий гравитационное осаждение).

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Ручная дуговая сварка сталей штучными электродами. МР-4

 $B = 0.08 / 0.1166667 = 0.685714 \kappa z/4$.

123. диЖелезо триоксид (Железа оксид) $\mathbf{M}_{bi} = 0,685714 \cdot 9,9 \cdot (1 - 10 / 100) \cdot 10^{-3} = 0,0061097 кг/ч;$ $\mathbf{M} = 30 \cdot 9,9 \cdot (1 - 10 / 100) \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002673 \ m/год;$ $\mathbf{G} = 10^3 \cdot 0,0061097 \cdot 1 / 3600 = 0,0016971 \ r/c.$

143. Марганец и его соединения

 M_{bi} = 0,685714 · 1,1 · (1 - 10 / 100) · 10⁻³ = 0,0006789 κε/ч; M = 30 · 1,1 · (1 - 10 / 100) · 1 · 10⁻⁶ = 0,0000297 m/εο∂; G = 10³ · 0,0006789 · 1 / 3600 = 0,0001886 ε/c.

342. Фтористые газообразные соединения \mathbf{M}_{bi} = 0,685714 · 0,4 · (1 - 10 / 100) · 10⁻³ = 0,0002469 кг/ч; \mathbf{M} = 30 · 0,4 · (1 - 10 / 100) · 1 · 10⁻⁶ = 0,0000108 m/год; \mathbf{G} = 10³ · 0,0002469 · 1 / 3600 = 0,0000686 г/с.

6509. АВТОСАМОСВАЛ 7 ТОНН 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0142622	0,0169817
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0023176	0,0027595
328	Углерод (Сажа)	0,00109	0,0011837
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0028339	0,0030875
337	Углерод оксид	0,0299667	0,0316742
2732	Керосин	0,0059556	0,0054762

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

	Тип автотранспортного средства	Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование		всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}$$
, z/MUH (1.1.3)

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-			
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-			
17111	загризниющее вещеетво	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,			
								г/мин	Ki			
Грузоі	Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель											
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,256	0,384	0,384	2,4	2,4	2,4	0,232	1			
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0416	0,0624	0,0624	0,39	0,39	0,39	0,0377	1			
	Углерод (Сажа)	0,012	0,0216	0,024	0,15	0,207	0,23	0,012	0,8			
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,081	0,0873	0,097	0,4	0,45	0,5	0,081	0,95			
	Углерод оксид	0,86	1,161	1,29	4,1	4,41	4,9	0,54	0,9			
	Керосин	0,38	0,414	0,46	0,6	0,63	0,7	0,27	0,9			

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Врем	воздуха, мин					
Тип автотранспортного средства	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже
		-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,256 \cdot 4 + 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 22,856 \, e;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 21,832 \, e;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (22,856 + 21,832) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0068373 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (22,856 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0124133 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.384 \cdot 6 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 24.136 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, s;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (24,136 + 21,832) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0055621 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (24,136 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0127689 \, \text{g/c};
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.384 \cdot 12 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 26.44 \, a;
M^{\chi}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, s;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (26,44 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0022205 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (26,44 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0134089 \, c/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.384 \cdot 20 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 29.512 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (29,512 + 21,832) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0023618 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (29,512 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0142622 \ c/c;
M = 0.0068373 + 0.0055621 + 0.0022205 + 0.0023618 = 0.0169817  m/zod;
G = \max\{0,0124133; 0,0127689; 0,0134089; 0,0142622\} = 0,0142622 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0416 \cdot 4 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.7141 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 + 3,5477) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00111111 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020172 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0624 \cdot 6 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.9221 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
M^{\sqcap}_{304} = (3.9221 + 3.5477) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0009038 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (3,9221 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020749 \, e/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.0624 \cdot 12 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.2965 \, a;
M^{X}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (4,2965 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003608 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (4,2965 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0021789 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0624 \cdot 20 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.7957 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003838 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0023176 \ c/c;
M = 0.0011111+0.0009038+0.0003608+0.0003838 = 0.0027595  m/zod;
G = \max\{0,0020172; 0,0020749; 0,0021789; 0,0023176\} = 0,0023176  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.012 \cdot 4 + 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.41 \, s;
M^{T}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 c;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,41+1,362) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.41 \cdot 1 + 1.362 \cdot 1) / 3600 = 0.00077 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0216 \cdot 6 + 0.207 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.0046 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,0046 + 1,362) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004074 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,0046 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0009352 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.024 \cdot 12 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.37 \, \epsilon;
M^{X}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{328} = (2,37 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{328} = (2,37 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0010367 \, e/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0,024 \cdot 20 + 0,23 \cdot 9 + 0,012 \cdot 1 = 2,562 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 e;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,562 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001805 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,562 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,00109 \, c/c;
M = 0.0004241 + 0.0004074 + 0.0001717 + 0.0001805 = 0.0011837  m/zod:
G = \max\{0,00077; 0,0009352; 0,0010367; 0,00109\} = 0,00109 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.081 \cdot 4 + 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.005 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,005 + 3,681) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,001176 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,005 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,002135 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0873 \cdot 6 + 0.45 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.6548 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (4,6548 + 3,681) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010086 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (4,6548 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0023155 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.097 \cdot 12 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 5.745 \, a;
M_{2}^{X} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (5,745 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004336 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (5,745 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0026183 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.097 \cdot 20 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 6.521 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (6,521 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004693 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (6,521 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0028339 \, e/c;
M = 0,001176+0,0010086+0,0004336+0,0004693 = 0,0030875  m/zod;
G = \max\{0.002135; 0.0023155; 0.0026183; 0.0028339\} = 0.0028339 \ \epsilon/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.86 \cdot 4 + 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 40.88 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (40,88 + 37,44) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,011983 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (40.88 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0217556 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 1,161 \cdot 6 + 4,41 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 47,196 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \ z:
M^{\Pi}_{337} = (47,196 + 37,44) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,010241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (47,196 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,02351 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 1,29 \cdot 12 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 60,12 \, z;
M^{X}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 z;
M_{337}^{X} = (60,12 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0044878 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (60,12 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,0271 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 1,29 \cdot 20 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 70,44 \ z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4,1 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 37,44 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (70,44 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0049625 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (70.44 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0299667 \, c/c;
M = 0.011983 + 0.010241 + 0.0044878 + 0.0049625 = 0.0316742 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0217556; 0.02351; 0.0271; 0.0299667\} = 0.0299667 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.38 \cdot 4 + 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 7.19 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7.19 + 5.67) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0019676 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7,19 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0035722 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.414 \cdot 6 + 0.63 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 8.424 z;
M_{2}^{\Pi} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (8,424 + 5,67) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017054 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (8,424 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,003915 \, a/c;
M^{X}_{1} = 0.46 \cdot 12 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 12.09 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (12,09 + 5,67) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000817 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (12,09 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0049333 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.46 \cdot 20 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 15.77 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0,6 \cdot 9 + 0,27 \cdot 1 = 5,67 \text{ s};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 + 5,67) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0009862 m/zo\partial;
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 · 1 + 5,67 · 1) / 3600 = 0,0059556 z/c;
M = 0.0019676 + 0.0017054 + 0.000817 + 0.0009862 = 0.0054762  m/20\partial;
G = \max\{0.0035722; 0.003915; 0.0049333; 0.0059556\} = 0.0059556  c/c.
```

6510. АВТОСАМОСВАЛ 7 ТОНН 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год		
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод		
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0142622	0,0169817		
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0023176	0,0027595		
328	Углерод (Сажа)	0,00109	0,0011837		
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0028339	0,0030875		
337	Углерод оксид	0,0299667	0,0316742		
2732	Керосин	0,0059556	0,0054762		

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

	Mai	Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $\boldsymbol{t}_{\mathit{\PiP}}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i,} \, \mathbf{z}/\mathbf{M}\mathbf{U}\mathbf{H}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

			Прогрев, г/мин			обег, г/	Холо-	Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество		П					стой	кон-
	загрязняющее вещество	Т		Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,256	0,384	0,384	2,4	2,4	2,4	0,232	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0416	0,0624	0,0624	0,39	0,39	0,39	0,0377	1
	Углерод (Сажа)	0,012	0,0216	0,024	0,15	0,207	0,23	0,012	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,081	0,0873	0,097	0,4	0,45	0,5	0,081	0,95
	Углерод оксид	0,86	1,161	1,29	4,1	4,41	4,9	0,54	0,9
	Керосин	0,38	0,414	0,46	0,6	0,63	0,7	0,27	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Врем	воздуха, мин					
Тип автотранспортного средства	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже
		-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,256 \cdot 4 + 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 22,856 \, e;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 21,832 \, e;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (22,856 + 21,832) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0068373 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (22,856 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0124133 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.384 \cdot 6 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 24.136 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (24,136 + 21,832) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0055621 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (24,136 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0127689 \, \text{g/c};
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.384 \cdot 12 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 26.44 \, a;
M^{X}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (26,44 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0022205 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (26,44 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0134089 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.384 \cdot 20 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 29.512 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{301} = (29,512 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0023618 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (29,512 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0142622 \ c/c;
M = 0.0068373 + 0.0055621 + 0.0022205 + 0.0023618 = 0.0169817  m/zod;
G = \max\{0,0124133; 0,0127689; 0,0134089; 0,0142622\} = 0,0142622 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0416 \cdot 4 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.7141 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 + 3,5477) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00111111 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020172 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0624 \cdot 6 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.9221 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
M^{\sqcap}_{304} = (3.9221 + 3.5477) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0009038 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (3,9221 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020749 \, e/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.0624 \cdot 12 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.2965 \, a;
M^{X}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (4,2965 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003608 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (4,2965 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0021789 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0624 \cdot 20 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.7957 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003838 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0023176 \ c/c;
M = 0.0011111+0.0009038+0.0003608+0.0003838 = 0.0027595  m/zod;
G = \max\{0,0020172; 0,0020749; 0,0021789; 0,0023176\} = 0,0023176  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.012 \cdot 4 + 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.41 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,41+1,362) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.41 \cdot 1 + 1.362 \cdot 1) / 3600 = 0.00077 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0216 \cdot 6 + 0.207 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.0046 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,0046 + 1,362) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004074 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,0046 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0009352 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.024 \cdot 12 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.37 \, \epsilon;
M^{X}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{328} = (2,37 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{328} = (2,37 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0010367 \, e/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0,024 \cdot 20 + 0,23 \cdot 9 + 0,012 \cdot 1 = 2,562 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 e;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,562 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001805 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,562 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,00109 \, c/c;
M = 0.0004241 + 0.0004074 + 0.0001717 + 0.0001805 = 0.0011837  m/zod:
G = \max\{0,00077; 0,0009352; 0,0010367; 0,00109\} = 0,00109 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.081 \cdot 4 + 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.005 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,005 + 3,681) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,001176 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,005 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,002135 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0873 \cdot 6 + 0.45 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.6548 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (4,6548 + 3,681) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010086 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (4,6548 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0023155 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.097 \cdot 12 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 5.745 \, a;
M_{2}^{X} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (5,745 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004336 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (5,745 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0026183 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.097 \cdot 20 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 6.521 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (6,521 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004693 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (6,521 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0028339 \, e/c;
M = 0,001176+0,0010086+0,0004336+0,0004693 = 0,0030875  m/zod;
G = \max\{0.002135; 0.0023155; 0.0026183; 0.0028339\} = 0.0028339 \ \epsilon/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.86 \cdot 4 + 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 40.88 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (40,88 + 37,44) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,011983 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (40.88 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0217556 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 1,161 \cdot 6 + 4,41 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 47,196 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \ z:
M^{\Pi}_{337} = (47,196 + 37,44) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,010241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (47,196 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,02351 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 1,29 \cdot 12 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 60,12 \, z;
M^{X}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 z;
\mathbf{M}_{337}^{\mathsf{X}} = (60,12 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0044878 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (60,12 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,0271 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 1,29 \cdot 20 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 70,44 \ z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4,1 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 37,44 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (70,44 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0049625 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (70.44 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0299667 \, c/c;
M = 0.011983 + 0.010241 + 0.0044878 + 0.0049625 = 0.0316742 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0217556; 0.02351; 0.0271; 0.0299667\} = 0.0299667 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.38 \cdot 4 + 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 7.19 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7.19 + 5.67) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0019676 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7,19 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0035722 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.414 \cdot 6 + 0.63 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 8.424 z;
M_{2}^{\Pi} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (8,424 + 5,67) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017054 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (8,424 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,003915 \, a/c;
M^{X}_{1} = 0.46 \cdot 12 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 12.09 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (12,09 + 5,67) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000817 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (12,09 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0049333 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.46 \cdot 20 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 15.77 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0,6 \cdot 9 + 0,27 \cdot 1 = 5,67 \text{ s};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 + 5,67) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0009862 m/zo\partial;
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 · 1 + 5,67 · 1) / 3600 = 0,0059556 z/c;
M = 0.0019676 + 0.0017054 + 0.000817 + 0.0009862 = 0.0054762 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0035722; 0.003915; 0.0049333; 0.0059556\} = 0.0059556  c/c.
```

6511. АВТОСАМОСВАЛ 7 ТОНН 3.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0142622	0,0169817
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0023176	0,0027595
328	Углерод (Сажа)	0,00109	0,0011837
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0028339	0,0030875
337	Углерод оксид	0,0299667	0,0316742
2732	Керосин	0,0059556	0,0054762

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

	Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

Ī			Максимальное количество автомобилей					Одно-
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	1	1	1	1	ı	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (Т - теплый, П - переходный, Х - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	KM	Холо-	Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-	
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,	
								г/мин	Ki	
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель										
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,256	0,384	0,384	2,4	2,4	2,4	0,232	1	
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0416	0,0624	0,0624	0,39	0,39	0,39	0,0377	1	
	Углерод (Сажа)	0,012	0,0216	0,024	0,15	0,207	0,23	0,012	0,8	
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,081	0,0873	0,097	0,4	0,45	0,5	0,081	0,95	
	Углерод оксид	0,86	1,161	1,29	4,1	4,41	4,9	0,54	0,9	
	Керосин	0,38	0,414	0,46	0,6	0,63	0,7	0,27	0,9	

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30	

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,256 \cdot 4 + 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 22,856 \, e;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 21,832 \, e;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (22,856 + 21,832) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0068373 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (22,856 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0124133 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.384 \cdot 6 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 24.136 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (24,136 + 21,832) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0055621 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (24,136 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0127689 \, \text{g/c};
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.384 \cdot 12 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 26.44 \, a;
M^{X}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (26,44 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0022205 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (26,44 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0134089 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.384 \cdot 20 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 29.512 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (29,512 + 21,832) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0023618 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (29,512 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0142622 \ c/c;
M = 0.0068373 + 0.0055621 + 0.0022205 + 0.0023618 = 0.0169817  m/zod;
G = \max\{0,0124133; 0,0127689; 0,0134089; 0,0142622\} = 0,0142622 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0416 \cdot 4 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.7141 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 + 3,5477) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00111111 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020172 \, s/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0624 \cdot 6 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.9221 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (3,9221 + 3,5477) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0009038 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (3,9221 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020749 \, e/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.0624 \cdot 12 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.2965 \, a;
M^{X}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (4,2965 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003608 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (4,2965 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0021789 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0624 \cdot 20 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.7957 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003838 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0023176 \ c/c;
M = 0.0011111+0.0009038+0.0003608+0.0003838 = 0.0027595  m/zod;
G = \max\{0,0020172; 0,0020749; 0,0021789; 0,0023176\} = 0,0023176 c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.012 \cdot 4 + 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.41 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,41+1,362) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.41 \cdot 1 + 1.362 \cdot 1) / 3600 = 0.00077 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0216 \cdot 6 + 0.207 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.0046 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,0046 + 1,362) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004074 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,0046 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0009352 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.024 \cdot 12 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.37 \, \epsilon;
M^{X}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
M_{328}^{X} = (2.37 + 1.362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0001717 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{328} = (2,37 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0010367 \, e/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.024 \cdot 20 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.562 e;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 e;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,562 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001805 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,562 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,00109 \, c/c;
M = 0.0004241 + 0.0004074 + 0.0001717 + 0.0001805 = 0.0011837  m/zod:
G = \max\{0,00077; 0,0009352; 0,0010367; 0,00109\} = 0,00109 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.081 \cdot 4 + 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.005 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,005 + 3,681) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,001176 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,005 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,002135 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0873 \cdot 6 + 0.45 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.6548 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (4,6548 + 3,681) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010086 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (4,6548 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0023155 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.097 \cdot 12 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 5.745 \, a;
M_{2}^{X} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (5,745 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004336 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (5,745 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0026183 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.097 \cdot 20 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 6.521 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (6,521 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004693 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (6,521 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0028339 \, e/c;
M = 0,001176+0,0010086+0,0004336+0,0004693 = 0,0030875  m/zod;
G = \max\{0.002135; 0.0023155; 0.0026183; 0.0028339\} = 0.0028339 \ \epsilon/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.86 \cdot 4 + 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 40.88 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (40,88 + 37,44) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,011983 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (40.88 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0217556 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 1,161 \cdot 6 + 4,41 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 47,196 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, s;
M^{\Pi}_{337} = (47,196 + 37,44) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,010241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (47,196 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,02351 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 1,29 \cdot 12 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 60,12 \, z;
M^{X}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 z;
\mathbf{M}_{337}^{\mathsf{X}} = (60,12 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0044878 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (60,12 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,0271 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 1,29 \cdot 20 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 70,44 \ z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4,1 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 37,44 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (70,44 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0049625 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (70.44 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0299667 \, c/c;
M = 0.011983 + 0.010241 + 0.0044878 + 0.0049625 = 0.0316742 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0217556; 0.02351; 0.0271; 0.0299667\} = 0.0299667 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.38 \cdot 4 + 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 7.19 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7.19 + 5.67) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0019676 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7,19 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0035722 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.414 \cdot 6 + 0.63 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 8.424 z;
M_{2}^{\Pi} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (8,424 + 5,67) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017054 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (8,424 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,003915 \, a/c;
M^{X}_{1} = 0.46 \cdot 12 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 12.09 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (12,09 + 5,67) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000817 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (12,09 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0049333 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.46 \cdot 20 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 15.77 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0,6 \cdot 9 + 0,27 \cdot 1 = 5,67 \text{ s};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 + 5,67) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0009862 m/zo\partial;
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 · 1 + 5,67 · 1) / 3600 = 0,0059556 z/c;
M = 0.0019676 + 0.0017054 + 0.000817 + 0.0009862 = 0.0054762  m/20\partial;
G = \max\{0.0035722; 0.003915; 0.0049333; 0.0059556\} = 0.0059556  c/c.
```

6512. АВТОСАМОСВАЛ 10 ТОНН 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-	
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,	
								г/мин	Ki	
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель										
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1	
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1	
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8	
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95	
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9	
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9	

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
Тип автотранспортного средства		+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30	

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 · 20 + 5,9 · 9 + 0,84 · 1 = 93,94 z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, c;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, c/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6513. АВТОСАМОСВАЛ 10 ТОНН 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

ſ			Макси	Максимальное количество автомобилей				Одно-
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial$$
 (1.1.6)

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузов	зой, г/п от 8 до 16 т, дизель								
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

<u> </u>	Время прогрева при температуре воздуха, мин								
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже		
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C		
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30		

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 · 20 + 5,9 · 9 + 0,84 · 1 = 93,94 z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, c;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ \epsilon;
M^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, c/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6514. ABTOCAMOCBAЛ 10 ТОНН 3.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тутод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Максимальное количество автомобилей					
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность	

ſ			Макси	Максимальное количество автомобилей				Одно-
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузоі	зой, г/п от 8 до 16 т, дизель								
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

<u> </u>	Время прогрева при температуре воздуха, мин								
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже		
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C		
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30		

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
M_{1}^{X} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 · 20 + 5,9 · 9 + 0,84 · 1 = 93,94 z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, c;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \text{ } z;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, c/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6515. БОРТОВОЙ АВТОМОБИЛЬ.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0103556	0,0124
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0016828	0,002015
328	Углерод (Сажа)	0,0009183	0,0010136
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0023944	0,0026188
337	Углерод оксид	0,0210333	0,0223418
2732	Керосин	0,0045167	0,0043427

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	обилей	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

Ī			Макси	Максимальное количество автомобилей				Одно-
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\mathsf{M}\mathsf{U}\mathsf{H}$$
 (1.1.3)

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\scriptscriptstyle B}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
17111	загризниющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузоі	вой, г/п от 2 до 5 т, дизель								
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,176	0,264	0,264	1,76	1,76	1,76	0,16	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0286	0,0429	0,0429	0,286	0,286	0,286	0,026	1
	Углерод (Сажа)	0,008	0,0144	0,016	0,13	0,18	0,2	0,008	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,065	0,0702	0,078	0,34	0,387	0,43	0,065	0,95
	Углерод оксид	0,58	0,783	0,87	2,9	3,15	3,5	0,36	0,9
	Керосин	0,25	0,27	0,3	0,5	0,54	0,6	0,18	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин								
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже		
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C		
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель		6	12	20	25	30	30		

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0.176 \cdot 4 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16.704 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (16.704 + 16) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0050037 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (16,704 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0090844 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.264 \cdot 6 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 17.584 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (17,584 + 16) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0040637 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (17,584 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0093289 \, \epsilon/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.264 \cdot 12 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 19.168 \, z;
M_2^{X} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (19,168 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016177 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (19,168 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0097689 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.264 \cdot 20 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 21.28 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{301} = (21,28 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017149 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (21,28 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0103556 \, z/c;
M = 0.0050037 + 0.0040637 + 0.0016177 + 0.0017149 = 0.0124 \, \text{m/sod};
G = \max\{0,0090844; 0,0093289; 0,0097689; 0,0103556\} = 0,0103556 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0286 \cdot 4 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.7144 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (2,7144 + 2,6) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008131 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,7144 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0014762 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0429 \cdot 6 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.8574 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (2,8574 + 2,6) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006603 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,8574 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015159 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.0429 \cdot 12 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.1148 z;
M^{\chi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, s;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (3,1148 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002629 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (3,1148 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015874 \, \text{z/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0429 \cdot 20 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.458 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \text{ s};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{304} = (3,458 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002787 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{304} = (3,458 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0016828 \, \text{z/c};
M = 0,0008131+0,0006603+0,0002629+0,0002787 = 0,002015  m/zod;
G = \max\{0,0014762; 0,0015159; 0,0015874; 0,0016828\} = 0,0016828 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.008 \cdot 4 + 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.21 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21+1,178) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003654 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0006633 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0144 \cdot 6 + 0.18 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.7144 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (1,7144 + 1,178) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00035 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,7144 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008034 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.016 \cdot 12 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2 z;
M^{X}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{X}} = (2 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001462 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (2 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008828 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.016 \cdot 20 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2.128 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001521 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0009183 \, e/c;
M = 0.0003654 + 0.00035 + 0.0001462 + 0.0001521 = 0.0010136  m/zod;
G = \max\{0,0006633; 0,0008034; 0,0008828; 0,0009183\} = 0,0009183 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.065 \cdot 4 + 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.385 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 + 3,125) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000996 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0018083 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0702 \cdot 6 + 0.387 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.9692 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (3,9692 + 3,125) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008584 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (3.9692 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0019706 \, c/c;
M_{1}^{X} = 0.078 \cdot 12 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 4.871 z;
M_{2}^{X} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (4,871 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003678 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (4,871 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0022211 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.078 \cdot 20 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 5.495 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{330} = (5,495 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003965 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (5.495 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0023944 \, e/c;
M = 0,000996+0,0008584+0,0003678+0,0003965 = 0,0026188 \text{ m/zod};
G = \max\{0,0018083; 0,0019706; 0,0022211; 0,0023944\} = 0,0023944 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.58 \cdot 4 + 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 28.78 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 + 26,46) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0084517 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0153444 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.783 \cdot 6 + 3.15 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 33.408 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (33,408 + 26,46) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,007244 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (33,408 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,01663 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}_{1}^{X} = 0.87 \cdot 12 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 42.3 \text{ z};
M^{X}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 z;
M_{337}^{X} = (42.3 + 26.46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.003163 \, \text{m/sod};
G_{337}^{X} = (42.3 \cdot 1 + 26.46 \cdot 1) / 3600 = 0.0191 \, s/c;
M^{\text{X}-10..-15}^{\text{C}}{}_{1} = 0.87 \cdot 20 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 49.26 \text{ z};
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, e;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 + 26,46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0034831 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0210333 \, \text{e/c};
M = 0.0084517 + 0.007244 + 0.003163 + 0.0034831 = 0.0223418  m/zod;
G = \max\{0.0153444; 0.01663; 0.0191; 0.0210333\} = 0.0210333  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.25 \cdot 4 + 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 5.68 \, \epsilon;
M^{T}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 + 4,68) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0015851 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, \text{e/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.27 \cdot 6 + 0.54 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 6.66 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{2732} = (6,66 + 4,68) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013721 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (6,66 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,00315 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.3 \cdot 12 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 9.18 z:
M_{2}^{X} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (9.18 + 4.68) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0006376 \,\text{m/sod};
G_{2732}^{X} = (9.18 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.00385 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.3 \cdot 20 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 11.58 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ \epsilon;
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2732} = (11,58 + 4,68) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,000748 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (11.58 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.0045167 \, c/c;
M = 0.0015851 + 0.0013721 + 0.0006376 + 0.000748 = 0.0043427  m/zod;
G = \max\{0.0028778; 0.00315; 0.00385; 0.0045167\} = 0.0045167 \ z/c.
```

6516. АВТОПОГРУЗЧИК 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

Загрязняющее вещество		Максимально разовый	Годовой выброс, т/год		
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод		
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0103556	0,0124		
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0016828	0,002015		
328	Углерод (Сажа)	0,0009183	0,0010136		
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0023944	0,0026188		
337	Углерод оксид	0,0210333	0,0223418		
2732	Керосин	0,0045167	0,0043427		

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ – $\bf 46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ – $\bf 46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

Наименование		Максимальное количество автомобилей					Одно-
	Тип автотранспортного средства	всего		въезд	Эко-	вре- мен-	
			течение суток	за 1 час	за 1 час	троль	ность

		Макси	Максимальное количество автомобилей				Одно-
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (Т - теплый, П - переходный, Х - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

			Прогрев, г/мин			обег, г/	Холо-	Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество		П		Х Т	П		стой	кон-
	Загрязняющее вещество	Т		X			Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,176	0,264	0,264	1,76	1,76	1,76	0,16	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0286	0,0429	0,0429	0,286	0,286	0,286	0,026	1
	Углерод (Сажа)	0,008	0,0144	0,016	0,13	0,18	0,2	0,008	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,065	0,0702	0,078	0,34	0,387	0,43	0,065	0,95
	Углерод оксид	0,58	0,783	0,87	2,9	3,15	3,5	0,36	0,9
	Керосин	0,25	0,27	0,3	0,5	0,54	0,6	0,18	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Врем	воздуха, мин					
Тип автотранспортного средства	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0.176 \cdot 4 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16.704 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (16.704 + 16) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0050037 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (16,704 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0090844 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.264 \cdot 6 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 17.584 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (17,584 + 16) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0040637 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (17,584 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0093289 \, \epsilon/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.264 \cdot 12 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 19.168 \, z;
M_2^{X} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (19,168 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016177 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (19,168 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0097689 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.264 \cdot 20 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 21.28 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{301} = (21,28 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017149 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (21,28 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0103556 \, z/c;
M = 0.0050037 + 0.0040637 + 0.0016177 + 0.0017149 = 0.0124 \, \text{m/sod};
G = \max\{0,0090844; 0,0093289; 0,0097689; 0,0103556\} = 0,0103556  z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0286 \cdot 4 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.7144 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (2,7144 + 2,6) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008131 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,7144 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0014762 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0429 \cdot 6 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.8574 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (2,8574 + 2,6) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006603 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,8574 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015159 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.0429 \cdot 12 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.1148 z;
M^{\chi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, s;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (3,1148 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002629 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (3,1148 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015874 \, \text{z/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0429 \cdot 20 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.458 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \text{ s};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{304} = (3,458 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002787 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{304} = (3,458 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0016828 \, \text{z/c};
M = 0,0008131+0,0006603+0,0002629+0,0002787 = 0,002015  m/zod;
G = \max\{0,0014762; 0,0015159; 0,0015874; 0,0016828\} = 0,0016828 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.008 \cdot 4 + 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.21 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21+1,178) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003654 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0006633 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0144 \cdot 6 + 0.18 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.7144 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (1,7144 + 1,178) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00035 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,7144 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008034 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.016 \cdot 12 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2 z;
M^{X}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{X}} = (2 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001462 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (2 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008828 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.016 \cdot 20 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2.128 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001521 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,128 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0009183 \, c/c;
M = 0.0003654 + 0.00035 + 0.0001462 + 0.0001521 = 0.0010136  m/zod;
G = \max\{0,0006633; 0,0008034; 0,0008828; 0,0009183\} = 0,0009183 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.065 \cdot 4 + 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.385 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 + 3,125) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000996 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0018083 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0702 \cdot 6 + 0.387 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.9692 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (3,9692 + 3,125) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008584 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (3,9692 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0019706 \, \text{e/c};
M_{1}^{X} = 0.078 \cdot 12 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 4.871 z;
M_{2}^{X} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (4,871 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003678 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (4,871 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0022211 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.078 \cdot 20 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 5.495 a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{330} = (5,495 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003965 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (5.495 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0023944 \, e/c;
M = 0,000996+0,0008584+0,0003678+0,0003965 = 0,0026188 \text{ m/zod};
G = \max\{0,0018083; 0,0019706; 0,0022211; 0,0023944\} = 0,0023944 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.58 \cdot 4 + 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 28.78 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 + 26,46) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0084517 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0153444 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.783 \cdot 6 + 3.15 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 33.408 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (33,408 + 26,46) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,007244 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (33,408 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,01663 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}_{1}^{X} = 0.87 \cdot 12 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 42.3 \text{ z};
M^{X}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 z;
M_{337}^{X} = (42.3 + 26.46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.003163 \, \text{m/sod};
G_{337}^{X} = (42.3 \cdot 1 + 26.46 \cdot 1) / 3600 = 0.0191 \, s/c;
M^{\text{X}-10..-15}^{\text{C}}{}_{1} = 0.87 \cdot 20 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 49.26 \text{ z};
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, e;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 + 26,46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0034831 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0210333 \, \text{e/c};
M = 0.0084517 + 0.007244 + 0.003163 + 0.0034831 = 0.0223418  m/zod;
G = \max\{0.0153444; 0.01663; 0.0191; 0.0210333\} = 0.0210333  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.25 \cdot 4 + 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 5.68 \, \epsilon;
M^{T}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 + 4,68) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0015851 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, \text{e/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.27 \cdot 6 + 0.54 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 6.66 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{2732} = (6,66 + 4,68) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013721 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (6,66 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,00315 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.3 \cdot 12 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 9.18 z:
M_{2}^{X} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (9.18 + 4.68) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0006376 \,\text{m/sod};
G_{2732}^{X} = (9.18 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.00385 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.3 \cdot 20 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 11.58 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ \epsilon;
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2732} = (11,58 + 4,68) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,000748 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (11.58 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.0045167 \, c/c;
M = 0.0015851 + 0.0013721 + 0.0006376 + 0.000748 = 0.0043427  m/zod;
G = \max\{0.0028778; 0.00315; 0.00385; 0.0045167\} = 0.0045167 \ z/c.
```

6517. АВТОПОГРУЗЧИК 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0103556	0,0124
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0016828	0,002015
328	Углерод (Сажа)	0,0009183	0,0010136
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0023944	0,0026188
337	Углерод оксид	0,0210333	0,0223418
2732	Керосин	0,0045167	0,0043427

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}$ С до $\bf -10^{\circ}$ С $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}$ С до $\bf -15^{\circ}$ С $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, c/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
17111	затрязняющее вещество	Т	П	X	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузоі	рузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель								
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,176	0,264	0,264	1,76	1,76	1,76	0,16	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0286	0,0429	0,0429	0,286	0,286	0,286	0,026	1
	Углерод (Сажа)	0,008	0,0144	0,016	0,13	0,18	0,2	0,008	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,065	0,0702	0,078	0,34	0,387	0,43	0,065	0,95
	Углерод оксид	0,58	0,783	0,87	2,9	3,15	3,5	0,36	0,9
	Керосин	0,25	0,27	0,3	0,5	0,54	0,6	0,18	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

		Время прогрева при температуре воздуха, мин								
Тип автотранспортного средства	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже			
		-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C			
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30			

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0.176 \cdot 4 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16.704 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (16.704 + 16) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0050037 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (16,704 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0090844 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.264 \cdot 6 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 17.584 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (17,584 + 16) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0040637 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (17,584 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0093289 \, \epsilon/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.264 \cdot 12 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 19.168 \, \mathsf{z};
M_2^{X} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (19,168 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016177 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (19,168 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0097689 \, e/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.264 \cdot 20 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 21.28 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{301} = (21,28 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017149 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (21,28 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0103556 \, z/c;
M = 0.0050037 + 0.0040637 + 0.0016177 + 0.0017149 = 0.0124 \, \text{m/sod};
G = \max\{0,0090844; 0,0093289; 0,0097689; 0,0103556\} = 0,0103556  z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0286 \cdot 4 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.7144 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (2,7144 + 2,6) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008131 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,7144 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0014762 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0429 \cdot 6 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.8574 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (2,8574 + 2,6) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006603 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,8574 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015159 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.0429 \cdot 12 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.1148 z;
M^{\chi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, s;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (3,1148 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002629 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (3,1148 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015874 \, \text{z/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0429 \cdot 20 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.458 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \text{ s};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{304} = (3,458 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002787 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{304} = (3,458 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0016828 \, \text{z/c};
M = 0,0008131+0,0006603+0,0002629+0,0002787 = 0,002015  m/zod;
G = \max\{0,0014762; 0,0015159; 0,0015874; 0,0016828\} = 0,0016828 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.008 \cdot 4 + 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.21 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21+1,178) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003654 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0006633 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0144 \cdot 6 + 0.18 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.7144 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (1,7144 + 1,178) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00035 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,7144 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008034 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.016 \cdot 12 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2 z;
M^{X}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{X}} = (2 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001462 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (2 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008828 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.016 \cdot 20 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2.128 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001521 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,128 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0009183 \, c/c;
M = 0.0003654 + 0.00035 + 0.0001462 + 0.0001521 = 0.0010136  m/zod;
G = \max\{0,0006633; 0,0008034; 0,0008828; 0,0009183\} = 0,0009183 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.065 \cdot 4 + 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.385 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 + 3,125) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000996 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0018083 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0702 \cdot 6 + 0.387 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.9692 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (3,9692 + 3,125) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008584 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (3,9692 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0019706 \, \text{e/c};
M_{1}^{X} = 0.078 \cdot 12 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 4.871 z;
M_{2}^{X} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (4,871 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003678 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (4,871 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0022211 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.078 \cdot 20 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 5.495 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
M^{X-10...15^{\circ}C}_{330} = (5,495+3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003965 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (5.495 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0023944 \, e/c;
M = 0,000996+0,0008584+0,0003678+0,0003965 = 0,0026188 \text{ m/zod};
G = \max\{0,0018083; 0,0019706; 0,0022211; 0,0023944\} = 0,0023944 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.58 \cdot 4 + 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 28.78 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 + 26,46) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0084517 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0153444 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.783 \cdot 6 + 3.15 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 33.408 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (33,408 + 26,46) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,007244 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (33,408 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,01663 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}_{1}^{X} = 0.87 \cdot 12 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 42.3 \text{ z};
M^{X}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 z;
M_{337}^{X} = (42.3 + 26.46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.003163 \, \text{m/sod};
G_{337}^{X} = (42.3 \cdot 1 + 26.46 \cdot 1) / 3600 = 0.0191 \, s/c;
M^{\text{X}-10..-15}^{\text{C}}{}_{1} = 0.87 \cdot 20 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 49.26 \text{ z};
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 + 26,46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0034831 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0210333 \, \text{e/c};
M = 0.0084517 + 0.007244 + 0.003163 + 0.0034831 = 0.0223418  m/zod;
G = \max\{0.0153444; 0.01663; 0.0191; 0.0210333\} = 0.0210333  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.25 \cdot 4 + 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 5.68 \, \epsilon;
M_{2}^{T} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 + 4,68) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0015851 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, \text{e/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.27 \cdot 6 + 0.54 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 6.66 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{2732} = (6,66 + 4,68) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013721 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (6,66 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,00315 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.3 \cdot 12 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 9.18 z:
M_{2}^{X} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}_{2732}^{\chi} = (9.18 + 4.68) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0006376 \,\text{m/sod};
G_{2732}^{X} = (9.18 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.00385 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.3 \cdot 20 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 11.58 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ \epsilon;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (11,58 + 4,68) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,000748 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (11.58 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.0045167 \, c/c;
M = 0.0015851 + 0.0013721 + 0.0006376 + 0.000748 = 0.0043427  m/zod;
G = \max\{0.0028778; 0.00315; 0.00385; 0.0045167\} = 0.0045167 \ z/c.
```

6518. БУЛЬДОЗЕР.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0327924	0,0281436
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0053272	0,004572
328	Углерод (Сажа)	0,0045017	0,0038632
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,00332	0,0028467
337	Углерод оксид	0,0273783	0,0234025
2732	Керосин	0,0077372	0,0066308

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

				Время работы одной машины						Кол-	Одно
Наименова-		Коли-	в течение суток, ч за 3					0 мин, мин		во	но-
ние ДМ	Тип ДМ	чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій			всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ гусеничная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	30	+
	стью 61-100 кВт (83-136										

Наименова-				Время работы одной машины						Кол-	Одно
		Коли-	в течение суток, ч			за 30 мин, мин			во	но-	
ние ДМ	Тип ДМ	чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій		чество	всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	л.с.)										

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{ABik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{ABik} \cdot t_{HAFP} + m_{XXik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, z/c$$
(1.1.1)

где $m_{\mathit{ДВ}\,ik}$ — удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы без нагрузки, \imath /мин; $1,3 \cdot m_{\mathit{ДВ}\,ik}$ — удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, \imath /мин; $m_{\mathit{ДВ}\,ik}$ — удельный выброс i-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, \imath /мин;

 $m{t}_{\mathit{IB}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $m{t}_{xx}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, *мин*;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1, 3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HAFP.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/sod$$
 (1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, мин;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh$;

 $m{t'}_{xx}$ – суммарное время работы двигателей всех машин $m{k}$ -й группы на холостом ходу, $m{mun}$.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ гусеничная, мощностью 61-100 кВт (83-136 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	1,976	0,384
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,321	0,0624
	Углерод (Сажа)	0,27	0,06
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,19	0,097
	стый)		
	Углерод оксид	1,29	2,4
	Керосин	0,43	0,3

```
\begin{aligned} & \textbf{\textit{G}}_{301} = (1,976\cdot12+1,3\cdot1,976\cdot13+0,384\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0327924 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{301} = (1,976\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot1,976\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,384\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0281436 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{304} = (0,321\cdot12+1,3\cdot0,321\cdot13+0,0624\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0053272 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{304} = (0,321\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,321\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,0624\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,004572 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{328} = (0,27\cdot12+1,3\cdot0,27\cdot13+0,06\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0045017 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{328} = (0,27\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,27\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,06\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0038632 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{330} = (0,19\cdot12+1,3\cdot0,19\cdot13+0,097\cdot5)\cdot1/1800 = 0,00332 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{330} = (0,19\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,19\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,097\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0028467 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{337} = (1,29\cdot12+1,3\cdot1,29\cdot13+2,4\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0273783 \ \textit{\textit{z/c}}; \\ & \textbf{\textit{M}}_{337} = (1,29\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot1,29\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+2,4\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0234025 \ \textit{\textit{m/zod}}; \\ & \textbf{\textit{G}}_{2732} = (0,43\cdot12+1,3\cdot0,43\cdot13+0,3\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0077372 \ \textit{\textit{z/c}}; \end{aligned}
```

6519. ЗЕМЛЯНЫЕ РАБОТЫ 1.

Расчет выделения пыли при ведении погрузочно-разгрузочных работ выполнен в соответствии с «Методическим пособием по расчету выбросов от неорганизованных источников в промышленности строительных материалов», Новороссийск, 2001; «Методическим пособием по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух», СПб., 2005.

Перегрузка сыпучих материалов осуществляется с применением загрузочного рукава. Местные условия — склады, хранилища, открытые с 4-х сторон (K_4 = 0,01). Высота падения материала при пересыпке составляет 1,0 м (B = 0,5). Залповый сброс при разгрузке автосамосвала отсутствует (K_9 = 1). Расчетные скорости ветра, м/с: 1 (K_3 = 1); 3 (K_3 = 1,2); 6 (K_3 = 1,4); 8,5 (K_3 = 1,7); 11 (K_3 = 2); 13 (K_3 = 2,3); 15 (K_3 = 2,6). Средняя годовая скорость ветра 4,5 м/с (K_3 = 1,2).

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
2908	Пыль неорганическая, содержащая 70-20% двуоки-	0,0000072	0,0000012
	си кремния		

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Одно-
Материал	Параметры	времен-
		ность
Щебень	Количество перерабатываемого материала: Gч = 0,5 т/час; Gгод =	+
	50 т/год. Весовая доля пылевой фракции в материале: K_1 = 0,04.	
	Доля пыли, переходящая в аэрозоль: K_2 = 0,02. Влажность свыше	
	10 до 20% (K_5 = 0,01). Размер куска 50-10 мм (K_7 = 0,5).	

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Максимально разовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.1):

$$\mathbf{M}_{\Gamma P} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_4 \cdot 10^6 / 3600, z/c$$
 (1.1.1)

где K_1 - весовая доля пылевой фракции (0 до 200 мкм) в материале;

 K_2 - доля пыли (от всей весовой пыли), переходящая в аэрозоль (0 до 10 мкм);

 K_3 - коэффициент, учитывающий местные метеоусловия;

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

 ${\it K}_{\it 5}$ - коэффициент, учитывающий влажность материала;

 K_7 - коэффициент, учитывающий крупность материала;

 K_8 - поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера, при использовании иных типов перегрузочных устройств $K_8 = 1$;

 K_9 - поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе материала при разгрузке автосамосвала;

В - коэффициент, учитывающий высоту пересыпки;

 G_{y} - суммарное количество перерабатываемого материала в час, m/час.

Валовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.2):

$$\Pi_{\Gamma\Gamma} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_{200}, \, m/200$$
(1.1.2)

где G_{cod} - суммарное количество перерабатываемого материала в течение года, m/cod.

При расчете выделения конкретного загрязняющего вещества в виде дополнительного множителя учитывается массовая доля данного вещества в составе продукта.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Щебень

```
\begin{aligned} & \mathbf{M}_{2908}^{1 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000028 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{3 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000033 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{6 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000039 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{8.5 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.7 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000047 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{11 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000056 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{13 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.3 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000064 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{15 \text{ m/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} \ / \ 3600 = 0.0000072 \ z/c; \\ & \mathbf{M}_{2908}^{208} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.05 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 50 = 0.0000012 \ m/zod. \end{aligned}
```

6520. KATOK 8 TOHH 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0142622	0,0169817
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0023176	0,0027595
328	Углерод (Сажа)	0,00109	0,0011837
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0028339	0,0030875
337	Углерод оксид	0,0299667	0,0316742
2732	Керосин	0,0059556	0,0054762

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}$ С до $\bf -10^{\circ}$ С $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}$ С до $\bf -15^{\circ}$ С $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
17111	загризниющее вещеетво	Т	П	Х	Т	П	Χ	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузоі	вой, г/п от 5 до 8 т, дизель								
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,256	0,384	0,384	2,4	2,4	2,4	0,232	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0416	0,0624	0,0624	0,39	0,39	0,39	0,0377	1
	Углерод (Сажа)	0,012	0,0216	0,024	0,15	0,207	0,23	0,012	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,081	0,0873	0,097	0,4	0,45	0,5	0,081	0,95
	Углерод оксид	0,86	1,161	1,29	4,1	4,41	4,9	0,54	0,9
	Керосин	0,38	0,414	0,46	0,6	0,63	0,7	0,27	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
		-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель		6	12	20	25	30	30	

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,256 \cdot 4 + 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 22,856 \, e;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 21,832 \, e;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (22,856 + 21,832) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0068373 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (22,856 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0124133 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.384 \cdot 6 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 24.136 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (24,136 + 21,832) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0055621 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (24,136 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0127689 \, \text{g/c};
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.384 \cdot 12 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 26.44 \, a;
M^{X}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
M_{301}^{X} = (26,44 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0022205 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (26,44 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0134089 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.384 \cdot 20 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 29.512 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{301} = (29,512 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0023618 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (29,512 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0142622 \ c/c;
M = 0.0068373 + 0.0055621 + 0.0022205 + 0.0023618 = 0.0169817  m/zod;
G = \max\{0,0124133; 0,0127689; 0,0134089; 0,0142622\} = 0,0142622 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0416 \cdot 4 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.7141 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 + 3,5477) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00111111 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020172 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0624 \cdot 6 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.9221 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
M^{\sqcap}_{304} = (3.9221 + 3.5477) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0009038 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (3,9221 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020749 \, e/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.0624 \cdot 12 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.2965 \, a;
M^{X}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (4,2965 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003608 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (4,2965 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0021789 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0624 \cdot 20 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.7957 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003838 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0023176 \ c/c;
M = 0.0011111+0.0009038+0.0003608+0.0003838 = 0.0027595  m/zod;
G = \max\{0,0020172; 0,0020749; 0,0021789; 0,0023176\} = 0,0023176 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.012 \cdot 4 + 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.41 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,41+1,362) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.41 \cdot 1 + 1.362 \cdot 1) / 3600 = 0.00077 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0216 \cdot 6 + 0.207 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.0046 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,0046 + 1,362) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004074 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,0046 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0009352 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.024 \cdot 12 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.37 \, \epsilon;
M^{X}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{328} = (2,37 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001717 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{328} = (2,37 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0010367 \, e/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.024 \cdot 20 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.562 e;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 e;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,562 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001805 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,562 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,00109 \, c/c;
M = 0.0004241 + 0.0004074 + 0.0001717 + 0.0001805 = 0.0011837  m/zod:
G = \max\{0,00077; 0,0009352; 0,0010367; 0,00109\} = 0,00109 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.081 \cdot 4 + 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.005 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,005 + 3,681) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,001176 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,005 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,002135 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0873 \cdot 6 + 0.45 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.6548 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (4,6548 + 3,681) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010086 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (4,6548 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0023155 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.097 \cdot 12 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 5.745 \, a;
M_{2}^{X} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (5,745 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004336 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (5,745 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0026183 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.097 \cdot 20 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 6.521 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (6,521 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004693 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (6,521 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0028339 \, e/c;
M = 0,001176+0,0010086+0,0004336+0,0004693 = 0,0030875  m/zod;
G = \max\{0.002135; 0.0023155; 0.0026183; 0.0028339\} = 0.0028339 \ \epsilon/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.86 \cdot 4 + 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 40.88 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (40,88 + 37,44) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,011983 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (40.88 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0217556 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 1,161 \cdot 6 + 4,41 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 47,196 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \ z:
M^{\Pi}_{337} = (47,196 + 37,44) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,010241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (47,196 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,02351 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 1,29 \cdot 12 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 60,12 \, z;
M^{X}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 z;
M_{337}^{X} = (60,12 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0044878 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (60,12 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,0271 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 1,29 \cdot 20 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 70,44 \ z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4,1 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 37,44 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (70.44 + 37.44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0049625 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (70.44 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0299667 \, c/c;
M = 0.011983 + 0.010241 + 0.0044878 + 0.0049625 = 0.0316742 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0217556; 0.02351; 0.0271; 0.0299667\} = 0.0299667 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.38 \cdot 4 + 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 7.19 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7.19 + 5.67) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0019676 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7,19 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0035722 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.414 \cdot 6 + 0.63 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 8.424 z;
M_{2}^{\Pi} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (8,424 + 5,67) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017054 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (8,424 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,003915 \, a/c;
M^{X}_{1} = 0.46 \cdot 12 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 12.09 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (12,09 + 5,67) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000817 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (12,09 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0049333 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.46 \cdot 20 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 15.77 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0,6 \cdot 9 + 0,27 \cdot 1 = 5,67 \text{ s};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 + 5,67) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0009862 m/zo\partial;
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 · 1 + 5,67 · 1) / 3600 = 0,0059556 z/c;
M = 0.0019676 + 0.0017054 + 0.000817 + 0.0009862 = 0.0054762 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0035722; 0.003915; 0.0049333; 0.0059556\} = 0.0059556  c/c.
```

6521. KATOK 13 TOHH.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ – $\bf 46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ – $\bf 46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в	выезд	въезд	кон-	вре- мен-
			течение суток	за 1 час	за 1 час	троль	ность

		Макси	обилей	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}$$
, z/MUH (1.1.3)

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
17111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
Тип автотранспортного средства		+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
		-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель		6	12	20	25	30	30	

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\sqcap} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0028527 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{\chi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \text{ } z;
M^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, e/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

6522. KATOK 8 TOHH 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0142622	0,0169817
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0023176	0,0027595
328	Углерод (Сажа)	0,00109	0,0011837
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0028339	0,0030875
337	Углерод оксид	0,0299667	0,0316742
2732	Керосин	0,0059556	0,0054762

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ – $\bf 46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ – $\bf 46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в	выезд	въезд	кон-	вре- мен-
			течение суток	за 1 час	за 1 час	троль	ность

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

			Прогрев, г/мин			обег, г/	Холо-	Эко-		
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-	
	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,	
								г/мин	Ki	
Грузо	Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,256	0,384	0,384	2,4	2,4	2,4	0,232	1	
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0416	0,0624	0,0624	0,39	0,39	0,39	0,0377	1	
	Углерод (Сажа)	0,012	0,0216	0,024	0,15	0,207	0,23	0,012	0,8	
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,081	0,0873	0,097	0,4	0,45	0,5	0,081	0,95	
	Углерод оксид	0,86	1,161	1,29	4,1	4,41	4,9	0,54	0,9	
	Керосин	0,38	0,414	0,46	0,6	0,63	0,7	0,27	0,9	

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Врем	я прогр	ева при	темпер	ратуре і	Время прогрева при температуре воздуха, мин									
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже								
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C								
Грузовой, г/п от 5 до 8 т, дизель		6	12	20	25	30	30								

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,256 \cdot 4 + 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 22,856 \, e;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 2,4 \cdot 9 + 0,232 \cdot 1 = 21,832 \, e;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (22,856 + 21,832) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0068373 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (22,856 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0124133 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.384 \cdot 6 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 24.136 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (24,136 + 21,832) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0055621 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (24,136 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0127689 \, \text{g/c};
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.384 \cdot 12 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 26.44 \, a;
M^{X}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, z;
M_{301}^{X} = (26,44 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0022205 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (26,44 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0134089 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.384 \cdot 20 + 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 29.512 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2.4 \cdot 9 + 0.232 \cdot 1 = 21.832 \, \epsilon;
M^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{301} = (29,512 + 21,832) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0023618 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (29,512 \cdot 1 + 21,832 \cdot 1) / 3600 = 0,0142622 \ c/c;
M = 0.0068373 + 0.0055621 + 0.0022205 + 0.0023618 = 0.0169817  m/zod;
G = \max\{0,0124133; 0,0127689; 0,0134089; 0,0142622\} = 0,0142622 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0416 \cdot 4 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.7141 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 + 3,5477) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00111111 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (3,7141 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020172 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0624 \cdot 6 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.9221 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
M^{\sqcap}_{304} = (3.9221 + 3.5477) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0009038 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (3,9221 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0020749 \, e/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.0624 \cdot 12 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.2965 \, a;
M^{X}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, a;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (4,2965 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003608 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (4,2965 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0021789 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0624 \cdot 20 + 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 4.7957 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.39 \cdot 9 + 0.0377 \cdot 1 = 3.5477 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 + 3,5477) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003838 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (4,7957 \cdot 1 + 3,5477 \cdot 1) / 3600 = 0,0023176 \ c/c;
M = 0.0011111+0.0009038+0.0003608+0.0003838 = 0.0027595  m/zod;
G = \max\{0,0020172; 0,0020749; 0,0021789; 0,0023176\} = 0,0023176 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.012 \cdot 4 + 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.41 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,41+1,362) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.41 \cdot 1 + 1.362 \cdot 1) / 3600 = 0.00077 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0216 \cdot 6 + 0.207 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.0046 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,0046 + 1,362) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004074 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,0046 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0009352 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.024 \cdot 12 + 0.23 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 2.37 \, \epsilon;
M^{X}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{328} = (2,37 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001717 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{328} = (2,37 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,0010367 \, e/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0,024 \cdot 20 + 0,23 \cdot 9 + 0,012 \cdot 1 = 2,562 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.15 \cdot 9 + 0.012 \cdot 1 = 1.362 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,562 + 1,362) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001805 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,562 \cdot 1 + 1,362 \cdot 1) / 3600 = 0,00109 \, c/c;
M = 0.0004241 + 0.0004074 + 0.0001717 + 0.0001805 = 0.0011837  m/zod:
G = \max\{0,00077; 0,0009352; 0,0010367; 0,00109\} = 0,00109 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.081 \cdot 4 + 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.005 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,005 + 3,681) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,001176 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,005 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,002135 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0873 \cdot 6 + 0.45 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 4.6548 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (4,6548 + 3,681) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010086 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (4,6548 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0023155 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.097 \cdot 12 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 5.745 \, a;
M_{2}^{X} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, z;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (5,745 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004336 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (5,745 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0026183 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.097 \cdot 20 + 0.5 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 6.521 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.081 \cdot 1 = 3.681 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (6,521 + 3,681) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004693 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (6,521 \cdot 1 + 3,681 \cdot 1) / 3600 = 0,0028339 \, e/c;
M = 0,001176+0,0010086+0,0004336+0,0004693 = 0,0030875  m/zod;
G = \max\{0.002135; 0.0023155; 0.0026183; 0.0028339\} = 0.0028339 \ \epsilon/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.86 \cdot 4 + 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 40.88 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (40,88 + 37,44) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,011983 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (40.88 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0217556 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 1,161 \cdot 6 + 4,41 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 47,196 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 \, s;
M^{\Pi}_{337} = (47,196 + 37,44) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,010241 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (47,196 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,02351 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 1,29 \cdot 12 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 60,12 \, z;
M^{X}_{2} = 4.1 \cdot 9 + 0.54 \cdot 1 = 37.44 z;
M_{337}^{X} = (60,12 + 37,44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0044878 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (60,12 \cdot 1 + 37,44 \cdot 1) / 3600 = 0,0271 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 1,29 \cdot 20 + 4,9 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 70,44 \ z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4,1 \cdot 9 + 0,54 \cdot 1 = 37,44 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (70.44 + 37.44) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0049625 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (70.44 \cdot 1 + 37.44 \cdot 1) / 3600 = 0.0299667 \, c/c;
M = 0.011983 + 0.010241 + 0.0044878 + 0.0049625 = 0.0316742 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0217556; 0.02351; 0.0271; 0.0299667\} = 0.0299667 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.38 \cdot 4 + 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 7.19 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7.19 + 5.67) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0019676 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (7,19 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0035722 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.414 \cdot 6 + 0.63 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 8.424 z;
M_{2}^{\Pi} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (8,424 + 5,67) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017054 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (8,424 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,003915 \, a/c;
M^{X}_{1} = 0.46 \cdot 12 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 12.09 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.6 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 5.67 \, z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (12,09 + 5,67) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000817 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (12,09 \cdot 1 + 5,67 \cdot 1) / 3600 = 0,0049333 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.46 \cdot 20 + 0.7 \cdot 9 + 0.27 \cdot 1 = 15.77 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0,6 \cdot 9 + 0,27 \cdot 1 = 5,67 \text{ s};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 + 5,67) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0009862 m/zo\partial;
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (15,77 · 1 + 5,67 · 1) / 3600 = 0,0059556 z/c;
M = 0.0019676 + 0.0017054 + 0.000817 + 0.0009862 = 0.0054762 \text{ m/sod};
G = \max\{0.0035722; 0.003915; 0.0049333; 0.0059556\} = 0.0059556  c/c.
```

6523. KATOK 25 TOHH.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0199822	0,0228214
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0032477	0,0037087
328	Углерод (Сажа)	0,0021433	0,0023436
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0046817	0,0052133
337	Углерод оксид	0,0474611	0,0481216
2732	Керосин	0,01015	0,0084921

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}$ С до $\bf -10^{\circ}$ С $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}$ С до $\bf -15^{\circ}$ С $\bf -46$.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	во автом	обилей	Эко-	Одно-
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	Максимальное количество автомобилей					
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность	
	Грузовой, г/п свыше 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+	

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial$$
 (1.1.6)

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

			Прогрев, г/мин			обег, г/	Холо-	Эко-		
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-	
	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,	
								г/мин	Ki	
Грузо	Грузовой, г/п свыше 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,496	0,744	0,744	3,12	3,12	3,12	0,448	1	
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0806	0,121	0,121	0,507	0,507	0,507	0,0728	1	
	Углерод (Сажа)	0,023	0,0414	0,046	0,3	0,405	0,45	0,023	0,8	
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,112	0,1206	0,134	0,69	0,774	0,86	0,112	0,95	
	Углерод оксид	1,65	2,25	2,5	6	6,48	7,2	1,03	0,9	
	Керосин	0,8	0,864	0,96	0,8	0,9	1	0,57	0,9	

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Врем	я прогр	ева при	темпер	ратуре і	воздуха	, мин
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C
Грузовой, г/п свыше 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,496 \cdot 4 + 3,12 \cdot 9 + 0,448 \cdot 1 = 30,512 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 3,12 \cdot 9 + 0,448 \cdot 1 = 28,528 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (30,512 + 28,528) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0090331 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (30,512 \cdot 1 + 28,528 \cdot 1) / 3600 = 0,0164 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.744 \cdot 6 + 3.12 \cdot 9 + 0.448 \cdot 1 = 32.992 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 3.12 \cdot 9 + 0.448 \cdot 1 = 28.528 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (32,992 + 28,528) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0074439 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (32,992 \cdot 1 + 28,528 \cdot 1) / 3600 = 0,0170889 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.744 \cdot 12 + 3.12 \cdot 9 + 0.448 \cdot 1 = 37.456 \, a;
M^{X}_{2} = 3,12 \cdot 9 + 0,448 \cdot 1 = 28,528 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (37,456 + 28,528) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0030353 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (37,456 \cdot 1 + 28,528 \cdot 1) / 3600 = 0,0183289 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.744 \cdot 20 + 3.12 \cdot 9 + 0.448 \cdot 1 = 43.408 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 3,12 \cdot 9 + 0,448 \cdot 1 = 28,528 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{301} = (43,408 + 28,528) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0033091 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (43,408 \cdot 1 + 28,528 \cdot 1) / 3600 = 0,0199822 \ z/c;
M = 0.0090331 + 0.0074439 + 0.0030353 + 0.0033091 = 0.0228214  m/zod;
G = \max\{0,0164; 0,0170889; 0,0183289; 0,0199822\} = 0,0199822 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0806 \cdot 4 + 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 4.9582 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 4.6358 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,9582 + 4,6358) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014679 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,9582 \cdot 1 + 4,6358 \cdot 1) / 3600 = 0,002665 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.121 \cdot 6 + 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 5.3618 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 4.6358 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (5,3618 + 4,6358) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012097 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (5,3618 \cdot 1 + 4,6358 \cdot 1) / 3600 = 0,0027771 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\chi}_{1} = 0.121 \cdot 12 + 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 6.0878 \, z;
M^{X}_{2} = 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 4.6358 \, a;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (6,0878 + 4,6358) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004933 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (6,0878 \cdot 1 + 4,6358 \cdot 1) / 3600 = 0,0029788 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.121 \cdot 20 + 0.507 \cdot 9 + 0.0728 \cdot 1 = 7.0558 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,507 \cdot 9 + 0,0728 \cdot 1 = 4,6358 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (7,0558 + 4,6358) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005378 \text{ m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (7,0558 \cdot 1 + 4,6358 \cdot 1) / 3600 = 0,0032477 \ \text{z/c};
M = 0,0014679+0,0012097+0,0004933+0,0005378 = 0,0037087 \text{ m/sod};
G = \max\{0,002665; 0,0027771; 0,0029788; 0,0032477\} = 0,0032477 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.023 \cdot 4 + 0.3 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 2.815 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.3 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 2.723 \, z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (2,815 + 2,723) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008473 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (2.815 \cdot 1 + 2.723 \cdot 1) / 3600 = 0.0015383 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0414 \cdot 6 + 0.405 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 3.9164 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.3 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 2.723 \, z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (3,9164 + 2,723) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008034 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (3.9164 \cdot 1 + 2.723 \cdot 1) / 3600 = 0.0018443 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.046 \cdot 12 + 0.45 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 4.625 \, z;
M^{x}_{2} = 0.3 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 2.723 \, z;
M_{328}^{X} = (4,625 + 2,723) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000338 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (4,625 \cdot 1 + 2,723 \cdot 1) / 3600 = 0,0020411 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.046 \cdot 20 + 0.45 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 4.993 \text{ a};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.3 \cdot 9 + 0.023 \cdot 1 = 2.723 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (4,993 + 2,723) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003549 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (4,993 \cdot 1 + 2,723 \cdot 1) / 3600 = 0,0021433 \, e/c;
M = 0.0008473 + 0.0008034 + 0.000338 + 0.0003549 = 0.0023436  m/zod:
G = \max\{0,0015383; 0,0018443; 0,0020411; 0,0021433\} = 0,0021433  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.112 \cdot 4 + 0.69 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 6.77 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.69 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 6.322 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (6,77 + 6,322) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0020031 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (6,77 \cdot 1 + 6,322 \cdot 1) / 3600 = 0,0036367 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1206 \cdot 6 + 0.774 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 7.8016 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.69 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 6.322 \, s;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (7,8016 + 6,322) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,001709 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (7,8016 \cdot 1 + 6,322 \cdot 1) / 3600 = 0,0039232 \, \text{e/c};
M_{1}^{X} = 0.134 \cdot 12 + 0.86 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 9.46 c;
M^{X}_{2} = 0.69 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 6.322 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (9.46 + 6.322) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.000726 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (9,46 \cdot 1 + 6,322 \cdot 1) / 3600 = 0,0043839 \, s/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.134 \cdot 20 + 0.86 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 10.532 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.69 \cdot 9 + 0.112 \cdot 1 = 6.322 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (10,532 + 6,322) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0007753 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (10,532 \cdot 1 + 6,322 \cdot 1) / 3600 = 0,0046817 \, e/c;
M = 0.0020031 + 0.001709 + 0.000726 + 0.0007753 = 0.0052133  m/zod;
G = \max\{0,0036367; 0,0039232; 0,0043839; 0,0046817\} = 0,0046817  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1,65 \cdot 4 + 6 \cdot 9 + 1,03 \cdot 1 = 61,63 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 6 \cdot 9 + 1,03 \cdot 1 = 55,03 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (61,63 + 55,03) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,017849 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (61,63 \cdot 1 + 55,03 \cdot 1) / 3600 = 0,0324056 \, z/c;
M^{\Pi}_{1} = 2,25 \cdot 6 + 6,48 \cdot 9 + 1,03 \cdot 1 = 72,85 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 6 \cdot 9 + 1{,}03 \cdot 1 = 55{,}03 z;
M_{337}^{\Pi} = (72,85 + 55,03) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0154735 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (72,85 \cdot 1 + 55,03 \cdot 1) / 3600 = 0,0355222 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2.5 \cdot 12 + 7.2 \cdot 9 + 1.03 \cdot 1 = 95.83 \, z;
M^{x}_{2} = 6 \cdot 9 + 1,03 \cdot 1 = 55,03 \ z;
M_{337}^{X} = (95.83 + 55.03) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0069396 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (95,83 \cdot 1 + 55,03 \cdot 1) / 3600 = 0,0419056 \, z/c;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 2,5 \cdot 20 + 7,2 \cdot 9 + 1,03 \cdot 1 = 115,83 \ e;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 6 \cdot 9 + 1,03 \cdot 1 = 55,03 \ e;
M^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{337} = (115,83 + 55,03) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0078596 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (115.83 \cdot 1 + 55.03 \cdot 1) / 3600 = 0.0474611 \, z/c;
M = 0.017849 + 0.0154735 + 0.0069396 + 0.0078596 = 0.0481216  m/zod;
G = \max\{0.0324056; 0.0355222; 0.0419056; 0.0474611\} = 0.0474611  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.8 \cdot 4 + 0.8 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 10.97 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.8 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 7.77 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (10.97 + 7.77) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0028672 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (10.97 \cdot 1 + 7.77 \cdot 1) / 3600 = 0.0052056 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.864 \cdot 6 + 0.9 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 13.854 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.8 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 7.77 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (13,854 + 7,77) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0026165 \, \text{m/sod};
\boldsymbol{G}^{\Pi}_{2732} = (13,854 · 1 + 7,77 · 1) / 3600 = 0,0060067 z/c;
M^{\chi}_{1} = 0.96 \cdot 12 + 1 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 21.09 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.8 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 7.77 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (21,09 + 7,77) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013276 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (21,09 \cdot 1 + 7,77 \cdot 1) / 3600 = 0,0080167 \, e/c;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.96 \cdot 20 + 1 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 28.77 \text{ z};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 0.8 \cdot 9 + 0.57 \cdot 1 = 7.77 \ e;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (28,77+7,77) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016808 \, \text{m/zod};

\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (28,77 \cdot 1 + 7,77 \cdot 1) / 3600 = 0,01015 \, \text{z/c};
M = 0.0028672 + 0.0026165 + 0.0013276 + 0.0016808 = 0.0084921  m/zod;
G = \max\{0.0052056; 0.0060067; 0.0080167; 0.01015\} = 0.01015 \ z/c.
```

6524. ТРАКТОР КОРЧЕВАТЕЛЬ-СОБИРАТЕЛЬ.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0115524	0,0099147
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0018757	0,0016098
328	Углерод (Сажа)	0,0016611	0,0014256
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0011862	0,0010171
337	Углерод оксид	0,0095583	0,0081702
2732	Керосин	0,0027139	0,0023256

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

			Время работы одной машины							Кол-	Одно
Наименова-	Тип ДМ	Коли- чество все		в течение суток, ч за 30 мин, мин							но-
ние ДМ				без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій			всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ колесная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	30	+
	стью 21-35 кВт (28-48 л.с.)										

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{ABik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{ABik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XXik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, z/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\it ДВ ik}$ – удельный выброс $\it i$ -го вещества при движении машины $\it k$ -й группы без нагрузки, $\it z/muH$;

1,3 · $m_{\mathit{ДВ ik}}$ – удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, \imath /мин;

 $m_{\mathcal{A}B\ ik}$ — удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя машины *k*-й группы на холостом ходу, *г*/мин;

 $oldsymbol{t}_{\mathit{\Pi}\mathit{B}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $t_{\chi\chi}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, мин;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1, 3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HA\Gamma P.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
(1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, muH;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh;$

 t'_{xx} — суммарное время работы двигателей всех машин k-й группы на холостом ходу, muh.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ колесная, мощностью 21-35 кВт (28-48 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,696	0,136
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,113	0,0221
	Углерод (Сажа)	0,1	0,02
	Сера диоксид (Ангидрид серни-		0,034
	стый)		
	Углерод оксид	0,45	0,84
	Керосин	0,15	0,11

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

 $G_{301} = (0.696 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.696 \cdot 13 + 0.136 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0115524$ z/c;

 $M_{301} = (0.696 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.696 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.136 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0099147$ m/zod;

 $G_{304} = (0.113 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.113 \cdot 13 + 0.0221 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0018757$ e/c;

 $M_{304} = (0.113 \cdot 1.30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.113 \cdot 1.30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.0221 \cdot 1.30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0016098 \, \text{m/sod};$

 $G_{328} = (0.1.12+1.3.0.1.13+0.02.5).1/1800 = 0.0016611 \ z/c;$

```
\begin{aligned}  & \pmb{M}_{328} = (0,1 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,1 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,02 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0014256 \ \textit{m/zod}; \\  & \pmb{G}_{330} = (0,068 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,068 \cdot 13 + 0,034 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0011862 \ \textit{s/c}; \\  & \pmb{M}_{330} = (0,068 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,068 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,034 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0010171 \ \textit{m/zod}; \\  & \pmb{G}_{337} = (0,45 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,45 \cdot 13 + 0,84 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0095583 \ \textit{s/c}; \end{aligned}
```

 $\textit{\textbf{M}}_{337} = (0,45 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,45 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,84 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0081702 \ \textit{m/rod};$

 $G_{2732} = (0.15 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.15 \cdot 13 + 0.11 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0027139 \ e/c;$

 $\textbf{\textit{M}}_{2732} = (0,15\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,15\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,11\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0023256~m/zod.$

6525. ABTOKPAH 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тутод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\pmb{\alpha}_{\scriptscriptstyle{\mathcal{B}}}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках. Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-	
I VIII	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,	
								г/мин	Ki	
Грузов	Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1	
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1	
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8	
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95	
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9	
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9	

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
Тип автотранспортного средства	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30	

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{X}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, c;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, c/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6526. ABTOKPAH 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0172267	0,0197924
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0027988	0,003216
328	Углерод (Сажа)	0,0014717	0,0015829
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0033847	0,003675
337	Углерод оксид	0,0385778	0,0392415
2732	Керосин	0,0079278	0,0068937

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	мальное количест	обилей	Эко-	Одно-	
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в	выезд	въезд	кон-	вре- мен-
			течение суток	за 1 час	за 1 час	троль	ность

ſ			Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial$$
 (1.1.6)

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,408	0,616	0,616	2,72	2,72	2,72	0,368	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0663	0,1	0,1	0,442	0,442	0,442	0,0598	1
	Углерод (Сажа)	0,019	0,0342	0,038	0,2	0,27	0,3	0,019	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,1	0,108	0,12	0,475	0,531	0,59	0,1	0,95
	Углерод оксид	1,34	1,8	2	4,9	5,31	5,9	0,84	0,9
	Керосин	0,59	0,639	0,71	0,7	0,72	0,8	0,42	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
Тип автотранспортного средства	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п от 8 до 16 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30	

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0,408 \cdot 4 + 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 26,48 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 + 24,848) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0078532 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (26,48 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0142578 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.616 \cdot 6 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 28.544 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 24.848 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (28,544 + 24,848) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0064604 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (28,544 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0148311 \, z/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.616 \cdot 12 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 32.24 \, z;
M^{X}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (32,24 + 24,848) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,002626 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (32,24 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0158578 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.616 \cdot 20 + 2.72 \cdot 9 + 0.368 \cdot 1 = 37.168 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 2,72 \cdot 9 + 0,368 \cdot 1 = 24,848 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{301} = (37,168 + 24,848) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0028527 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{301} = (37,168 \cdot 1 + 24,848 \cdot 1) / 3600 = 0,0172267 \ c/c;
M = 0.0078532 + 0.0064604 + 0.002626 + 0.0028527 = 0.0197924  m/zod;
G = \max\{0,0142578; 0,0148311; 0,0158578; 0,0172267\} = 0,0172267 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0663 \cdot 4 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.303 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (4,303 + 4,0378) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012761 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (4,303 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0023169 \, e/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.1 \cdot 6 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.6378 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (4,6378 + 4,0378) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010497 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (4,6378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0024099 \ z/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.1 \cdot 12 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 5.2378 \, z;
M^{\chi}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (5,2378 + 4,0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0004267 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (5,2378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0025766 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.1 \cdot 20 + 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 6.0378 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.442 \cdot 9 + 0.0598 \cdot 1 = 4.0378 \, z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (6.0378 + 4.0378) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004635 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (6,0378 \cdot 1 + 4,0378 \cdot 1) / 3600 = 0,0027988 \, \text{z/c};
M = 0.0012761 + 0.0010497 + 0.0004267 + 0.0004635 = 0.003216  m/zod;
G = \max\{0,0023169; 0,0024099; 0,0025766; 0,0027988\} = 0,0027988  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.019 \cdot 4 + 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.895 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \mathsf{z};
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{T}} = (1,895 + 1,819) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005682 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1.895 \cdot 1 + 1.819 \cdot 1) / 3600 = 0.0010317 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0342 \cdot 6 + 0.27 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 2.6542 \, a;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (2,6542 + 1,819) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005413 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (2,6542 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0012426 \, z/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.038 \cdot 12 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.175 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 \, a;
M_{328}^{X} = (3,175 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002297 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (3,175 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0013872 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.038 \cdot 20 + 0.3 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 3.479 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.2 \cdot 9 + 0.019 \cdot 1 = 1.819 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (3,479 + 1,819) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002437 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (3,479 \cdot 1 + 1,819 \cdot 1) / 3600 = 0,0014717 \, c/c;
M = 0.0005682 + 0.0005413 + 0.0002297 + 0.0002437 = 0.0015829  m/zod:
G = \max\{0,0010317; 0,0012426; 0,0013872; 0,0014717\} = 0,0014717 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.1 \cdot 4 + 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.775 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, a;
\mathbf{M}_{330}^{\mathsf{T}} = (4,775 + 4,375) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (4,775 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0025417 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.108 \cdot 6 + 0.531 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 5.527 \, a;
M^{\Pi}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \ z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (5,527 + 4,375) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0011981 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (5,527 \cdot 1 + 4,375 \cdot 1) / 3600 = 0,0027506 \, \text{e/c};
M^{X}_{1} = 0.12 \cdot 12 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 6.85 z;
M^{X}_{2} = 0.475 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 4.375 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (6.85 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0005164 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (6.85 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0031181 \, z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.12 \cdot 20 + 0.59 \cdot 9 + 0.1 \cdot 1 = 7.81 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0,475 \cdot 9 + 0,1 \cdot 1 = 4,375 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (7.81 + 4.375) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005605 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (7.81 \cdot 1 + 4.375 \cdot 1) / 3600 = 0.0033847 \, e/c;
M = 0.0014 + 0.0011981 + 0.0005164 + 0.0005605 = 0.003675 \,\text{m/zod};
G = \max\{0.0025417; 0.0027506; 0.0031181; 0.0033847\} = 0.0033847  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 1.34 \cdot 4 + 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 50.3 \ z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 + 44.94) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0145717 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (50.3 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0264556 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 1.8 \cdot 6 + 5.31 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 59.43 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z:
\mathbf{M}^{\sqcap}_{337} = (59,43 + 44,94) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0126288 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (59,43 \cdot 1 + 44,94 \cdot 1) / 3600 = 0,0289917 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 2 \cdot 12 + 5.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 77.94 \, z;
M^{X}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 z;
M_{337}^{X} = (77.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0056525 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (77.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0341333 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\text{X-}10...15^{\circ}\text{C}}_{1} = 2 \cdot 20 + 5,9 \cdot 9 + 0,84 \cdot 1 = 93,94 \text{ z};
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 4.9 \cdot 9 + 0.84 \cdot 1 = 44.94 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (93.94 + 44.94) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0063885 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{.337} = (93.94 \cdot 1 + 44.94 \cdot 1) / 3600 = 0.0385778 \, e/c;
M = 0.0145717 + 0.0126288 + 0.0056525 + 0.0063885 = 0.0392415  m/zod;
G = \max\{0,0264556; 0,0289917; 0,0341333; 0,0385778\} = 0,0385778 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.59 \cdot 4 + 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 9.08 \, z;
M^{T}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ a:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 + 6,72) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0024174 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (9,08 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0043889 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.639 \cdot 6 + 0.72 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 10.734 \, c;
M_{2}^{\Pi} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \, z;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (10,734 + 6,72) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021119 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (10,734 \cdot 1 + 6,72 \cdot 1) / 3600 = 0,0048483 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.71 \cdot 12 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 16.14 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (16,14+6,72) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010516 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{2732} = (16,14 · 1 + 6,72 · 1) / 3600 = 0,00635 z/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.71 \cdot 20 + 0.8 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 21.82 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.7 \cdot 9 + 0.42 \cdot 1 = 6.72 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{2732} = (21,82 + 6,72) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0013128 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (21.82 \cdot 1 + 6.72 \cdot 1) / 3600 = 0.0079278 \, c/c;
M = 0.0024174 + 0.0021119 + 0.0010516 + 0.0013128 = 0.0068937  m/zod;
G = \max\{0.0043889; 0.0048483; 0.00635; 0.0079278\} = 0.0079278 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6527. БУРИЛЬНО-КРАНОВАЯ МАШИНА.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0103556	0,0124
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0016828	0,002015
328	Углерод (Сажа)	0,0009183	0,0010136
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0023944	0,0026188
337	Углерод оксид	0,0210333	0,0223418
2732	Керосин	0,0045167	0,0043427

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	Эко-	Одно-				
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
		Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (Т - теплый, П - переходный, Х - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,176	0,264	0,264	1,76	1,76	1,76	0,16	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0286	0,0429	0,0429	0,286	0,286	0,286	0,026	1
	Углерод (Сажа)	0,008	0,0144	0,016	0,13	0,18	0,2	0,008	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,065	0,0702	0,078	0,34	0,387	0,43	0,065	0,95
	Углерод оксид	0,58	0,783	0,87	2,9	3,15	3,5	0,36	0,9
	Керосин	0,25	0,27	0,3	0,5	0,54	0,6	0,18	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин									
Тип автотранспортного средства		+5	-5	-10	-15	-20	ниже			
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C			
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30			

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.176 \cdot 4 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16.704 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{301} = (16.704 + 16) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0050037 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (16,704 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0090844 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.264 \cdot 6 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 17.584 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (17,584 + 16) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0040637 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (17,584 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0093289 \, \epsilon/c;
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.264 \cdot 12 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 19.168 \, \mathsf{z};
M_2^{X} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (19,168 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016177 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (19,168 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0097689 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.264 \cdot 20 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 21.28 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{301} = (21,28 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017149 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (21,28 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0103556 \, z/c;
M = 0.0050037 + 0.0040637 + 0.0016177 + 0.0017149 = 0.0124 \, \text{m/sod};
G = \max\{0,0090844; 0,0093289; 0,0097689; 0,0103556\} = 0,0103556  z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0286 \cdot 4 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.7144 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (2,7144 + 2,6) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008131 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,7144 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0014762 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0429 \cdot 6 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.8574 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (2,8574 + 2,6) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006603 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,8574 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015159 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.0429 \cdot 12 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.1148 z;
M^{\chi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, s;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (3,1148 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002629 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (3,1148 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015874 \, \text{z/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0429 \cdot 20 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.458 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \text{ s};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{304} = (3,458 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002787 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{304} = (3,458 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0016828 \, \text{z/c};
M = 0,0008131+0,0006603+0,0002629+0,0002787 = 0,002015  m/zod;
G = \max\{0,0014762; 0,0015159; 0,0015874; 0,0016828\} = 0,0016828 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.008 \cdot 4 + 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.21 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21+1,178) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003654 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0006633 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0144 \cdot 6 + 0.18 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.7144 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (1,7144 + 1,178) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00035 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,7144 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008034 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.016 \cdot 12 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2 z;
M^{X}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{X}} = (2 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001462 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (2 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008828 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.016 \cdot 20 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2.128 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001521 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0009183 \, e/c;
M = 0.0003654 + 0.00035 + 0.0001462 + 0.0001521 = 0.0010136  m/zod;
G = \max\{0,0006633; 0,0008034; 0,0008828; 0,0009183\} = 0,0009183 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.065 \cdot 4 + 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.385 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 + 3,125) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000996 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0018083 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0702 \cdot 6 + 0.387 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.9692 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (3,9692 + 3,125) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008584 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (3.9692 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0019706 \, c/c;
M_{1}^{X} = 0.078 \cdot 12 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 4.871 \, z;
M_{2}^{X} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (4,871 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003678 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (4,871 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0022211 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.078 \cdot 20 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 5.495 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{330} = (5,495 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003965 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (5.495 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0023944 \, e/c;
M = 0,000996+0,0008584+0,0003678+0,0003965 = 0,0026188 \text{ m/zod};
G = \max\{0,0018083; 0,0019706; 0,0022211; 0,0023944\} = 0,0023944 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.58 \cdot 4 + 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 28.78 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 + 26,46) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0084517 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0153444 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.783 \cdot 6 + 3.15 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 33.408 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (33,408 + 26,46) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,007244 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (33,408 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,01663 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}_{1}^{X} = 0.87 \cdot 12 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 42.3 \text{ z};
M^{X}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 z;
M_{337}^{X} = (42.3 + 26.46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.003163 \, \text{m/sod};
G_{337}^{X} = (42.3 \cdot 1 + 26.46 \cdot 1) / 3600 = 0.0191 \, s/c;
M^{\text{X}-10..-15}^{\text{C}}{}_{1} = 0.87 \cdot 20 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 49.26 \text{ z};
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, e;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 + 26,46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0034831 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0210333 \, \text{e/c};
M = 0.0084517 + 0.007244 + 0.003163 + 0.0034831 = 0.0223418  m/zod;
G = \max\{0.0153444; 0.01663; 0.0191; 0.0210333\} = 0.0210333  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.25 \cdot 4 + 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 5.68 \, \epsilon;
M_{2}^{T} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 + 4,68) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0015851 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, \text{e/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.27 \cdot 6 + 0.54 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 6.66 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{2732} = (6,66 + 4,68) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013721 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (6,66 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,00315 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.3 \cdot 12 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 9.18 z:
M_{2}^{X} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (9.18 + 4.68) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0006376 \,\text{m/sod};
G_{2732}^{X} = (9.18 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.00385 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.3 \cdot 20 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 11.58 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ \epsilon;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (11,58 + 4,68) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,000748 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (11.58 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.0045167 \, c/c;
M = 0.0015851 + 0.0013721 + 0.0006376 + 0.000748 = 0.0043427  m/zod;
G = \max\{0.0028778; 0.00315; 0.00385; 0.0045167\} = 0.0045167 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6528. ПОСТ ПОКРАСКИ.

Процесс формирования покрытия на поверхности изделия заключается в нанесении лакокрасочного материала (ЛКМ) и его сушке.

Выброс загрязняющих веществ зависит от ряда факторов: способа окраски, производительности применяемого оборудования, состава лакокрасочного материала и др.

В качестве исходных данных для расчета выбросов загрязняющих веществ при различных способах нанесения ЛКМ принимают: фактический или плановый расход окрасочного материала, долю содержания в нем растворителя, долю компонентов лакокрасочного материала, выделяющихся из него в процессах окраски и сушки.

Методическая основа:

Методика расчёта выделений (выбросов) загрязняющих веществ в атмосферу при нанесении лакокрасочных материалов (на основе удельных показателей), НИИ Атмосфера, СПб, 2015

ГОСТ 9.410-88 Единая система защиты от коррозии и старения. Покрытия порошковые полимерные. Типовые технологические процессы

Расчётная инструкция (методика). Удельные показатели образования вредных веществ, выделяющихся в атмосферу от основных видов технологического оборудования для предприятий радиоэлектронного комплекса, СПб, 2006 (Раздел 10 - выборочно)

Информационное письмо НИИ Атмосфера № 2 от 28.04.2016г. № 07-2-200/16-0

Информационное письмо НИИ Атмосфера № 4 от 07.09.2016г. № 07-2-650/16-0.

Количественная и качественная характеристика загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу, приведена в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
621	Метилбензол (Толуол)	0,0001736	0,0001563
1210	Бутилацетат	0,0005208	0,0004688
1240	Этилацетат	0,0003472	0,0003125
1401	Пропан-2-он (Ацетон)	0,0001736	0,0001563

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

Данные ЛКМ	Расход		Одно-			
	ЛКМ за год, кг	расход ЛКМ, кг	число	число р	вре-	
			дней	часов	в день	мен-
			работы	При	При	ность
			расоты	окраске	сушке	

		Месяц на	ой рабо-			
	Расход			Одно-		
Данные	ЛКМ за		число	число р	вре-	
данные	год, кг	расход	дней	часов	мен-	
	тод, кі	ЛКМ, кг	работы	При	При	ность
			раооты	окраске	сушке	
краска дорожная "Магистраль" АК 511. Окраска методом	50	10	10	5	0	+
пневматического распыления. Только окраска						

Количество аэрозоля краски, выделяющегося при нанесении ЛКМ на поверхность изделия (детали), определяется по формуле (1.1.1):

$$\Pi_{ok}^{a} = 10^{-3} \cdot m_k \cdot (\delta_o / 100) \cdot (1 - f_o / 100) \cdot K_{oc}, m/200$$
 (1.1.1)

где m_k - масса краски, используемой для покрытия, κz ;

 $\boldsymbol{\delta}_a$ - доля краски, потерянной в виде аэрозоля, %;

 f_p - доля летучей части (растворителя) в ЛКМ, %;

 ${\it K}_{\it oc}$ - коэффициент оседания аэрозоля краски в зависимости от длины газовоздушного тракта.

Количество летучей части каждого компонента определяется по формуле (1.1.2):

$$\boldsymbol{\Pi}^{\mathsf{nap}}{}_{ok} = 10^{-3} \cdot \boldsymbol{m}_{k} \cdot \boldsymbol{f}_{p} \cdot \boldsymbol{\delta}_{p} / 10^{4}, \, m/\mathsf{zod}$$
 (1.1.2)

где m_k - масса краски, используемой для покрытия, κz ;

 $f_{
ho}$ - доля летучей части (растворителя) в ЛКМ, $\,\%$;

 δ_{p}^{c} - доля растворителя в ЛКМ, выделившегося при нанесении покрытия, %.

В процессе сушки происходит практически полный переход летучей части ЛКМ (растворителя) в парообразное состояние. Масса выделившейся летучей части ЛКМ определяется по формуле (1.1.3):

$$\mathbf{\Pi}^{\mathsf{nap}}_{c} = 10^{-3} \cdot \mathbf{m}_{k} \cdot \mathbf{f}_{p} \cdot \mathbf{\delta}^{\mathsf{n}}_{p} / 10^{4}, \, m/\mathsf{zod}$$
 (1.1.3)

где m_k - масса краски, используемой для покрытия, κz ;

 $f_{
ho}$ - доля летучей части (растворителя) в ЛКМ, %;

 ${m \delta}^{''}_{\ \ p}$ - доля растворителя в ЛКМ, выделившегося при сушке покрытия, %.

Расчет максимального выброса производится для операций окраски и сушки отдельно по каждому компоненту по формуле (1.1.4):

$$\mathbf{G}_{ok(c)} = \frac{\mathbf{\Pi}_{ok(c)} \cdot 10^{6}}{\mathbf{n} \cdot \mathbf{t} \cdot 3600}$$
(1.1.4)

где $\mathbf{\Pi}_{ok(c)}$ - выброс аэрозоля краски либо отдельных компонентов растворителей за месяц напряженной работы при окраске (сушке);

n - число дней работы участка за месяц напряженной работы при окраске (сушке);

t - число рабочих часов в день при окраске (сушке).

При расчете выделения конкретного загрязняющего вещества учитывается в виде дополнительного множителя в формулах (1.1.1-1.1.3) массовая доля данного вещества в составе аэрозоля либо отдельных компонентов растворителей.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

краска дорожная "Магистраль" АК 511

Расчет выброса окрасочного аэрозоля

Расчет выброса летучих компонентов ЛКМ

1240. Этилацетат

 Π = 0,003125 · 0,1 = 0,0003125 m/zod; G = 0,0034722 · 0,1 = 0,0003472 z/c.

1210. Бутилацетат

 Π = 0,003125 · 0,15 = 0,0004688 m/zod; G = 0,0034722 · 0,15 = 0,0005208 z/c.

621. Метилбензол (Толуол)

 Π = 0,003125 · 0,05 = 0,0001563 $m/eo\partial$; G = 0,0034722 · 0,05 = 0,0001736 e/c.

1401. Пропан-2-он (Ацетон) Π = 0,003125 · 0,05 = 0,0001563 m/eod; G = 0,0034722 · 0,05 = 0,0001736 e/c.

6529. ПОЛИВОМОЕЧНАЯ МАШИНА 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тутод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0103556	0,0124
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0016828	0,002015
328	Углерод (Сажа)	0,0009183	0,0010136
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0023944	0,0026188
337	Углерод оксид	0,0210333	0,0223418
2732	Керосин	0,0045167	0,0043427

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд въезд за 1 час за 1 час		кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\it ПP}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

		Про	грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	км	Холо-	Эко-
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-
1 7111	загрязняющее вещество	Т	П	Х	Т	П	Х	ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,176	0,264	0,264	1,76	1,76	1,76	0,16	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0286	0,0429	0,0429	0,286	0,286	0,286	0,026	1
	Углерод (Сажа)	0,008	0,0144	0,016	0,13	0,18	0,2	0,008	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,065	0,0702	0,078	0,34	0,387	0,43	0,065	0,95
	Углерод оксид	0,58	0,783	0,87	2,9	3,15	3,5	0,36	0,9
	Керосин	0,25	0,27	0,3	0,5	0,54	0,6	0,18	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин									
Тип автотранспортного средства		+5	-5	-10	-15	-20	ниже			
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C			
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30			

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0.176 \cdot 4 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16.704 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (16.704 + 16) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0050037 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (16,704 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0090844 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.264 \cdot 6 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 17.584 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (17,584 + 16) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0040637 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (17,584 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0093289 \, \epsilon/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.264 \cdot 12 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 19.168 \, z;
M_2^{X} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (19,168 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016177 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (19,168 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0097689 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.264 \cdot 20 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 21.28 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{301} = (21,28 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017149 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (21,28 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0103556 \, z/c;
M = 0.0050037 + 0.0040637 + 0.0016177 + 0.0017149 = 0.0124 \, \text{m/sod};
G = \max\{0,0090844; 0,0093289; 0,0097689; 0,0103556\} = 0,0103556  z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0286 \cdot 4 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.7144 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (2,7144 + 2,6) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008131 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,7144 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0014762 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0429 \cdot 6 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.8574 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (2,8574 + 2,6) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006603 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,8574 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015159 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.0429 \cdot 12 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.1148 z;
M^{\chi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, s;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (3,1148 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002629 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (3,1148 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015874 \, \text{z/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0429 \cdot 20 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.458 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \text{ s};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{304} = (3,458 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002787 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{304} = (3,458 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0016828 \, \text{z/c};
M = 0,0008131+0,0006603+0,0002629+0,0002787 = 0,002015  m/zod;
G = \max\{0,0014762; 0,0015159; 0,0015874; 0,0016828\} = 0,0016828 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.008 \cdot 4 + 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.21 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21+1,178) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003654 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0006633 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0144 \cdot 6 + 0.18 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.7144 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (1,7144 + 1,178) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00035 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,7144 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008034 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.016 \cdot 12 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2 z;
M^{X}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{X}} = (2 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001462 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (2 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008828 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.016 \cdot 20 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2.128 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001521 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,128 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0009183 \, c/c;
M = 0.0003654 + 0.00035 + 0.0001462 + 0.0001521 = 0.0010136  m/zod;
G = \max\{0,0006633; 0,0008034; 0,0008828; 0,0009183\} = 0,0009183 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.065 \cdot 4 + 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.385 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 + 3,125) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000996 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0018083 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0702 \cdot 6 + 0.387 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.9692 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (3,9692 + 3,125) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008584 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (3,9692 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0019706 \, \text{e/c};
M_{1}^{X} = 0.078 \cdot 12 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 4.871 \, z;
M_{2}^{X} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (4,871 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003678 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (4,871 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0022211 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.078 \cdot 20 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 5.495 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{330} = (5,495 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003965 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (5.495 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0023944 \, e/c;
M = 0,000996+0,0008584+0,0003678+0,0003965 = 0,0026188 \text{ m/zod};
G = \max\{0,0018083; 0,0019706; 0,0022211; 0,0023944\} = 0,0023944 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.58 \cdot 4 + 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 28.78 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 + 26,46) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0084517 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0153444 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.783 \cdot 6 + 3.15 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 33.408 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (33,408 + 26,46) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,007244 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (33,408 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,01663 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}_{1}^{X} = 0.87 \cdot 12 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 42.3 \text{ z};
M^{X}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 z;
M_{337}^{X} = (42.3 + 26.46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.003163 \, \text{m/sod};
G_{337}^{X} = (42.3 \cdot 1 + 26.46 \cdot 1) / 3600 = 0.0191 \, s/c;
M^{\text{X}-10..-15}^{\text{C}}{}_{1} = 0.87 \cdot 20 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 49.26 \text{ z};
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, e;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 + 26,46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0034831 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0210333 \, \text{e/c};
M = 0.0084517 + 0.007244 + 0.003163 + 0.0034831 = 0.0223418  m/zod;
G = \max\{0.0153444; 0.01663; 0.0191; 0.0210333\} = 0.0210333  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.25 \cdot 4 + 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 5.68 \, \epsilon;
M_{2}^{T} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 + 4,68) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0015851 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.27 \cdot 6 + 0.54 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 6.66 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{2732} = (6,66 + 4,68) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013721 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (6,66 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,00315 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.3 \cdot 12 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 9.18 z:
M_{2}^{X} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (9.18 + 4.68) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0006376 \,\text{m/sod};
G_{2732}^{X} = (9.18 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.00385 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.3 \cdot 20 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 11.58 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ \epsilon;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2732} = (11,58 + 4,68) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,000748 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (11.58 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.0045167 \, c/c;
M = 0.0015851 + 0.0013721 + 0.0006376 + 0.000748 = 0.0043427  m/zod;
G = \max\{0.0028778; 0.00315; 0.00385; 0.0045167\} = 0.0045167 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6530. ПОЛИВОМОЕЧНАЯ МАШИНА 2.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0103556	0,0124
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0016828	0,002015
328	Углерод (Сажа)	0,0009183	0,0010136
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0023944	0,0026188
337	Углерод оксид	0,0210333	0,0223418
2732	Керосин	0,0045167	0,0043427

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность

		Макси	Эко-	Одно-			
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
	Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_1 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX1}, z \tag{1.1.1}$$

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/muH; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muн:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, z/\mathsf{M} \mathsf{U} \mathsf{H} \tag{1.1.3}$$

$$\mathbf{m''}_{XX\,ik} = \mathbf{m}_{XX\,ik} \cdot \mathbf{K}_{i}, \, z/\text{MUH}$$
 (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (T - теплый, П - переходный, X - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках.

Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

			грев, г/г	мин	Пр	обег, г/	Холо-	Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество		П		Т	П	Х	стой	кон-
		Т		X				ход,	троль,
								г/мин	Ki
Грузов	Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель								
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,176	0,264	0,264	1,76	1,76	1,76	0,16	1
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0286	0,0429	0,0429	0,286	0,286	0,286	0,026	1
	Углерод (Сажа)	0,008	0,0144	0,016	0,13	0,18	0,2	0,008	0,8
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,065	0,0702	0,078	0,34	0,387	0,43	0,065	0,95
	Углерод оксид	0,58	0,783	0,87	2,9	3,15	3,5	0,36	0,9
	Керосин	0,25	0,27	0,3	0,5	0,54	0,6	0,18	0,9

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

Тип автотранспортного средства	Время прогрева при температуре воздуха, мин										
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже				
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C				
Грузовой, г/п от 2 до 5 т, дизель		6	12	20	25	30	30				

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0.176 \cdot 4 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16.704 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (16.704 + 16) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0050037 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (16,704 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0090844 \, \text{z/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.264 \cdot 6 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 17.584 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 16 \, z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (17,584 + 16) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0040637 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (17,584 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0093289 \, \epsilon/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.264 \cdot 12 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 19.168 \, z;
M_2^{X} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (19,168 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0016177 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (19,168 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0097689 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.264 \cdot 20 + 1.76 \cdot 9 + 0.16 \cdot 1 = 21.28 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,76 \cdot 9 + 0,16 \cdot 1 = 16 \ \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X-10..-15°C}}_{301} = (21,28 + 16) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0017149 \text{ m/zod};
\boldsymbol{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (21,28 \cdot 1 + 16 \cdot 1) / 3600 = 0,0103556 \, z/c;
M = 0.0050037 + 0.0040637 + 0.0016177 + 0.0017149 = 0.0124 \, \text{m/sod};
G = \max\{0,0090844; 0,0093289; 0,0097689; 0,0103556\} = 0,0103556  z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0286 \cdot 4 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.7144 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{T}} = (2,7144 + 2,6) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008131 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,7144 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0014762 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0429 \cdot 6 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.8574 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{304} = (2,8574 + 2,6) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006603 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,8574 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015159 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.0429 \cdot 12 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.1148 z;
M^{\chi}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \, s;
\mathbf{M}_{304}^{\mathsf{X}} = (3,1148 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002629 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (3,1148 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0015874 \, \text{z/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.0429 \cdot 20 + 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 3.458 \, z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.286 \cdot 9 + 0.026 \cdot 1 = 2.6 \text{ s};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{304} = (3,458 + 2,6) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002787 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{304} = (3,458 \cdot 1 + 2,6 \cdot 1) / 3600 = 0,0016828 \, \text{z/c};
M = 0,0008131+0,0006603+0,0002629+0,0002787 = 0,002015  m/zod;
G = \max\{0,0014762; 0,0015159; 0,0015874; 0,0016828\} = 0,0016828 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.008 \cdot 4 + 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.21 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21+1,178) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003654 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (1,21 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0006633 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0144 \cdot 6 + 0.18 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.7144 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{328} = (1,7144 + 1,178) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00035 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,7144 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008034 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.016 \cdot 12 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2 z;
M^{X}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 z;
\mathbf{M}_{328}^{\mathsf{X}} = (2 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001462 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (2 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0008828 \, c/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.016 \cdot 20 + 0.2 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 2.128 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.13 \cdot 9 + 0.008 \cdot 1 = 1.178 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{328} = (2,128 + 1,178) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001521 \text{ m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (2,128 \cdot 1 + 1,178 \cdot 1) / 3600 = 0,0009183 \, c/c;
M = 0.0003654 + 0.00035 + 0.0001462 + 0.0001521 = 0.0010136  m/zod;
G = \max\{0,0006633; 0,0008034; 0,0008828; 0,0009183\} = 0,0009183 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.065 \cdot 4 + 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.385 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 + 3,125) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,000996 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (3,385 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0018083 \, \text{e/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0702 \cdot 6 + 0.387 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.9692 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (3,9692 + 3,125) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0008584 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (3.9692 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0019706 \, c/c;
M_{1}^{X} = 0.078 \cdot 12 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 4.871 \, z;
M_{2}^{X} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (4,871 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003678 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{330} = (4,871 \cdot 1 + 3,125 \cdot 1) / 3600 = 0,0022211 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.078 \cdot 20 + 0.43 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 5.495 \, a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.34 \cdot 9 + 0.065 \cdot 1 = 3.125 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{330} = (5,495 + 3,125) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0003965 \,\text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (5.495 \cdot 1 + 3.125 \cdot 1) / 3600 = 0.0023944 \, e/c;
M = 0,000996+0,0008584+0,0003678+0,0003965 = 0,0026188 \text{ m/zod};
G = \max\{0,0018083; 0,0019706; 0,0022211; 0,0023944\} = 0,0023944 
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.58 \cdot 4 + 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 28.78 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 + 26,46) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0084517 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (28,78 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0153444 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.783 \cdot 6 + 3.15 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 33.408 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (33,408 + 26,46) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,007244 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (33,408 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,01663 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}_{1}^{X} = 0.87 \cdot 12 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 42.3 \text{ z};
M^{X}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 z;
M_{337}^{X} = (42.3 + 26.46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.003163 \, \text{m/sod};
G_{337}^{X} = (42.3 \cdot 1 + 26.46 \cdot 1) / 3600 = 0.0191 \, s/c;
M^{\text{X}-10..-15}^{\text{C}}{}_{1} = 0.87 \cdot 20 + 3.5 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 49.26 \text{ z};
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2} = 2.9 \cdot 9 + 0.36 \cdot 1 = 26.46 \, e;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 + 26,46) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0034831 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (49,26 \cdot 1 + 26,46 \cdot 1) / 3600 = 0,0210333 \, \text{e/c};
M = 0.0084517 + 0.007244 + 0.003163 + 0.0034831 = 0.0223418  m/zod;
G = \max\{0.0153444; 0.01663; 0.0191; 0.0210333\} = 0.0210333  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.25 \cdot 4 + 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 5.68 \, c;
M_{2}^{T} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ z:
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 + 4,68) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0015851 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (5,68 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, \text{e/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.27 \cdot 6 + 0.54 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 6.66 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{2732} = (6,66 + 4,68) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013721 \,\text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{2732} = (6,66 \cdot 1 + 4,68 \cdot 1) / 3600 = 0,00315 \, z/c;
M^{X}_{1} = 0.3 \cdot 12 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 9.18 z:
M_{2}^{X} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \, a;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (9.18 + 4.68) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0006376 \,\text{m/sod};
G_{2732}^{X} = (9.18 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.00385 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.3 \cdot 20 + 0.6 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 11.58 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.5 \cdot 9 + 0.18 \cdot 1 = 4.68 \ \epsilon;
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2732} = (11,58 + 4,68) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,000748 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (11.58 \cdot 1 + 4.68 \cdot 1) / 3600 = 0.0045167 \, c/c;
M = 0.0015851 + 0.0013721 + 0.0006376 + 0.000748 = 0.0043427  m/zod;
G = \max\{0.0028778; 0.00315; 0.00385; 0.0045167\} = 0.0045167 \ z/c.
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

6531. **ЭКСКАВАТОР** 1.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тутод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0115524	0,0099147
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0018757	0,0016098
328	Углерод (Сажа)	0,0016611	0,0014256
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0011862	0,0010171
337	Углерод оксид	0,0095583	0,0081702
2732	Керосин	0,0027139	0,0023256

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

Наименова- ние ДМ	Тип ДМ		Время работы одной машины								Одно
		Коли-		в течение суток, ч за 30 мин, мин							но-
		чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
			всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ колесная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	30	+
	стью 21-35 кВт (28-48 л.с.)										

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{AB ik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{AB ik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XX ik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, \varepsilon/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\it ДВ ik}$ – удельный выброс $\it i$ -го вещества при движении машины $\it k$ -й группы без нагрузки, $\it z/muH$;

1,3 · $m_{\mathit{ДВ ik}}$ – удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, \imath /мин;

 $m_{\mathcal{A}B\ ik}$ — удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, \imath 2/мин;

 $oldsymbol{t}_{\mathit{\Pi}\mathit{B}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $t_{\chi\chi}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, мин;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1.3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HA\Gamma P.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/\text{cod}$$
(1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, muH;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh;$

 t'_{xx} — суммарное время работы двигателей всех машин k-й группы на холостом ходу, muh.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ колесная, мощностью 21-35 кВт (28-48 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,696	0,136
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,113	0,0221
	Углерод (Сажа)	0,1	0,02
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,068	0,034
	стый)		
	Углерод оксид	0,45	0,84
	Керосин	0,15	0,11

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

 $G_{301} = (0.696 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.696 \cdot 13 + 0.136 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0115524$ z/c;

 $M_{301} = (0,696 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,696 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,136 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0099147$ m/20d;

 $G_{304} = (0.113 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.113 \cdot 13 + 0.0221 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0018757$ e/c;

 $M_{304} = (0.113 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.113 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.0221 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0016098 \, \text{m/zod};$

 $G_{328} = (0.1.12+1.3.0.1.13+0.02.5).1/1800 = 0.0016611 \ z/c;$

```
m{M}_{328} = (0,1\cdot 1\cdot 30\cdot 3,5\cdot 60+1,3\cdot 0,1\cdot 1\cdot 30\cdot 3,2\cdot 60+0,02\cdot 1\cdot 30\cdot 1,3\cdot 60)\cdot 10^{-6} = 0,0014256 \ m/zo\partial; m{G}_{330} = (0,068\cdot 12+1,3\cdot 0,068\cdot 13+0,034\cdot 5)\cdot 1/1800 = 0,0011862 \ z/c; m{M}_{330} = (0,068\cdot 1\cdot 30\cdot 3,5\cdot 60+1,3\cdot 0,068\cdot 1\cdot 30\cdot 3,2\cdot 60+0,034\cdot 1\cdot 30\cdot 1,3\cdot 60)\cdot 10^{-6} = 0,0010171 \ m/zo\partial; m{G}_{337} = (0,45\cdot 12+1,3\cdot 0,45\cdot 13+0,84\cdot 5)\cdot 1/1800 = 0,0095583 \ z/c;
```

 $M_{337} = (0.45 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.45 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.84 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0081702 \, \text{m/zod};$

 $G_{2732} = (0.15 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.15 \cdot 13 + 0.11 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0027139 \ e/c;$

 $\textit{\textbf{M}}_{2732} = (0,15 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,15 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,11 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0023256 \ \textit{m/zod}.$

6532. ЗЕМЛЯНЫЕ РАБОТЫ 2.

Расчет выделения пыли при ведении погрузочно-разгрузочных работ выполнен в соответствии с «Методическим пособием по расчету выбросов от неорганизованных источников в промышленности строительных материалов», Новороссийск, 2001; «Методическим пособием по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух», СПб., 2005.

Перегрузка сыпучих материалов осуществляется с применением загрузочного рукава. Местные условия — склады, хранилища, открытые с 4-х сторон (K_4 = 0,01). Высота падения материала при пересыпке составляет 1,0 м (B = 0,5). Залповый сброс при разгрузке автосамосвала отсутствует (K_9 = 1). Расчетные скорости ветра, м/с: 1 (K_3 = 1); 3 (K_3 = 1,2); 6 (K_3 = 1,4); 8,5 (K_3 = 1,7); 11 (K_3 = 2); 13 (K_3 = 2,3); 15 (K_3 = 2,6). Средняя годовая скорость ветра 4,5 м/с (K_3 = 1,2).

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись крем-	0,0000217	0,0000043
	ния более 70%		

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Одно-
Материал	Параметры	времен-
		ность
Песок	Количество перерабатываемого материала: Gч = 0,5 т/час; Gгод =	+
	60 т/год. Весовая доля пылевой фракции в материале: \mathbf{K}_1 = 0,05.	
	Доля пыли, переходящая в аэрозоль: K_2 = 0,03. Влажность свыше	
	10 до 20% (K_5 = 0,01). Размер куска 3-1 мм (K_7 = 0,8).	

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Максимально разовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.1):

$$\mathbf{M}_{\Gamma P} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_4 \cdot 10^6 / 3600, z/c$$
 (1.1.1)

где K_1 - весовая доля пылевой фракции (0 до 200 мкм) в материале;

 K_2 - доля пыли (от всей весовой пыли), переходящая в аэрозоль (0 до 10 мкм);

 K_3 - коэффициент, учитывающий местные метеоусловия;

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

 K_5 - коэффициент, учитывающий влажность материала;

 K_7 - коэффициент, учитывающий крупность материала;

 K_8 - поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера, при использовании иных типов перегрузочных устройств $K_8 = 1$;

 K_9 - поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе материала при разгрузке автосамосвала;

В - коэффициент, учитывающий высоту пересыпки;

 G_{y} - суммарное количество перерабатываемого материала в час, m/час.

Валовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{\Pi}_{\Gamma P} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_{zod}, m/zod$$
 (1.1.2)

где G_{cod} - суммарное количество перерабатываемого материала в течение года, m/cod.

При расчете выделения конкретного загрязняющего вещества в виде дополнительного множителя учитывается массовая доля данного вещества в составе продукта.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Песок

```
 \begin{aligned} & \boldsymbol{M}_{2907}^{1 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000083 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{3 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.00001 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{6 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000117 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{8.5 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.7 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000142 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{11 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000167 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{13 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2.3 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000192 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{15 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000217 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{15 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 \ / \ 3600 = 0.0000217 \ z/c; \\ & \boldsymbol{M}_{2907}^{2907} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 60 = 0.0000043 \ m/zod. \end{aligned}
```

6533. **ЭКСКАВАТОР 2.**

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0115524	0,0099147
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0018757	0,0016098
328	Углерод (Сажа)	0,0016611	0,0014256
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0011862	0,0010171
337	Углерод оксид	0,0095583	0,0081702
2732	Керосин	0,0027139	0,0023256

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

			Время работы одной машины					Кол-	Одно		
Наименова-		Коли-		в течение суток, ч за 30 мин, мин					мин	во	но-
ние ДМ	Тип ДМ	чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
ние дій	ние дім		всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ колесная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	30	+
	стью 21-35 кВт (28-48 л.с.)										

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{AB ik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{AB ik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XX ik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, \varepsilon/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\it ДВ ik}$ – удельный выброс $\it i$ -го вещества при движении машины $\it k$ -й группы без нагрузки, $\it z/muH$;

1,3 · $m_{\mathit{ДВ ik}}$ – удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, \imath /мин;

 $m_{\mathcal{A}\mathcal{B}\ ik}$ — удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, z/мин;

 $oldsymbol{t}_{\mathit{\Pi}\mathit{B}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $t_{\chi\chi}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, мин;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1, 3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HA\Gamma P.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
(1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, muH;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh;$

 t'_{xx} — суммарное время работы двигателей всех машин k-й группы на холостом ходу, muh.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ колесная, мощностью 21-35 кВт (28-48 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,696	0,136
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,113	0,0221
	Углерод (Сажа)	0,1	0,02
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,068	0,034
	стый)		
	Углерод оксид	0,45	0,84
	Керосин	0,15	0,11

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

 $G_{301} = (0.696 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.696 \cdot 13 + 0.136 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0115524$ z/c;

 $M_{301} = (0.696 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.696 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.136 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0099147$ m/zod;

 $G_{304} = (0.113 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.113 \cdot 13 + 0.0221 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0018757$ e/c;

 $M_{304} = (0.113 \cdot 1.30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.113 \cdot 1.30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.0221 \cdot 1.30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0016098 \, \text{m/sod};$

 $G_{328} = (0.1.12+1.3.0.1.13+0.02.5).1/1800 = 0.0016611 \ z/c;$

```
M_{328} = (0,1\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,1\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,02\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0014256 \text{ m/zod};
G_{330} = (0,068\cdot12+1,3\cdot0,068\cdot13+0,034\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0011862 \text{ z/c};
M_{330} = (0,068\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,068\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,034\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0010171 \text{ m/zod};
G_{337} = (0,45\cdot12+1,3\cdot0,45\cdot13+0,84\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0095583 \text{ z/c};
M_{337} = (0,45\cdot1\cdot30\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,45\cdot1\cdot30\cdot3,2\cdot60+0,84\cdot1\cdot30\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0081702 \text{ m/zod};
G_{2732} = (0,15\cdot12+1,3\cdot0,15\cdot13+0,11\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0027139 \text{ z/c};
```

6534. ЗЕМЛЯНЫЕ РАБОТЫ 3.

Расчет выделения пыли при ведении погрузочно-разгрузочных работ выполнен в соответствии с «Методическим пособием по расчету выбросов от неорганизованных источников в промышленности строительных материалов», Новороссийск, 2001; «Методическим пособием по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух», СПб., 2005.

Перегрузка сыпучих материалов осуществляется с применением загрузочного рукава. Местные условия — склады, хранилища, открытые с 4-х сторон (K_4 = 0,01). Высота падения материала при пересыпке составляет 1,0 м (B = 0,5). Залповый сброс при разгрузке автосамосвала отсутствует (K_9 = 1). Расчетные скорости ветра, м/с: 1 (K_3 = 1); 3 (K_3 = 1,2); 6 (K_3 = 1,4); 8,5 (K_3 = 1,7); 11 (K_3 = 2); 13 (K_3 = 2,3); 15 (K_3 = 2,6). Средняя годовая скорость ветра 4,5 м/с (K_3 = 1,2).

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
2908	Пыль неорганическая, содержащая 70-20% двуоки-	0,0000072	0,0000014
	си кремния		

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Одно-
Материал	Параметры	времен-
		ность
Щебень	Количество перерабатываемого материала: Gч = 0,5 т/час; Gгод =	+
	60 т/год. Весовая доля пылевой фракции в материале: K_1 = 0,04.	
	Доля пыли, переходящая в аэрозоль: K_2 = 0,02. Влажность свыше	
	10 до 20% (K_5 = 0,01). Размер куска 50-10 мм (K_7 = 0,5).	

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Максимально разовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.1):

$$M_{IP} = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_7 \cdot K_8 \cdot K_9 \cdot B \cdot G_4 \cdot 10^6 / 3600, z/c$$
 (1.1.1)

где K_1 - весовая доля пылевой фракции (0 до 200 мкм) в материале;

 K_2 - доля пыли (от всей весовой пыли), переходящая в аэрозоль (0 до 10 мкм);

 K_3 - коэффициент, учитывающий местные метеоусловия;

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

 ${\it K}_{\it 5}$ - коэффициент, учитывающий влажность материала;

 K_7 - коэффициент, учитывающий крупность материала;

 K_8 - поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера, при использовании иных типов перегрузочных устройств $K_8 = 1$;

 K_9 - поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе материала при разгрузке автосамосвала;

В - коэффициент, учитывающий высоту пересыпки;

 G_{y} - суммарное количество перерабатываемого материала в час, m/час.

Валовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{\Pi}_{\Gamma P} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_{zod}, m/zod$$
 (1.1.2)

где G_{200} - суммарное количество перерабатываемого материала в течение года, m/200.

При расчете выделения конкретного загрязняющего вещества в виде дополнительного множителя учитывается массовая доля данного вещества в составе продукта.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Щебень

```
M_{2908}^{1 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000028 \ s/c;
M_{2908}^{3 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000033 \ s/c;
M_{2908}^{6 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000039 \ s/c;
M_{2908}^{8.5 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.7 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000047 \ s/c;
M_{2908}^{11 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000056 \ s/c;
M_{2908}^{13 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.3 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000064 \ s/c;
M_{2908}^{15 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000072 \ s/c;
M_{2908}^{15 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.05 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^6 / 3600 = 0.0000072 \ s/c;
```

6535. **ЭКСКАВАТОР** 3.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0197827	0,0169782
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0032147	0,002759
328	Углерод (Сажа)	0,0028406	0,0024376
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0020878	0,0017903
337	Углерод оксид	0,0163628	0,0139864
2732	Керосин	0,0046744	0,0040061

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

			Время работы одной машины					Кол-	Одно		
Наименова-		Коли-		в течение суток, ч за 30 мин, мин					мин	во	но-
ние ДМ	Тип ДМ	чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
пис дій	ние дім		всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ колесная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	30	+
	стью 36-60 кВт (49-82 л.с.)										

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{AB ik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{AB ik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XX ik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, \varepsilon/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\it ДВ ik}$ – удельный выброс $\it i$ -го вещества при движении машины $\it k$ -й группы без нагрузки, $\it z/muH$;

1,3 · $m_{\mathcal{A}B ik}$ — удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, ϵ/muH ;

 $m_{\mathcal{A}\mathcal{B}\ ik}$ — удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, z/мин;

 $oldsymbol{t}_{\mathcal{A}\!\mathcal{B}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 t_{xx} - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, *мин*;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1.3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B ik} \cdot \mathbf{t'}_{HA\Gamma P.} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/\text{200}$$

$$(1.1.2)$$

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, muH;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh;$

 t'_{xx} — суммарное время работы двигателей всех машин k-й группы на холостом ходу, muh.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ колесная, мощностью 36-60 кВт (49-82 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	1,192	0,232
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,1937	0,0377
	Углерод (Сажа)	0,17	0,04
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,12	0,058
	стый)		
	Углерод оксид	0,77	1,44
	Керосин	0,26	0,18

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

 $G_{301} = (1,192 \cdot 12 + 1,3 \cdot 1,192 \cdot 13 + 0,232 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0197827 \ e/c;$

 $M_{301} = (1,192 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 1,192 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,232 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0169782 \ m/cod;$

 $G_{304} = (0.1937 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.1937 \cdot 13 + 0.0377 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0032147 \ e/c;$

 $M_{304} = (0.1937 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.1937 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.0377 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.002759 \ m/zod;$

 $G_{328} = (0.17 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.17 \cdot 13 + 0.04 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0028406 \ e/c;$

```
 \begin{aligned}  & \textit{M}_{328} = (0,17 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,17 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,04 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0024376 \ \textit{m/zod}; \\  & \textit{G}_{330} = (0,12 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,12 \cdot 13 + 0,058 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0020878 \ \textit{z/c}; \\  & \textit{M}_{330} = (0,12 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,12 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,058 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0017903 \ \textit{m/zod}; \\  & \textit{G}_{337} = (0,77 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,77 \cdot 13 + 1,44 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0163628 \ \textit{z/c}; \\  & \textit{M}_{337} = (0,77 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,77 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 1,44 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0139864 \ \textit{m/zod}; \\  & \textit{G}_{2732} = (0,26 \cdot 12 + 1,3 \cdot 0,26 \cdot 13 + 0,18 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0046744 \ \textit{z/c}; \\  & \textit{M}_{2732} = (0,26 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 0,26 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,18 \cdot 1 \cdot 30 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0040061 \ \textit{m/zod}. \end{aligned}
```

6536. ЗЕМЛЯНЫЕ РАБОТЫ 4.

Расчет выделения пыли при ведении погрузочно-разгрузочных работ выполнен в соответствии с «Методическим пособием по расчету выбросов от неорганизованных источников в промышленности строительных материалов», Новороссийск, 2001; «Методическим пособием по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух», СПб., 2005.

Перегрузка сыпучих материалов осуществляется с применением загрузочного рукава. Местные условия — склады, хранилища, открытые с 4-х сторон (K_4 = 0,01). Высота падения материала при пересыпке составляет 1,0 м (B = 0,5). Залповый сброс при разгрузке автосамосвала отсутствует (K_9 = 1). Расчетные скорости ветра, м/с: 1 (K_3 = 1); 3 (K_3 = 1,2); 6 (K_3 = 1,4); 8,5 (K_3 = 1,7); 11 (K_3 = 2); 13 (K_3 = 2,3); 15 (K_3 = 2,6). Средняя годовая скорость ветра 4,5 м/с (K_3 = 1,2).

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
2907	Пыль неорганическая, содержащая двуокись крем-	0,0000217	0,0000072
	ния более 70%		

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Одно-
Материал	Параметры	времен-
		ность
Песок	Количество перерабатываемого материала: Gч = 0,5 т/час; Gгод =	+
	100 т/год. Весовая доля пылевой фракции в материале: K_1 = 0,05.	
	Доля пыли, переходящая в аэрозоль: \mathbf{K}_2 = 0,03. Влажность свыше	
	10 до 20% (K_5 = 0,01). Размер куска 3-1 мм (K_7 = 0,8).	

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Максимально разовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.1):

$$\mathbf{M}_{\Gamma P} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_4 \cdot 10^6 / 3600, z/c$$
 (1.1.1)

где K_1 - весовая доля пылевой фракции (0 до 200 мкм) в материале;

 K_2 - доля пыли (от всей весовой пыли), переходящая в аэрозоль (0 до 10 мкм);

 K_3 - коэффициент, учитывающий местные метеоусловия;

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

 ${\it K}_{\it 5}$ - коэффициент, учитывающий влажность материала;

 K_7 - коэффициент, учитывающий крупность материала;

 K_8 - поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера, при использовании иных типов перегрузочных устройств $K_8 = 1$;

 K_9 - поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе материала при разгрузке автосамосвала;

В - коэффициент, учитывающий высоту пересыпки;

 G_{y} - суммарное количество перерабатываемого материала в час, m/час.

Валовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.2):

$$\Pi_{\Gamma\Gamma} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_{200}, \, m/200$$
(1.1.2)

где G_{cod} - суммарное количество перерабатываемого материала в течение года, m/cod.

При расчете выделения конкретного загрязняющего вещества в виде дополнительного множителя учитывается массовая доля данного вещества в составе продукта.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Песок

```
M_{2907}^{1 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000083 \ s/c;
M_{2907}^{3 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.00001 \ s/c;
M_{2907}^{6 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000117 \ s/c;
M_{2907}^{8.5 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.7 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000142 \ s/c;
M_{2907}^{11 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000167 \ s/c;
M_{2907}^{13 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2.3 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000192 \ s/c;
M_{2907}^{15 \text{ M/c}} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000217 \ s/c;
M_{2907}^{2907} = 0.05 \cdot 0.03 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000217 \ s/c;
```

6537. **ЭКСКАВАТОР 4.**

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели дорожно-строительных машин в период движения по территории и во время работы в нагрузочном режиме и режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от дорожно-строительных машин, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0197827	0,0141485
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0032147	0,0022991
328	Углерод (Сажа)	0,0028406	0,0020313
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0020878	0,0014919
337	Углерод оксид	0,0163628	0,0116553
2732	Керосин	0,0046744	0,0033384

Расчет выполнен для площадки работы дорожно-строительных машин (ДМ). Количество расчётных дней – .

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

				Время работы одной машины						Кол-	Одно
Наименова-		Коли-	в течение суток, ч за 30 мин, мин						во	но-	
ние ДМ	Тип ДМ	чество		без	под	холо-	без	под	холо-	рабо-	вре-
пис дій		чество	всего	нагруз-	нагруз-	стой	нагруз	нагруз	стой	чих	мен-
				ки	кой	ход	ки	кой	ход	дней	ность
	ДМ гусеничная, мощно-	1 (1)	8	3,5	3,2	1,3	12	13	5	25	+
	стью 36-60 кВт (49-82 л.с.)										

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Расчет максимально разовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.1):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (m_{AB ik} \cdot t_{AB} + 1.3 \cdot m_{AB ik} \cdot t_{HAFP.} + m_{XX ik} \cdot t_{XX}) \cdot N_{k} / 1800, \varepsilon/c$$
 (1.1.1)

где $m_{\it ДВ ik}$ – удельный выброс $\it i$ -го вещества при движении машины $\it k$ -й группы без нагрузки, $\it z/muH$;

1,3 · $m_{\mathcal{A}B ik}$ — удельный выброс i-го вещества при движении машины k-й группы под нагрузкой, ϵ/muH ;

 $m_{\mathcal{A}B\ ik}$ — удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя машины k-й группы на холостом ходу, \imath 2/мин;

 $oldsymbol{t}_{\mathit{\Pi}\mathit{B}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал без нагрузки, *мин*;

 $m{t}_{\textit{HAIP}}$ - время движения машины за 30-ти минутный интервал под нагрузкой, *мин*;

 $t_{\chi\chi}$ - время работы двигателя машины за 30-ти минутный интервал на холостом ходу, мин;

 N_k — наибольшее количество машин k-й группы одновременно работающих за 30-ти минутный интервал. Из полученных значений G_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения ДМ разных групп.

Расчет валовых выбросов i-го вещества осуществляется по формуле (1.1.2):

$$\mathbf{M}_{i} = \sum_{k=1}^{k} (\mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{\mathcal{A}B} + 1, 3 \cdot \mathbf{m}_{\mathcal{A}B \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{HAFP.} + \mathbf{m}_{XX \, ik} \cdot \mathbf{t'}_{XX}) \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
(1.1.2)

где $t'_{\mathcal{A}^{B}}$ — суммарное время движения без нагрузки всех машин k-й группы, muH;

 $t'_{\it HAFP.}$ — суммарное время движения под нагрузкой всех машин k-й группы, $\it muh;$

 t'_{xx} — суммарное время работы двигателей всех машин k-й группы на холостом ходу, muh.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при работе дорожно-строительных машин приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ, г/мин

Тип дорожно-строительной машины	Загрязняющее вещество	Движение	Холостой ход
ДМ гусеничная, мощностью 36-60 кВт (49-82 л.с.)	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	1,192	0,232
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,1937	0,0377
	Углерод (Сажа)	0,17	0,04
	Сера диоксид (Ангидрид серни-	0,12	0,058
	стый)		
	Углерод оксид	0,77	1,44
	Керосин	0,26	0,18

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

 $G_{301} = (1,192 \cdot 12 + 1,3 \cdot 1,192 \cdot 13 + 0,232 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0,0197827 \ e/c;$

 $M_{301} = (1,192 \cdot 1 \cdot 25 \cdot 3,5 \cdot 60 + 1,3 \cdot 1,192 \cdot 1 \cdot 25 \cdot 3,2 \cdot 60 + 0,232 \cdot 1 \cdot 25 \cdot 1,3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0,0141485 \ m/cod;$

 $G_{304} = (0.1937 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.1937 \cdot 13 + 0.0377 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0032147 \ e/c;$

 $\mathbf{M}_{304} = (0.1937 \cdot 1 \cdot 25 \cdot 3.5 \cdot 60 + 1.3 \cdot 0.1937 \cdot 1 \cdot 25 \cdot 3.2 \cdot 60 + 0.0377 \cdot 1 \cdot 25 \cdot 1.3 \cdot 60) \cdot 10^{-6} = 0.0022991 \, \text{m/zod};$

 $G_{328} = (0.17 \cdot 12 + 1.3 \cdot 0.17 \cdot 13 + 0.04 \cdot 5) \cdot 1/1800 = 0.0028406 \ e/c;$

```
\begin{aligned} & \pmb{M}_{328} = (0,17\cdot1\cdot25\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,17\cdot1\cdot25\cdot3,2\cdot60+0,04\cdot1\cdot25\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0020313 \ \textit{m/zod}; \\ & \pmb{G}_{330} = (0,12\cdot12+1,3\cdot0,12\cdot13+0,058\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0020878 \ \textit{z/c}; \\ & \pmb{M}_{330} = (0,12\cdot1\cdot25\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,12\cdot1\cdot25\cdot3,2\cdot60+0,058\cdot1\cdot25\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0014919 \ \textit{m/zod}; \\ & \pmb{G}_{337} = (0,77\cdot12+1,3\cdot0,77\cdot13+1,44\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0163628 \ \textit{z/c}; \\ & \pmb{M}_{337} = (0,77\cdot1\cdot25\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,77\cdot1\cdot25\cdot3,2\cdot60+1,44\cdot1\cdot25\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0116553 \ \textit{m/zod}; \\ & \pmb{G}_{2732} = (0,26\cdot12+1,3\cdot0,26\cdot13+0,18\cdot5)\cdot1/1800 = 0,0046744 \ \textit{z/c}; \\ & \pmb{M}_{2732} = (0,26\cdot1\cdot25\cdot3,5\cdot60+1,3\cdot0,26\cdot1\cdot25\cdot3,2\cdot60+0,18\cdot1\cdot25\cdot1,3\cdot60)\cdot10^{-6} = 0,0033384 \ \textit{m/zod}. \end{aligned}
```

6538. ЗЕМЛЯНЫЕ РАБОТЫ 5.

Расчет выделения пыли при ведении погрузочно-разгрузочных работ выполнен в соответствии с «Методическим пособием по расчету выбросов от неорганизованных источников в промышленности строительных материалов», Новороссийск, 2001; «Методическим пособием по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух», СПб., 2005.

Перегрузка сыпучих материалов осуществляется с применением загрузочного рукава. Местные условия — склады, хранилища, открытые с 4-х сторон (K_4 = 0,01). Высота падения материала при пересыпке составляет 1,0 м (B = 0,5). Залповый сброс при разгрузке автосамосвала отсутствует (K_9 = 1). Расчетные скорости ветра, м/с: 1 (K_3 = 1); 3 (K_3 = 1,2); 6 (K_3 = 1,4); 8,5 (K_3 = 1,7); 11 (K_3 = 2); 13 (K_3 = 2,3); 15 (K_3 = 2,6). Средняя годовая скорость ветра 4,5 м/с (K_3 = 1,2).

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
2908	Пыль неорганическая, содержащая 70-20% двуоки-	0,0000072	0,0000019
	си кремния		

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Одно-
Материал	Параметры	времен-
		ность
Щебень	Количество перерабатываемого материала: Gч = 0,5 т/час; Gгод =	+
	80 т/год. Весовая доля пылевой фракции в материале: K_1 = 0,04.	
	Доля пыли, переходящая в аэрозоль: K_2 = 0,02. Влажность свыше	
	10 до 20% (K_5 = 0,01). Размер куска 50-10 мм (K_7 = 0,5).	

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Максимально разовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.1):

$$M_{IP} = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_7 \cdot K_8 \cdot K_9 \cdot B \cdot G_4 \cdot 10^6 / 3600, z/c$$
 (1.1.1)

где K_1 - весовая доля пылевой фракции (0 до 200 мкм) в материале;

 K_2 - доля пыли (от всей весовой пыли), переходящая в аэрозоль (0 до 10 мкм);

 K_3 - коэффициент, учитывающий местные метеоусловия;

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

 ${\it K}_{\it 5}$ - коэффициент, учитывающий влажность материала;

 K_7 - коэффициент, учитывающий крупность материала;

 K_8 - поправочный коэффициент для различных материалов в зависимости от типа грейфера, при использовании иных типов перегрузочных устройств $K_8 = 1$;

 K_9 - поправочный коэффициент при мощном залповом сбросе материала при разгрузке автосамосвала;

В - коэффициент, учитывающий высоту пересыпки;

 G_{y} - суммарное количество перерабатываемого материала в час, m/час.

Валовый выброс пыли при перегрузке сыпучих материалов, рассчитывается по формуле (1.1.2):

$$\Pi_{\Gamma P} = \mathbf{K}_1 \cdot \mathbf{K}_2 \cdot \mathbf{K}_3 \cdot \mathbf{K}_4 \cdot \mathbf{K}_5 \cdot \mathbf{K}_7 \cdot \mathbf{K}_8 \cdot \mathbf{K}_9 \cdot \mathbf{B} \cdot \mathbf{G}_{200}, \, m/200$$
(1.1.2)

где G_{cod} - суммарное количество перерабатываемого материала в течение года, m/cod.

При расчете выделения конкретного загрязняющего вещества в виде дополнительного множителя учитывается массовая доля данного вещества в составе продукта.

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

Щебень

```
\begin{array}{l} \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{1 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000028 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{3 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000033 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{6 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000039 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{8.5 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.4 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000047 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{11 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.05 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000056 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{13 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.3 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.0000064 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{15 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.00000072 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{15 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 2.6 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.5 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 10^{6} / 3600 = 0.00000072 \, s/c; \\ \overline{\boldsymbol{M}_{2908}}^{15 \text{ M/c}} = 0.04 \cdot 0.02 \cdot 1.2 \cdot 0.01 \cdot 0.01 \cdot 0.05 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 80 = 0.0000019 \, m/sod. \\ \end{array}
```

6539. АВТОКОМПРЕССОР.

Источниками выделений загрязняющих веществ являются двигатели автомобилей в период прогрева, движения по территории предприятия и во время работы в режиме холостого хода.

Методическая основа:

Методическое пособие по расчету, нормированию и контролю выбросов загрязняющих веществ в атмосферный воздух, СПб., НИИ Атмосфера, 2012.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу автотранспортных предприятий (расчетным методом). М, 1999.

Методика проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1998.

Дополнения и изменения к Методике проведения инвентаризации выбросов загрязняющих веществ в атмосферу для баз дорожной техники (расчетным методом). М, 1999.

Количественные и качественные характеристики загрязняющих веществ, выделяющихся в атмосферу от автотранспортных средств, приведены в таблице 1.1.1.

Таблица 1.1.1 - Характеристика выделений загрязняющих веществ в атмосферу

	Загрязняющее вещество	Максимально разовый	Годовой выброс, т/год
код	наименование	выброс, г/с	тодовой выорос, тугод
301	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,0085422	0,0104994
304	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0013881	0,0017061
328	Углерод (Сажа)	0,0006833	0,0007663
330	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,0017564	0,0019215
337	Углерод оксид	0,0130667	0,0138873
2732	Керосин	0,0032556	0,0033

Расчет выполнен для автостоянки открытого типа, не оборудованной средствами подогрева. Пробег автотранспорта при въезде составляет $\bf 9$ км, при выезде $\bf -9$ км. Время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки $\bf -1$ мин, при возврате на неё $\bf -1$ мин. Количество дней для расчётного периода: теплого $\bf -153$, переходного $\bf -121$, холодного с температурой от $\bf -5^{\circ}C$ до $\bf -10^{\circ}C$ $\bf -46$, холодного с температурой от $\bf -10^{\circ}C$ до $\bf -15^{\circ}C$ $\bf -46$.

Исходные данные для расчета выделений загрязняющих веществ, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица 1.1.2 - Исходные данные для расчета

		Максимальное количество автомобилей					Одно-
Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	Эко- кон- троль	вре- мен- ность

Ī			Макси	мальное количест	Эко-	Одно-		
	Наименование	Тип автотранспортного средства	всего	выезд/въезд в течение суток	выезд за 1 час	въезд за 1 час	кон-	вре- мен- ность
Ī		Грузовой, г/п до 2 т, дизель	1	1	1	1	-	+

Принятые условные обозначения, расчетные формулы, а также расчетные параметры и их обоснование приведены ниже.

Выбросы *i*-го вещества одним автомобилем k-й группы в день при выезде с территории или помещения стоянки M_{1ik} и возврате M_{2ik} рассчитываются по формулам (1.1.1 и 1.1.2):

$$\mathbf{M}_{1ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{t}_{\Pi P} + \mathbf{m}_{L ik} \cdot \mathbf{L}_{1} + \mathbf{m}_{XX ik} \cdot \mathbf{t}_{XX 1}, z$$
 (1.1.1)

$$\mathbf{M}_{2ik} = \mathbf{m}_{Lik} \cdot \mathbf{L}_2 + \mathbf{m}_{XXik} \cdot \mathbf{t}_{XX2}, z \tag{1.1.2}$$

где $m_{\Pi P ik}$ – удельный выброс i-го вещества при прогреве двигателя автомобиля k-й группы, z/мин; $m_{L ik}$ - пробеговый выброс i-го вещества, автомобилем k-й группы при движении со скоростью 10-20 км/час, z/км;

 $m_{XX\,ik}$ - удельный выброс *i*-го вещества при работе двигателя автомобиля k-й группы на холостом ходу, z/muh:

 $t_{\Pi P}$ - время прогрева двигателя, мин;

 L_1 , L_2 - пробег автомобиля по территории стоянки, κM ;

 $t_{XX\,1},\,t_{XX\,2}$ - время работы двигателя на холостом ходу при выезде с территории стоянки и возврате на неё, мин.

При проведении экологического контроля удельные выбросы загрязняющих веществ автомобилями снижаются, поэтому должны пересчитываться по формулам (1.1.3 и 1.1.4):

$$\mathbf{m'}_{\Pi P ik} = \mathbf{m}_{\Pi P ik} \cdot \mathbf{K}_{i}$$
, z/MUH (1.1.3)

$$m''_{XX\,ik} = m_{XX\,ik} \cdot K_i$$
, ε/muh (1.1.4)

где \mathbf{K}_i — коэффициент, учитывающий снижение выброса \mathbf{i} -го загрязняющего вещества при проведении экологического контроля.

Валовый выброс i-го вещества автомобилями рассчитывается раздельно для каждого периода года по формуле (1.1.5):

$$\mathbf{M}_{j}^{i} = \sum_{k=1}^{k} \alpha_{e} (\mathbf{M}_{1ik} + \mathbf{M}_{2ik}) \mathbf{N}_{k} \cdot \mathbf{D}_{P} \cdot 10^{-6}, \, m/200$$
 (1.1.5)

где $\alpha_{\rm g}$ - коэффициент выпуска (выезда);

 N_k — количество автомобилей k-й группы на территории или в помещении стоянки за расчетный период; D_P — количество дней работы в расчетном периоде (холодном, теплом, переходном);

j — период года (Т - теплый, П - переходный, Х - холодный); для холодного периода расчет M_i выполняется с учётом температуры для каждого месяца.

Влияние холодного и переходного периодов года на выбросы загрязняющих веществ учитывается только для выезжающих автомобилей, хранящихся на открытых и закрытых не отапливаемых стоянках. Для определения общего валового выброса M_i валовые выбросы одноименных веществ по периодам года суммируются (1.1.6):

$$\mathbf{M}_{i} = \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{i} + \mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{i}, \, m/20\partial \tag{1.1.6}$$

Максимально разовый выброс i-го вещества G_i рассчитывается по формуле (1.1.7):

$$G_{i} = \sum_{k=1}^{k} (M_{1ik} \cdot N'_{k} + M_{2ik} \cdot N''_{k}) / 3600, \varepsilon/ce\kappa$$
(1.1.7)

где N'_k , N''_k — количество автомобилей k-й группы, выезжающих со стоянки и въезжающих на стоянку за 1 час, характеризующийся максимальной интенсивностью выезда(въезда) автомобилей.

Из полученных значений \mathbf{G}_i выбирается максимальное с учетом одновременности движения автомобилей разных групп.

Удельные выбросы загрязняющих веществ при прогреве двигателей, пробеговые, на холостом ходу, коэффициент снижения выбросов при проведении экологического контроля K_i , а так же коэффициент изменения выбросов при движении по пандусу приведены в таблице 1.1.3.

Таблица 1.1.3 - Удельные выбросы загрязняющих веществ

			Прогрев, г/мин			Пробег, г/км			Эко-	
Тип	Загрязняющее вещество							стой	кон-	
17111	загризниющее вещеетво	Т	П	Х	Т	П	Χ	ход,	троль,	
								г/мин	Ki	
Грузо	Грузовой, г/п до 2 т, дизель									
	Азота диоксид (Азот (IV) оксид)	0,104	0,16	0,16	1,52	1,52	1,52	0,096	1	
	Азот (II) оксид (Азота оксид)	0,0169	0,026	0,026	0,247	0,247	0,247	0,0156	1	
	Углерод (Сажа)	0,005	0,009	0,01	0,1	0,135	0,15	0,005	0,8	
	Сера диоксид (Ангидрид сернистый)	0,048	0,0522	0,058	0,25	0,2817	0,313	0,048	0,95	
	Углерод оксид	0,35	0,477	0,53	1,8	1,98	2,2	0,22	0,9	
	Керосин	0,14	0,153	0,17	0,4	0,45	0,5	0,11	0,9	

Время прогрева двигателей в зависимости от температуры воздуха и условий хранения приведено в таблице 1.1.4.

Таблица 1.1.4 - Время прогрева двигателей, мин

	Время прогрева при температуре воздуха, мин							
	выше	+5	-5	-10	-15	-20	ниже	
	+5°C	-5°C	-10°C	-15°C	-20°C	-25°C	-25°C	
Грузовой, г/п до 2 т, дизель	4	6	12	20	25	30	30	

Расчет годового и максимально разового выделения загрязняющих веществ в атмосферу приведен ниже.

$$\mathbf{M}_{1}^{\mathsf{T}} = 0,104 \cdot 4 + 1,52 \cdot 9 + 0,096 \cdot 1 = 14,192 \, \epsilon;$$

 $\mathbf{M}_{2}^{\mathsf{T}} = 1,52 \cdot 9 + 0,096 \cdot 1 = 13,776 \, \epsilon;$
 $\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{T}} = (14,192 + 13,776) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0042791 \, \text{m/sod};$

```
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{301} = (14,192 \cdot 1 + 13,776 \cdot 1) / 3600 = 0,0077689 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.16 \cdot 6 + 1.52 \cdot 9 + 0.096 \cdot 1 = 14.736 \, z;
M^{\Pi}_{2} = 1.52 \cdot 9 + 0.096 \cdot 1 = 13.776 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{301} = (14,736 + 13,776) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,00345 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{301} = (14,736 \cdot 1 + 13,776 \cdot 1) / 3600 = 0,00792 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.16 \cdot 12 + 1.52 \cdot 9 + 0.096 \cdot 1 = 15.696 \, z;
M^{X}_{2} = 1,52 \cdot 9 + 0,096 \cdot 1 = 13,776 \, a;
\mathbf{M}_{301}^{\mathsf{X}} = (15,696 + 13,776) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0013557 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{301} = (15,696 \cdot 1 + 13,776 \cdot 1) / 3600 = 0,0081867 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.16 \cdot 20 + 1.52 \cdot 9 + 0.096 \cdot 1 = 16.976 z;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 1,52 \cdot 9 + 0,096 \cdot 1 = 13,776 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{301} = (16,976 + 13,776) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0014146 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{301} = (16,976 \cdot 1 + 13,776 \cdot 1) / 3600 = 0,0085422 \, \text{z/c};
M = 0.0042791 + 0.00345 + 0.0013557 + 0.0014146 = 0.0104994  m/zod;
G = \max\{0,0077689; 0,00792; 0,0081867; 0,0085422\} = 0,0085422 \ z/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.0169 \cdot 4 + 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.3062 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.2386 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,3062 + 2,2386) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006954 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{304} = (2,3062 \cdot 1 + 2,2386 \cdot 1) / 3600 = 0,0012624 \, z/c;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.026 \cdot 6 + 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.3946 \, \epsilon;
M^{\Pi}_{2} = 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.2386 \, a;
M^{\sqcap}_{304} = (2,3946 + 2,2386) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0005606 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{304} = (2,3946 \cdot 1 + 2,2386 \cdot 1) / 3600 = 0,001287 \, e/c;
\mathbf{M}^{X}_{1} = 0.026 \cdot 12 + 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.5506 \, a;
M^{X}_{2} = 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.2386 \, a;
M_{304}^{X} = (2,5506 + 2,2386) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002203 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{304} = (2,5506 \cdot 1 + 2,2386 \cdot 1) / 3600 = 0,0013303 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.026 \cdot 20 + 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.7586 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.247 \cdot 9 + 0.0156 \cdot 1 = 2.2386 e;
\mathbf{M}^{\text{X}-10...15^{\circ}\text{C}}_{304} = (2,7586 + 2,2386) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002299 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{304} = (2,7586 \cdot 1 + 2,2386 \cdot 1) / 3600 = 0,0013881 \, \text{z/c};
M = 0,0006954+0,0005606+0,0002203+0,0002299 = 0,0017061  m/zod;
G = \max\{0,0012624; 0,001287; 0,0013303; 0,0013881\} = 0,0013881 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.005 \cdot 4 + 0.1 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 0.925 \, s;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.1 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 0.905 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{328} = (0.925 + 0.905) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.00028 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{328} = (0.925 \cdot 1 + 0.905 \cdot 1) / 3600 = 0.0005083 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0,009 \cdot 6 + 0,135 \cdot 9 + 0,005 \cdot 1 = 1,274 \, z;
```

```
M^{\Pi}_{2} = 0.1 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 0.905 \, a;
M_{328}^{\sqcap} = (1,274 + 0,905) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002637 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{328} = (1,274 \cdot 1 + 0,905 \cdot 1) / 3600 = 0,0006053 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\mathsf{X}}_{1} = 0.01 \cdot 12 + 0.15 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 1.475 \, \epsilon;
M^{\chi}_{2} = 0.1 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 0.905 \, a;
M_{328}^{X} = (1,475 + 0,905) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0001095 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{X}}_{328} = (1,475 \cdot 1 + 0,905 \cdot 1) / 3600 = 0,0006611 \, \text{s/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.01 \cdot 20 + 0.15 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 1.555 a;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.1 \cdot 9 + 0.005 \cdot 1 = 0.905 z;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{328} = (1,555 + 0.905) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0001132 \text{ m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{328} = (1,555 \cdot 1 + 0,905 \cdot 1) / 3600 = 0,0006833 \, z/c;
M = 0.00028 + 0.0002637 + 0.0001095 + 0.0001132 = 0.0007663  m/zod:
G = \max\{0,0005083; 0,0006053; 0,0006611; 0,0006833\} = 0,0006833  c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.048 \cdot 4 + 0.25 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 2.49 \, a;
M^{T}_{2} = 0.25 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 2.298 z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{330} = (2,49 + 2,298) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0007326 \,\text{m/zod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{330} = (2.49 \cdot 1 + 2.298 \cdot 1) / 3600 = 0.00133 \, \text{s/c};
\mathbf{M}^{\sqcap}_{1} = 0.0522 \cdot 6 + 0.2817 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 2.8965 \, \epsilon;
M^{\Pi}_{2} = 0.25 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 2.298 \, a;
\mathbf{M}^{\sqcap}_{330} = (2,8965 + 2,298) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0006285 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{330} = (2,8965 \cdot 1 + 2,298 \cdot 1) / 3600 = 0,0014429 \, e/c;
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.058 \cdot 12 + 0.313 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 3.561 \, a;
M_{2}^{X} = 0.25 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 2.298 \, a;
\mathbf{M}^{\chi}_{330} = (3,561 + 2,298) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002695 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{X}_{330} = (3,561 \cdot 1 + 2,298 \cdot 1) / 3600 = 0,0016275 \, z/c;
\mathbf{M}^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0.058 \cdot 20 + 0.313 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 4.025 \, \epsilon;
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.25 \cdot 9 + 0.048 \cdot 1 = 2.298 \, a;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{330} = (4,025 + 2,298) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0002909 \, \text{m/zod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{330} = (4,025 \cdot 1 + 2,298 \cdot 1) / 3600 = 0,0017564 \, e/c;
M = 0,0007326+0,0006285+0,0002695+0,0002909 = 0,0019215  m/zod;
G = \max\{0,00133; 0,0014429; 0,0016275; 0,0017564\} = 0,0017564 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.35 \cdot 4 + 1.8 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 17.82 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 1.8 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 16.42 \, \epsilon;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{337} = (17.82 + 16.42) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0052387 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{337} = (17.82 \cdot 1 + 16.42 \cdot 1) / 3600 = 0.0095111 \, \text{s/c};
M^{\sqcap}_{1} = 0.477 \cdot 6 + 1.98 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 20.902 \, a;
M_{2}^{\Pi} = 1.8 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 16.42 \, s;
M_{337}^{\Pi} = (20,902 + 16,42) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,004516 \text{ m/sod};
\mathbf{G}^{\Pi}_{337} = (20,902 \cdot 1 + 16,42 \cdot 1) / 3600 = 0,0103672 \, \text{s/c};
```

```
\mathbf{M}^{x}_{1} = 0.53 \cdot 12 + 2.2 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 26.38 \, z;
M^{X}_{2} = 1.8 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 16.42 z;
\mathbf{M}_{337}^{\mathsf{X}} = (26,38 + 16,42) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0019688 \, \text{m/zod};
\mathbf{G}^{X}_{337} = (26,38 \cdot 1 + 16,42 \cdot 1) / 3600 = 0,0118889 \, \text{e/c};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{1} = 0,53 \cdot 20 + 2,2 \cdot 9 + 0,22 \cdot 1 = 30,62 \, \epsilon;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{2} = 1.8 \cdot 9 + 0.22 \cdot 1 = 16.42 \text{ } z;
M^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{337} = (30,62 + 16,42) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0021638 \, \text{m/sod};
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{337} = (30,62 \cdot 1 + 16,42 \cdot 1) / 3600 = 0,0130667 \, c/c;
M = 0.0052387 + 0.004516 + 0.0019688 + 0.0021638 = 0.0138873  m/zod;
G = \max\{0,0095111; 0,0103672; 0,0118889; 0,0130667\} = 0,0130667 \ c/c.
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{1} = 0.14 \cdot 4 + 0.4 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 4.27 \, z;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 3.71 \, a;
\mathbf{M}^{\mathsf{T}}_{2732} = (4,27+3,71) \cdot 153 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0012209 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\mathsf{T}}_{2732} = (4,27 \cdot 1 + 3,71 \cdot 1) / 3600 = 0,0022167 \, \text{s/c};
M^{\Pi}_{1} = 0.153 \cdot 6 + 0.45 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 5.078 \, z;
M_{2}^{\Pi} = 0.4 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 3.71 \, s;
\mathbf{M}^{\Pi}_{2732} = (5,078 + 3,71) \cdot 121 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0,0010633 \, \text{m/sod};
\mathbf{G}^{\sqcap}_{2732} = (5,078 \cdot 1 + 3,71 \cdot 1) / 3600 = 0,0024411 \, \text{s/c};
M^{x}_{1} = 0.17 \cdot 12 + 0.5 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 6.65 \ \epsilon:
M_{2}^{X} = 0.4 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 3.71 z;
\mathbf{M}_{2732}^{\mathsf{X}} = (6.65 + 3.71) \cdot 46 \cdot 1 \cdot 10^{-6} = 0.0004766 \, \text{m/sod};
G^{X}_{2732} = (6,65 \cdot 1 + 3,71 \cdot 1) / 3600 = 0,0028778 \, e/c;
\mathbf{M}^{\text{X}-10..-15^{\circ}\text{C}}_{1} = 0.17 \cdot 20 + 0.5 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 8.01 \text{ z};
M^{X-10..-15^{\circ}C}_{2} = 0.4 \cdot 9 + 0.11 \cdot 1 = 3.71 z;
M^{\text{X-10..-15}^{\circ}\text{C}}_{2732} = (8,01 + 3,71) · 46 · 1 · 10<sup>-6</sup> = 0,0005391 m/zod;
G^{X-10..-15^{\circ}C}_{2732} = (8,01 \cdot 1 + 3,71 \cdot 1) / 3600 = 0,0032556  z/c;
M = 0.0012209 + 0.0010633 + 0.0004766 + 0.0005391 = 0.0033 \, \text{m/sod};
G = \max\{0.0022167; 0.0024411; 0.0028778; 0.0032556\} = 0.0032556
```

Из результатов расчётов максимально разового выброса для каждого типа автотранспортных средств в итоговые результаты по источнику занесены наибольшие значения, полученные с учетом неодновременности и нестационарности во времени движения автотранспортных средств.

3.0 **«**

Copyright ©1997-2016

: , 2010 .

>>

3.0.0.16

261

3)

-	-	1	1
	0301	0.015626	0.234394
	0304	0.002539	0.038089
	0328	0.000399	0.005988
(SO2)	0330	0.000189	0.002837
(CO)	0337	0.041624	0.624354
/ / (3,4-)	0703	4.805703e-9	7.208555e-8
	1325	0.000051	0.000763
,	2704	0.008681	0.130219
	2732	0.004031	0.060459

:		
Х	Υ	Z()
-165.11	-22.21	
-37.11	260.18	
310.05		

	/20	,
	44	40
3.5 .	4	40
3.5 . 12 .	4	40

-	-	1	1
	0301	0.015626	0.234394
	0304	0.002539	0.038089
	0328	0.000399	0.005988
(SO2)	0330	0.000189	0.002837
(CO)	0337	0.041624	0.624354
/ / (3,4-)	0703	4.805703e-9	7.208555e-8
	1325	0.000051	0.000763
	2704	0.008681	0.130219
	2732	0.004031	0.060459

$M_{L1} = \frac{L}{1200} \bullet \sum_{1}^{K} M_{k,i}^{L} \bullet G_{k} \bullet r_{V_{k,i}}, \varepsilon/c$

:

-	
(CO)	3.5
(NOx)	0.9
,	0.8
	0.007
(SO2)	0.015
	0.0032
/ / (3,4-)	3E-7

: 3,5 . 12 .

-	
(CO)	6.8
(NOx)	6.9
,	5.2
	0.4
(SO2)	0.051
	0.022
/ / (3,4-)	2.1E-6

: 12 .

-	
(CO)	7.3
(NOx)	8.5
,	6.5
	0.5
(SO2)	0.073
	0.025
/ / (3,4-)	2.6E-6

3,5 .

-	
(CO)	5.2
(NOx)	6.1
,	4.5
	0.3
(SO2)	0.042
	0.018
/ / (3,4-)	1.8E-6

: 3,5 .

-	
(CO)	8.4
(NOx)	2.1

,	2.4
	0.038
(SO2)	0.028
	0.0084
/ / (3,4-	8E-7

-		10	15	20	25	30	35	40	45	50	60	75	80	100	110	120
(CO)	337	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
(NOx)	10000	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.2	1.5
,	2704	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
,	2732	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
	328	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
	330	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
	1325	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
/ /	703	1.35	1.3	1.2	1.1	1	0.9	0.75	0.65	0.5	0.3	0.45	0.5	0.65	0.75	0.95
	304	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.2	1.5
	301	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.2	1.5

Расчёт рассеивания (строительный период)

Программа расчёта рассеивания для ЭВМ «ЭКОцентр—РРВА» версия 2.0 (положительное заключение экспертизы Росгидромета от 10.11.2020г. №140-08474/20И).

1 Исходные данные для проведения расчёта рассеивания выбросов

Средняя температура наружного воздуха, °C: 22,4;

Скорость ветра (u^*), повторяемость превышения которой составляет 5%, м/с: **9**; Параметры перебора ветров:

- направление, метео °: 0 360;
- скорость, м/с: 0,5 8.

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОҮ на Север.

Метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие условия рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере приведены в таблице 1.1.

Таблица № 1.1 – Метеорологические характеристики и коэффициенты

Наименование характеристики	Величина
1	2
Площадка: 1. Площадка №1	
Коэффициент, зависящий от стратификации атмосферы, А	160
Коэффициент рельефа местности в городе	1
Средняя максимальная температура наружного воздуха наиболее жаркого месяца года, T, °C	22,4
Средняя температура наружного воздуха наиболее холодного месяца (для котельных,	-7,3
работающих по отопительному графику), T, °C	
Среднегодовая роза ветров, %	-
С	10
СВ	6
В	14
ЮВ	8
Ю	18
Ю3	12
3	21
C3	11
Скорость ветра (u*) (по средним многолетним данным), повторяемость превышения которой составляет 5%, м/с	9

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.

Таблица № 1.2 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Фоновий пост	Voor Buildtij Bosto	32FDG2UGIOULOO BOULOCTBO	Концентрация, мг/м³			
Фоновый пост	Координаты поста	Загрязняющее вещество	максимально-разовая при скорости ветра, м/с сред	не-		

					0 – 2		годовая			
	V	V	иол	11314401108311140			направле	ние ветра		
	^	r	код	наименование		С	В	Ю	3	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	-273,1	198,6	2902	Взвешенные вещества	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	-
			0330	Сера диоксид	0,018	0,018	0,018	0,018	0,018	-
			0301 Азота диоксид		0,055	0,055	0,055	0,055	0,055	-
			0337	Углерод оксид	1.8	1.8	1.8	1.8	1.8	-

Параметры расчётных областей, в которых выполнялся расчёт загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.3.

Таблица № 1.3 – Параметры расчётных областей

Расчётная область	Dues			Ширина,	Высота,			
Расчетная область	Вид	Шаг, м	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	M	M
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	Точка	-	-64,1	241,5	-	-	-	2
1	Сетка	75	-450	35,36	387,48	35,36	759,19	2
2	Точка	-	-47,7	200,7	-	-	-	2
3	Точка	-	-89	107,1	-	-	-	2
4	Точка	-	-150,4	-27,9	-	-	-	2
5	Точка	-	-167,8	11,8	-	-	-	2
6	Точка	-	-118,6	121,9	-	-	-	2

Для каждого источника выброса определены опасная скорость ветра (Um, м/с), максимальная (т.е. достижимая с учётом коэффициента оседания (F)) концентрация в приземном слое атмосферы (Cmi) в мг/м³ и расстояние (Xmi, м), на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы с качественной и количественной характеристикой максимально разовых выбросов, приведены в таблице 1.4.

Таблица № 1.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фә	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ξ	Высо- та, м	" aa	темп., °С	Рельеф	m/c	код	выброс, г/с	F	Сті, мг/м³	Xmi, M					
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	Площадка: 1. Площадка №1															
Цех: 01. Цех №1																
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0301	0,0366222	1	0,1	49,92
												0304	0,0059511	1	0,016	49,92
												0328	0,0008889	3	0,007	24,96
												0330	0,0122222	1	0,033	49,92
												0337	0,0004000	1	0,0011	49,92
												0703	4,12e-8	3	3,33e-7	24,96
												1325	0,0000239	1	6,45e-5	49,92
												2732	0,0001143	1	0,0003	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0172267	1	0,058	28,5
				-51,3	231,7							0304	0,0027988	1	0,0094	28,5
												0328	0,0014717	3	0,015	14,25
												0330	0,0033847	1	0,0114	28,5
												0337	0,0385778	1	0,13	28,5
												2732	0,0079278	1	0,027	28,5
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0197827	1	0,067	28,5
				-147	15,4							0304	0,0032147	1	0,011	28,5
												0328	0,0028406	3	0,029	14,25
												0330	0,0020878	1	0,007	28,5
												0337	0,0163628	1	0,055	28,5

Personance Part Str. S	ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши- Параметры ГВС 😛 Um, Загрязняющ						цее в	ее вещество			
1		Ξ	та, м	• •		Y ₁		скор-ть,	объем,	темп.,	e.	,	кол	Briguot 1/c	F		Xmi,
6508 3 5,0 - - - - - - - - -								-						• • •			
6508 3 5,0 - 141,9 25,5 0 - - 1 0,5 0,023 0,001897 3 0,0019 14,0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	_				
141.9 25.5		_															28,5
6509 3 5.0	6508	3	5,0	-	-		0	-	-	-	1	0,5				-	
6509 3 5,0 -136,8 35,9 0 - - 1 0,5 0301 0,014622 1 0,048 28,					-141,9	25,5							_		-		
-136,8 35,9 -136,8 35,9 -136,8 35,9 -136,8 35,9 -136,8 35,9 -136,9 -1	6500	2	гΛ		126.0	25.0	0				1	0.5	_				
	6509	3	5,0	-	•		0	-	-	-	1	0,5				,	
6515 3 5,0 -116,9 80,5 0 - - 1 0,5 301 0,009838 1 0,0098 28,8 1 0,0098					-130,8	33,3								•		-	
Company Comp													_				28,5
6515 3 5,0 - -116,9 80,5 0 - - 1 0,5 0,000 0,0105828 1 0,007 28,000 0,000																-,	28,5
6515 3 5,0 - - - 116,9 80,5 0 - - 1 0,5 0,0103556 1 0,057 28; 0,0009183 3 0,0009183															1	-	28,5
Company Comp	6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
Company Comp					-116,9	80,5							0304	0,0016828	1	0,0057	28,5
Section Sect													0328		3	0,0093	14,25
6516 3 5,0 -109,3 100,4 0 - - 1 0,5 0301 0,0045167 1 0,005 28, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,005 11, 00061828 1 0,006 28, 00061828																	28,5
6516 3 5,0 - -109,3 100,4 0 - - - 1 0,5 0301 0,0103556 1 0,035 28, 0304 0,0097 28, 0309 0,00334 1 0,007 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00337 0,00334 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 0,000338 1 0,009 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,008 28, 0309 0,00337 1 0,009 28, 0309 0,00037 1 0,009 28, 0309 0,00037 1 0,009 28, 0309 0,00037 1 0,009 28, 0309 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,009 0,00037 1 0,0003 0,00037																	28,5
-109,3		_														-	28,5
6520 3 5,0 - 98,1 125,4 0 - 1 1,0 1,	6516	3	5,0	-	-	-	0	-	-	-	1	0,5			-		
					-109,3	100,4							_			,	
															_	-,	
6520 3 5,0 - -98,1 125,4 0 - - 1 0,0 3031 0,004567 1 0,0048 28,																	
6520 3 5,0 - -98,1 125,4 0 - - 1 0,5 0301 0,0142622 1 0,048 28,1 0,008 28,1 0,009 0,008 0,0023376 1 0,009 28,1 0,009 28																	
125,4 125,4 125,4 125,4 125,4 125,4 126,000 126,00	6520	2	5.0	_	-98 1	125 4	0	_	_	_	1	0.5	_				
	0320		3,0			-					-	0,5				-,	28,5
Company					30,1	223, .							_				14,25
													_				28,5
6524 3 5,0 - -80,9 161,8 0 - - - - 1 0,5 0,00 0,0115524 1 0,04 28, 0,00																	28,5
Book													2732	0,0059556	1	0,02	28,5
	6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
Company Comp					-80,9	161,8							0304	0,0018757	1	0,0063	28,5
													0328	0,0016611	3	0,017	14,25
6528 3 2,0 - -72 181,9 0 - - 1 0,5 0521 0,000736 1 0,005 12,0															1		28,5
6528 3 2,0 - -72 181,9 0 - - - 1 0,5 0621 0,0001736 1 0,005 11,4																	28,5
181,9															-	-	28,5
	6528	3	2,0	-		-	0	-	-	-	1	0,5				-	11,4
6529 3 5,0 - -69,7 187,9 0 - - 1 0,5 0301 0,0103556 1 0,035 28,0 0304 0,0016828 1 0,0057 28,0 0304 0,0016828 1 0,0057 28,0 0304 0,0016828 1 0,0057 28,0 0304 0,0016828 1 0,000 28,0 0330 0,0023944 1 0,008 28,0 0330 0,0023944 1 0,008 28,0 0330 0,0013554 1 0,007 28,0 0330 0,0015524 1 0,004 28,0 0330 0,00115524 1 0,006 28,0 0,00000000000000000000000000000000					-/2	181,9							_				
6529 3 5,0 - -69,7 187,9 0 - - 1														•	-		
Company Comp	6520	2	ΕΛ		60.7	197.0	0				1	0.5	_			-	
Company Comp	0329	3	3,0	-	-		U	-	-	-	1	0,5					
Control Cont					-05,7	107,5											
Company Comp																	
Control Cont															-		28,5
6531 3 5,0 - -66,1 194,4 0 - - - 1 0,5 0301 0,0115524 1 0,04 28,6 0328 0,0016611 3 0,017 14,2 0370 0,0095583 1 0,0032 28,5 0372 0,0027139 1 0,004 28,6 0373 0,0095583 1 0,004 28,6 0373 0,0095583 1 0,004 28,6 0373 0,0095583 1 0,004 28,6 0373 0,0005583 1 0,004 28,6 0373 0,0005583 1 0,004 28,6 0374 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 28,6 0,006 0,0018757 1 0,006 0,0018757 1 0,006 0,0018757 1 0,006 0,0018757															-		28,5
194,4	6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5			1		28,5
Company of the comp			_		-											-	28,5
Control Cont													0328		3	0,017	14,25
Control Cont													0330	0,0011862	1	0,004	28,5
6532 3 5,0 - -65,5 198,8 2,28 - - 1 0,5 2907 0,0000217 3 0,00022 14,2 6533 3 5,0 - -62,7 203,1 0 - - - 1 0,5 2907 0,0000217 3 0,00022 14,2 6533 3 5,0 - -62,7 203,1 0 - - - 1 0,5 0301 0,0115524 1 0,04 28,5 6534 3 5,0 - -61,15 208,5 2,22 - - - 1 0,5 2908 0,000072 3 7,28e-5 14,2 6539 3 5,0 - -61,15 208,5 2,22 - - - 1 0,5 2908 0,000072 3 7,28e-5 14,2 6539 3 5,0 - -74,6 175,2 0 - <td></td> <td>0337</td> <td>0,0095583</td> <td>1</td> <td></td> <td>28,5</td>													0337	0,0095583	1		28,5
6533 3 5,062,7 203,1 0 1 0,5 0301 0,0115524 1 0,004 28,5 0330 0,0011862 1 0,004 28,5 0337 0,0095583 1 0,003 28,5 0337 0,0095583 1 0,009 28,5 0339 3 5,074,6 175,2 074,6 175,							1								-	-	28,5
6533 3 5,062,7 203,1 0 1 0,5 0301 0,0115524 1 0,04 28,5 0303 0,0011862 1 0,004 28,5 0337 0,0095583 1 0,003 28,5 0,0027139 1 0,009 28,5 0,000072 3 7,28e-5 14,2 0,004 175,2 0 1 0,5 0301 0,0013881 1 0,002 28,5 0,000072 3 7,28e-5 14,2 0,002 1,000 1	6532	3	5,0	-	-	-	2,28	-	-	-	1	0,5	2907	0,0000217	3	0,00022	14,25
-62,7 203,1		_			•		_										
0328 0,0016611 3 0,017 14,2	6533	3	5,0	-			0	-	-	-	1	0,5			-		28,5
0330 0,0011862 1 0,004 28,5 0337 0,0095583 1 0,032 28,5 2732 0,0027139 1 0,009 28,5 2732 0,000072 3 7,28e-5 14,2 2732 0,0000072 1 0,0085422 1 0,0029 28,5 2732 0,00000072 1 0,0000000000000000000000000000000000					-62,7	203,1									-	-	28,5
Color Colo															-		14,25
Control of the cont																-	
6534 3 5,061,15 208,5 205,7 1 0,5 2908 0,0000072 3 7,28e-5 14,2 6539 3 5,074,6 175,2 0 1 0,5 0301 0,0085422 1 0,002 28,5 6539 3 5,074,6 175,2 0 1 0,5 0304 0,0013881 1 0,0047 28,5 6539 3 0,0006833 3 0,007 14,2 6539 3 0,0006833 3 0,007 14,2 6539 3 0,0006833 3 0,007 14,2															-		
6539 3 5,074,6 175,2 0 1 0,5 0301 0,0085422 1 0,0029 28,5 0304 0,0013881 1 0,0047 28,5 0308 0,0006833 3 0,007 14,2 0330 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,006838 1 0,006838	6534	2	5.0		-61 15	208 5	2 22	_	_	_	1	0.5			-	-	
6539 3 5,074,6 175,2 0 1 0,5 0301 0,0085422 1 0,029 28,5 0304 0,0013881 1 0,0047 28,5 0308 0,0006833 3 0,007 14,2 0330 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0006838 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0017564 1 0,006 28,5 0308 0,0008584 1 0,000858 0,0008	0334	٦	٥,٥		-		2,22	_	_	_	1	0,5	2300	0,0000072	٥	1,200-3	14,23
-74,6 175,2 0304 0,0013881 1 0,0047 28,5 0328 0,0006833 3 0,007 14,2 0330 0,0017564 1 0,006 28,5	6539	3	5.0	_			0	_	_	_	1	0.5	0301	0.0085422	1	0.029	28,5
0328	3333		3,0		-						1	5,5		•		-	28,5
0330 0,0017564 1 0,006 28,5					,-	/-									-	-	14,25
															-	-	28,5
																-	28,5
															1		28,5

2 Расчёт рассеивания: 3В «0143. Марганец и его соединения» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 143 – Марганец и его соединения/в пересчете на марганец (IV) оксид/. Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,01 мг/м³, класс опасности 2.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0001886 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 126); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,14** (достигается в точке с координатами X=-167,8 Y=11,8), при направлении ветра 62,1°, скорости ветра 0,6 м/с, вклад источников предприятия 0,14 (вклад неорганизованных источников — 0,14).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 2.1.

Таблица № 2.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

<u>ИЗА(вар.)</u> режимы	П	Высо- та, м	Диа- метр, м	Координаты		Ши-	Параметры ГВС			ьеф	Um,	Загрязняющее вещество				
	1			X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6508	3	5,0	-	-141,9	25,5	0	-	-	-	1	0,5	0143	0,0001886	3	0,0019	14,25
				-141,9	25,5											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 2.2.

Таблица № 2.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	Высо-	Концентрация		Фон,	Вклад,	Ветер		Вклад источника выброса			
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,0105	1,05e-4	-	0,0105	6,35	199,8	1.01.6508	0,0105	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0125	1,25e-4	•	0,0125	5,04	208,3	1.01.6508	0,0125	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,036	0,00036	•	0,036	1,01	213	1.01.6508	0,036	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,08	0,0008	-	0,08	0,74	9	1.01.6508	80,0	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,14	0,0014	-	0,14	0,6	62,1	1.01.6508	0,14	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,035	0,00035	-	0,035	1,02	193,6	1.01.6508	0,035	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 2.1.

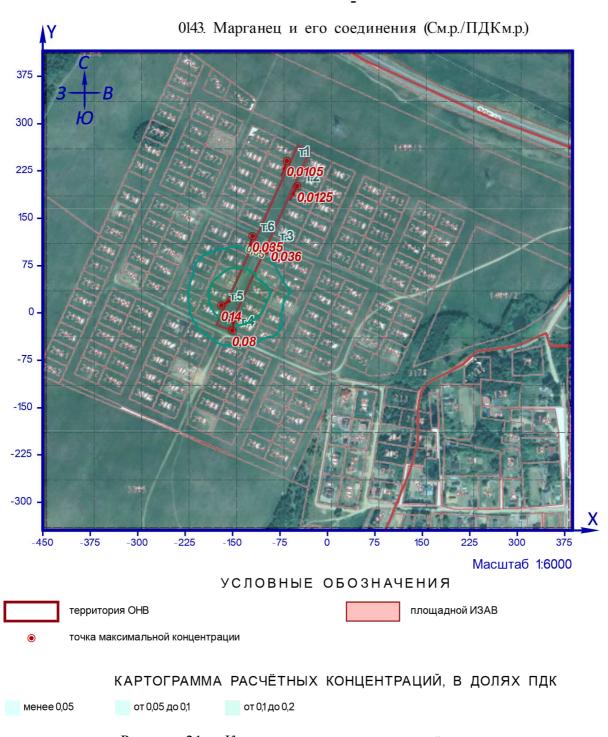


Рисунок 2.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

3 Расчёт рассеивания: 3В «0301. Азота диоксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 301 — Азота диоксид (Двуокись азота; пероксид азота). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,2 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,1764222 г/с.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 603); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,93** (достигается в точке с координатами X=-64,1 Y=241,5), при направлении ветра 188,1°, скорости ветра 0,6 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,055 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,28), вклад источников предприятия 0,88 (вклад неорганизованных источников — 0,85).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 3.1.

Таблица № 3.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	⊑	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	Рельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	ТΖ	Высо- та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Релі	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1.	Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0301	0,0366222	1	0,1	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0172267	1	0,058	28,5
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0197827	1	0,067	28,5
				-147	15,4											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0142622	1	0,048	28,5
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0142622	1	0,048	28,5
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
				-62,7	203,1											
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0085422	1	0,029	28,5
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 3.2.

Таблица № 3.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выб	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,93	0,19	0,055	0,88	0,6	188,1	1.01.6531	0,15	16,54
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,78	0,16	0,055	0,72	0,5	225,1	1.01.6524	0,15	19,33
3	Жил.	-89	107,1	2	0,68	0,135	0,055	0,62	0,64	12,5	1.01.6524	0,145	21,41
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,79	0,16	0,055	0,73	0,62	11,9	1.01.6507	0,26	33,34
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,61	0,12	0,055	0,56	0,57	39,5	1.01.6509	0,17	27,15
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,67	0,135	0,055	0,62	0,64	37,7	1.01.6524	0,14	21,02

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 3.1.



Рисунок 3.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

4 Расчёт рассеивания: 3В «0304. Азота оксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 304 – Азот (II) оксид (Азот монооксид). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.4 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0286634 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 333); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,07** (достигается в точке с координатами X=-64,1 Y=241,5), при направлении ветра $188,1^{\circ}$, скорости ветра 0,6 м/с, вклад источников предприятия 0,07 (вклад неорганизованных источников — 0,07).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 4.1.

Таблица № 4.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	=	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	Рельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	1 Γ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Релі	м/с	код	выброс, г/с	F	Сті, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1.	Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0304	0,0059511	1	0,016	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0027988	1	0,0094	28,5
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0032147	1	0,011	28,5
				-147	15,4											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0023176	1	0,008	28,5
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0016828	1	0,0057	28,5
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0016828	1	0,0057	28,5
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0023176	1	0,008	28,5
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0018757	1	0,0063	28,5
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0016828	1	0,0057	28,5
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0018757	1	0,0063	28,5
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0018757	1	0,0063	28,5
				-62,7	203,1											
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0304	0,0013881	1	0,0047	28,5
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие

наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 4.2.

Таблица № 4.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбі	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,07	0,029	-	0,07	0,6	188,1	1.01.6531	0,0126	17,57
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,06	0,023	-	0,06	0,5	225,1	1.01.6524	0,012	20,79
3	Жил.	-89	107,1	2	0,05	0,02	-	0,05	0,64	12,5	1.01.6524	0,012	23,29
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,06	0,024	-	0,06	0,62	11,9	1.01.6507	0,021	35,85
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,045	0,018	-	0,045	0,57	39,5	1.01.6509	0,0135	29,84
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,05	0,02	-	0,05	0,64	37,7	1.01.6524	0,0115	22,89

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 4.1.



Рисунок 4.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

5 Расчёт рассеивания: 3В «0328. Сажа» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 328 — Углерод (Пигмент черный). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.15 мг/м^3 , класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0158027 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 351); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне – **0,2** (достигается в точке с координатами X=-64,1 Y=241,5), при направлении ветра $184,4^{\circ}$, скорости ветра 0,68 м/с, вклад источников предприятия 0,2 (вклад неорганизованных источников – 0,2).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 5.1.

Таблица № 5.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	Рельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Τ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Релі	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1.	Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1			,				,	,				,	,
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0328	0,0008889	3	0,007	24,96
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0014717	3	0,015	14,25
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0028406	3	0,029	14,25
				-147	15,4											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0010900	3	0,011	14,25
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0009183	3	0,0093	14,25
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0009183	3	0,0093	14,25
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0010900	3	0,011	14,25
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0016611	3	0,017	14,25
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0009183	3	0,0093	14,25
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0016611	3	0,017	14,25
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0016611	3	0,017	14,25
				-62,7	203,1											
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0328	0,0006833	3	0,007	14,25
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие

наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 5.2.

Таблица № 5.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выб	роса
PO	IMII	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,2	0,03	-	0,2	0,68	184,4	1.01.6533	0,062	31,21
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,2	0,03	-	0,2	0,5	241,8	1.01.6531	0,09	45,55
3	Жил.	-89	107,1	2	0,13	0,019	-	0,13	0,8	12	1.01.6524	0,045	35,14
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,15	0,022	-	0,15	0,71	8	1.01.6507	0,1	67,11
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,18	0,027	-	0,18	0,51	76,9	1.01.6507	0,17	91,03
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,13	0,019	-	0,13	0,8	38,6	1.01.6524	0,044	34,83

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 5.1.



Рисунок 5.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

6 Расчёт рассеивания: 3В «0330. Сера диоксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 330 — Сера диоксид. Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.5 мг/м^3 , класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0358607 г/с.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 9); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,076** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 313,8°, скорости ветра 5,34 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,0096 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,036), вклад источников предприятия 0,066 (вклад неорганизованных источников — 0).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 6.1.

Таблица № 6.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәс	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ξ	Высо- та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рельеф	m/c	код	выброс, г/с	F	Сті, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0330	0,0122222	1	0,033	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0033847	1	0,0114	28,5
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0020878	1	0,007	28,5
				-147	15,4											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0028339	1	0,0095	28,5
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0023944	1	0,008	28,5
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0023944	1	0,008	28,5
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0028339	1	0,0095	28,5
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0023944	1	0,008	28,5
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
				-62,7	203,1											
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0017564	1	0,006	28,5
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 6.2.

Таблица № 6.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Bet	гер	Вклад источ	ника выбр	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,07	0,035	0,013	0,058	0,64	190,2	1.01.6529	0,012	17,21
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,068	0,034	0,015	0,053	0,51	223,8	1.01.6539	0,011	16,08
3	Жил.	-89	107,1	2	0,06	0,03	0,02	0,04	6,41	211	1.01.5501	0,037	61,65
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,076	0,038	0,0096	0,066	5,34	313,8	1.01.5501	0,066	87,3
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,076	0,038	0,0096	0,066	5,34	169,2	1.01.5501	0,066	87,3
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,06	0,03	0,02	0,04	6,55	197,3	1.01.5501	0,037	61,8

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 6.1.

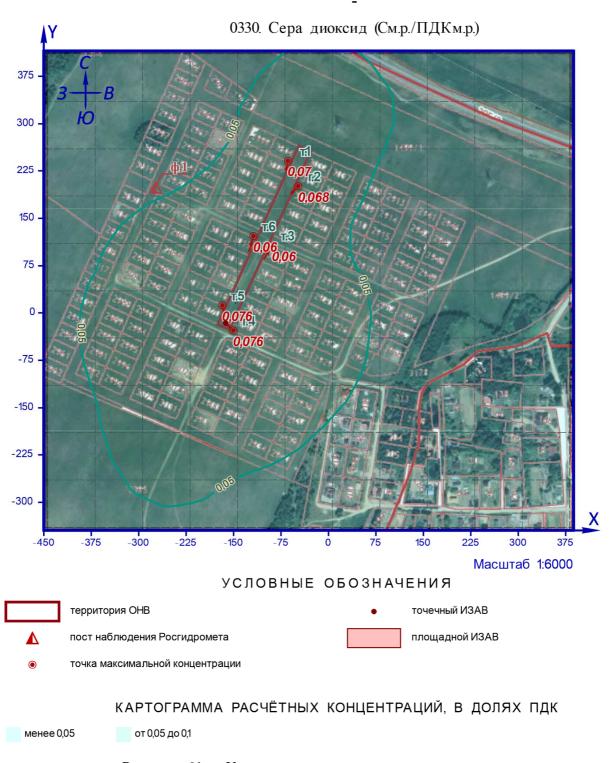


Рисунок 6.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

7 Расчёт рассеивания: 3В «0337. Углерод оксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 337 – Углерода оксид (Углерод окись; углерод моноокись; угарный газ). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 5 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,2201155 г/с.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,39** (достигается в точке с координатами X=-64,1 Y=241,5), при направлении ветра 189,5°, скорости ветра 0,61 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,34 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,36), вклад источников предприятия 0,046 (вклад неорганизованных источников — 0,046).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 7.1.

Таблица № 7.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Σ	Высо- та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	фәчиәд	m/c	код	выброс, г/с	F	Сті, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0337	0,0004000	1	0,0011	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0385778	1	0,13	28,5
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0163628	1	0,055	28,5
				-147	15,4											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0299667	1	0,1	28,5
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0210333	1	0,07	28,5
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0210333	1	0,07	28,5
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0299667	1	0,1	28,5
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0095583	1	0,032	28,5
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0210333	1	0,07	28,5
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0095583	1	0,032	28,5
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0095583	1	0,032	28,5
				-62,7	203,1											
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0337	0,0130667	1	0,044	28,5
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 7.2.

Таблица № 7.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,39	1,94	0,34	0,046	0,61	189,5	1.01.6529	0,011	2,8
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,39	1,93	0,34	0,043	0,5	224,5	1.01.6529	0,0097	2,51
3	Жил.	-89	107,1	2	0,38	1,9	0,35	0,033	0,65	13	1.01.6502	0,0084	2,21
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,39	1,93	0,34	0,044	0,65	13,8	1.01.6509	0,014	3,58
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,38	1,92	0,34	0,041	0,57	40,4	1.01.6509	0,0145	3,77
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,38	1,9	0,35	0,033	0,65	36,7	1.01.6502	0,0083	2,19

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 7.1.

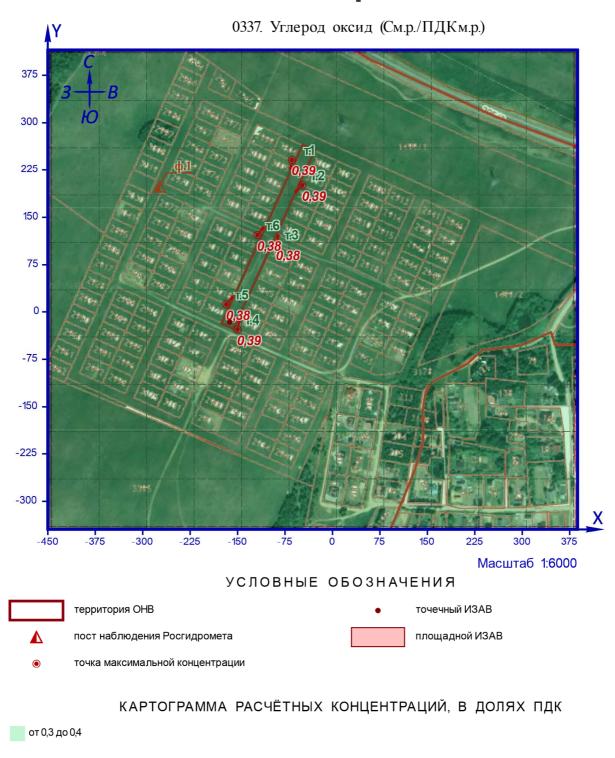


Рисунок 7.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

8 Расчёт рассеивания: 3В «0342. Водород фторид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 342 — Фтористые газообразные соединения/в пересчете на фтор/: - гидрофторид (Водород фторид; фтороводород). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,02 мг/м³, класс опасности 2.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0000686 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,0115** (достигается в точке с координатами X=-167,8 Y=11,8), при направлении ветра $62,1^{\circ}$, скорости ветра 0,53 м/с, вклад источников предприятия 0,0115 (вклад неорганизованных источников — 0,0115).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 8.1.

Таблица № 8.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	ВС	ьеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Σ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С		m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	цадка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6508	3	5,0	-	-141,9 -141,9	25,5 25,5	0	-	-	-	1	0,5	0342	0,0000686	1	0,00023	28,5

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 8.2.

Таблица № 8.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Tue	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	Тип	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,0017	3,37e-5	-	0,0017	1,17	199,8	1.01.6508	0,0017	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0021	4,23e-5	-	0,0021	1,02	208,3	1.01.6508	0,0021	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0055	0,00011	•	0,0055	0,7	213	1.01.6508	0,0055	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,009	0,00018	•	0,009	0,59	9	1.01.6508	0,009	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,0115	0,00023	Ī	0,0115	0,53	62,1	1.01.6508	0,0115	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,0054	0,00011	-	0,0054	0,71	193,6	1.01.6508	0,0054	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 8.1.

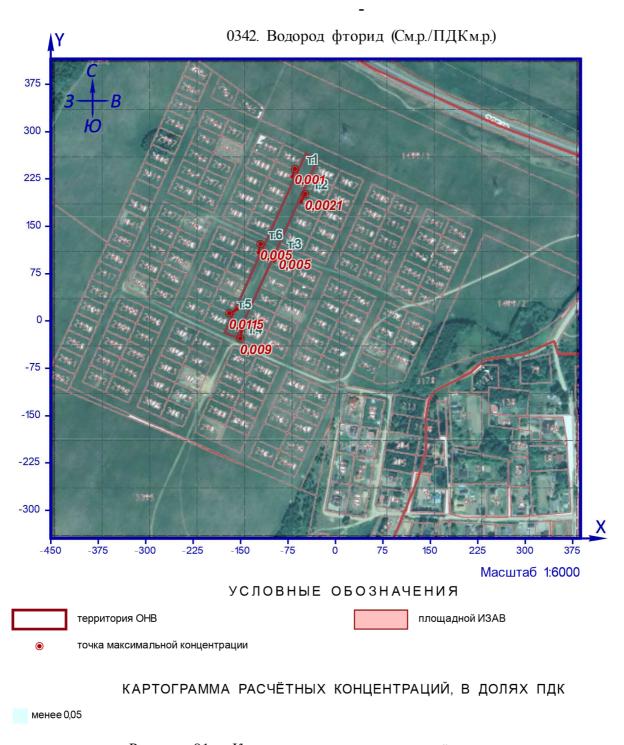


Рисунок 8.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

9 Расчёт рассеивания: 3В «0621. Метилбензол» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 621 – Метилбензол (Фенилметан). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.6 мг/м^3 , класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - 1; 2-10 м - нет; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0001736 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,005** (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра 232,3°, скорости ветра 0,65 м/с, вклад источников предприятия 0,005 (вклад неорганизованных источников — 0,005).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 9.1.

Таблица № 9.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар. <u>)</u>	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	•	аметры Г	ВС	фәч	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	μ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	цадка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6528	3	2,0	-	-72	181,9	0	-	-	-	1	0,5	0621	0,0001736	1	0,005	11,4
				-72	181,9											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 9.2.

Таблица № 9.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,0023	0,0014	-	0,0023	0,86	187,6	1.01.6528	0,0023	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,005	0,003	-	0,005	0,65	232,3	1.01.6528	0,005	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0016	0,00096	-	0,0016	1	12,8	1.01.6528	0,0016	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,00036	0,00022	•	0,00036	8,43	20,5	1.01.6528	0,00036	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,00042	0,00025	-	0,00042	6,95	29,4	1.01.6528	0,00042	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,0016	0,001	-	0,0016	0,99	37,8	1.01.6528	0,0016	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 9.1.



Рисунок 9.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

10 Расчёт рассеивания: 3В «1210. Бутилацетат» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 1210 — Бутилацетат (Бутиловый эфир уксусной кислоты). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,1 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - 1; 2-10 м - нет; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0005208 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 153); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,09** (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра 232,3°, скорости ветра 0,65 м/с, вклад источников предприятия 0,09 (вклад неорганизованных источников — 0,09).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 10.1.

Таблица № 10.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фә	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	μ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6528	3	2,0	-	-72	181,9	0	-	-	-	1	0,5	1210	0,0005208	1	0,015	11,4
				-72	181,9											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 10.2.

Таблица № 10.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,041	0,0041	-	0,041	0,86	187,6	1.01.6528	0,041	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,09	0,009	-	0,09	0,65	232,3	1.01.6528	0,09	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,029	0,0029	-	0,029	1	12,8	1.01.6528	0,029	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,0065	0,00065	-	0,0065	8,43	20,5	1.01.6528	0,0065	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,0076	0,00076	-	0,0076	6,95	29,4	1.01.6528	0,0076	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,03	0,003	-	0,03	0,99	37,8	1.01.6528	0,03	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **10.1**.

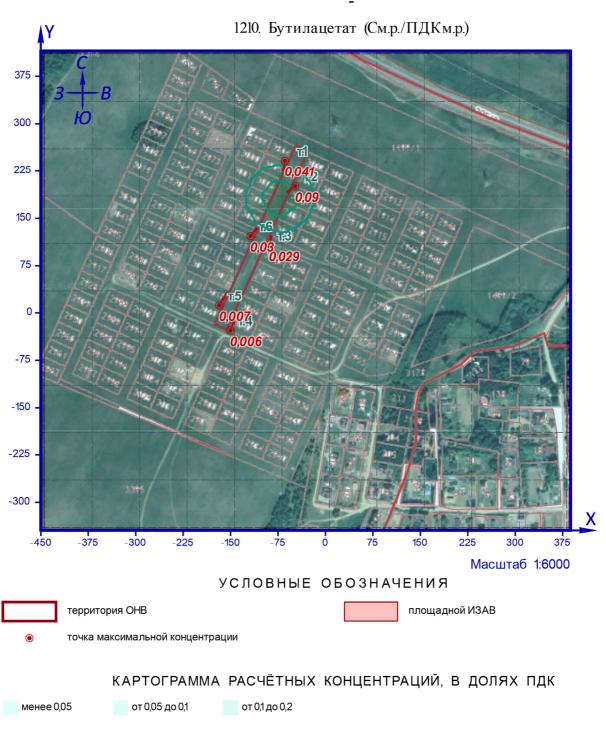


Рисунок 10.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

11 Расчёт рассеивания: 3В «1240. Этилацетат» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 1240 — Этилацетат (Этиловый эфир уксусной кислоты). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,1 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - 1; 2-10 м - нет; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0003472 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 117); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,06** (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра 232,3°, скорости ветра 0,65 м/с, вклад источников предприятия 0,06 (вклад неорганизованных источников — 0,06).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 11.1.

Таблица № 11.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фә	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ϋ́	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	X ₁ Y ₁		скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6528	3	2,0	-	-72	181,9	0	-	-	-	1	0,5	1240	0,0003472	1	0,01	11,4
				-72	181,9											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 11.2.

Таблица № 11.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,028	0,0028	i	0,028	0,86	187,6	1.01.6528	0,028	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,06	0,006	•	0,06	0,65	232,3	1.01.6528	0,06	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,019	0,0019	•	0,019	1	12,8	1.01.6528	0,019	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,0043	0,00043	ı	0,0043	8,43	20,5	1.01.6528	0,0043	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,005	0,0005	-	0,005	6,95	29,4	1.01.6528	0,005	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,02	0,002	-	0,02	0,99	37,8	1.01.6528	0,02	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке 1. - приведена на рисунке 11.1.

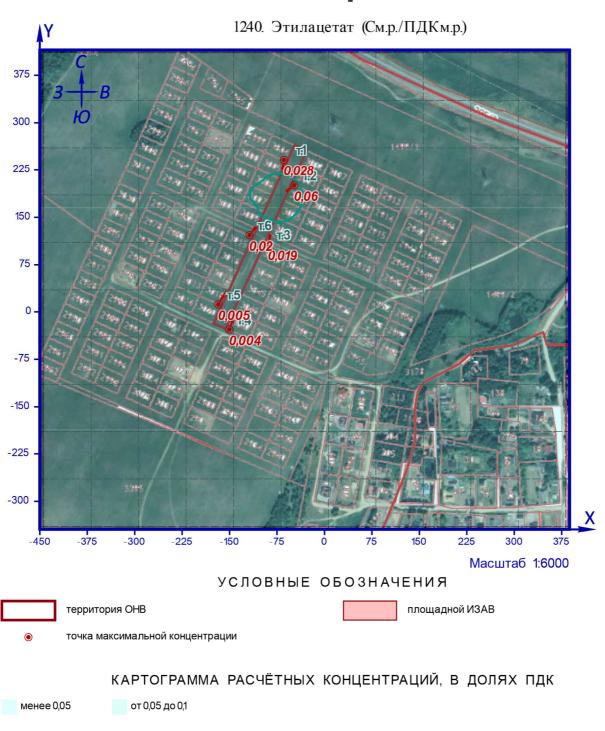


Рисунок 11.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

12 Расчёт рассеивания: 3В «1325. Формальдегид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 1325 — Формальдегид (Муравьиный альдегид, оксометан, метиленоксид). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,05 мг/м³, класс опасности 2.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот: 0-2 M - 1; 2-10 M - HeT; 10-50 M - HeT; свыше 50 M - HeT.

Количественная характеристика выброса: 0,0000239 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,0013** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра $313,8^\circ$, скорости ветра 5,34 м/с.

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 12.1.

Таблица № 12.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд		Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фә	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ϋ́	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	1325	0,0000239	1	6,45e-5	49,92

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 12.2.

Таблица № 12.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выбр	оса
PO	IMII	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,00033	1,67e-5	-	0,00033	9	200,9	1.01.5501	0,00033	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0004	0,00002	-	0,0004	8,86	207,8	1.01.5501	0,0004	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,00074	3,68e-5	-	0,00074	7,09	210,7	1.01.5501	0,00074	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,0013	6,45e-5	-	0,0013	5,34	313,8	1.01.5501	0,0013	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,0013	6,45e-5	-	0,0013	5,34	169,2	1.01.5501	0,0013	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,00073	3,64e-5	-	0,00073	7,11	197,6	1.01.5501	0,00073	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 12.1.

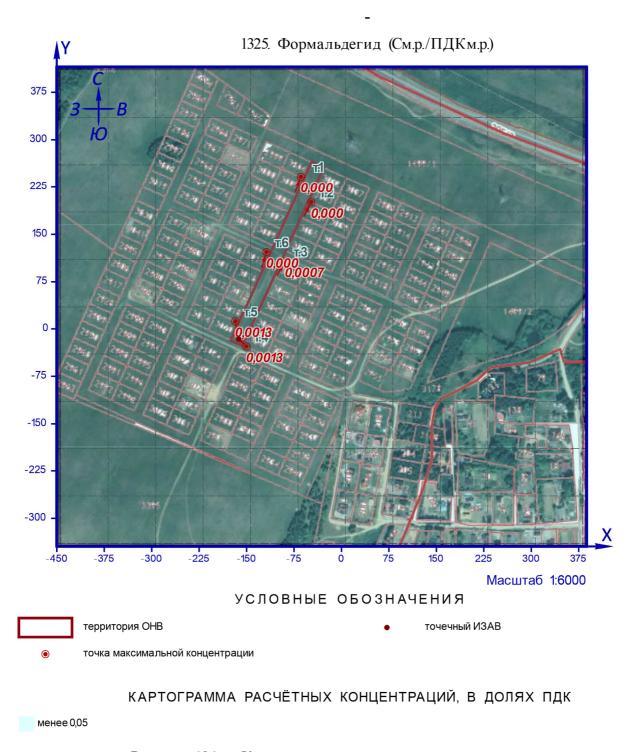


Рисунок 12.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

13 Расчёт рассеивания: 3В «1401. Пропан-2-он» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 1401 — Пропан-2-он (Диметилкетон; диметилформальдегид). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,35 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - 1; 2-10 м - нет; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0001736 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне – **0,0086** (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра 232,3°, скорости ветра 0,65 м/с, вклад источников предприятия 0,0086 (вклад неорганизованных источников – 0,0086).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 13.1.

Таблица № 13.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	ВС	фә	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ϊ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рельеф	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6528	3	2,0	-	-72	181,9	0	-	-	-	1	0,5	1401	0,0001736	1	0,005	11,4
				-72	181,9											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 13.2.

Таблица № 13.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выбр	оса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,004	0,0014	-	0,004	0,86	187,6	1.01.6528	0,004	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0086	0,003	-	0,0086	0,65	232,3	1.01.6528	0,0086	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0027	0,00096	-	0,0027	1	12,8	1.01.6528	0,0027	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,00062	0,00022	-	0,00062	8,43	20,5	1.01.6528	0,00062	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,00073	0,00025	-	0,00073	6,95	29,4	1.01.6528	0,00073	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,0028	0,001	-	0,0028	0,99	37,8	1.01.6528	0,0028	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **13.1**.

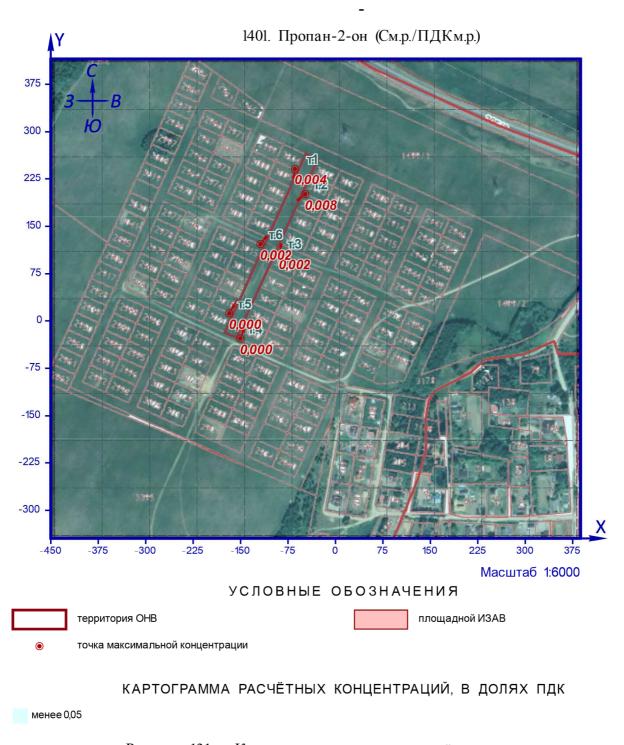


Рисунок 13.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

14 Расчёт рассеивания: 3В «2732. Керосин» (См.р./ОБУВ)

Полное наименование вещества с кодом 2732 — Керосин (Керосин прямой перегонки; керосин дезодорированный). Ориентировочный безопасный уровень воздействия (ОБУВ) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 1,2 мг/м³.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0495751 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,046** (достигается в точке с координатами X=-64,1 Y=241,5), при направлении ветра 188,9°, скорости ветра 0,6 м/с, вклад источников предприятия 0,046 (вклад неорганизованных источников — 0,046).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 14.1.

Таблица № 14.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәс	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	1 1	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рельеф	м/с	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1.	Плош	адка №	21												
Цех:	0:	1. Цех	Nº1								,					
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	2732	0,0001143	1	0,0003	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0079278	1	0,027	28,5
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0046744	1	0,016	28,5
				-147	15,4											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0059556	1	0,02	28,5
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0045167	1	0,015	28,5
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0045167	1	0,015	28,5
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0059556	1	0,02	28,5
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0027139	1	0,009	28,5
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0045167	1	0,015	28,5
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0027139	1	0,009	28,5
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0027139	1	0,009	28,5
				-62,7	203,1		<u></u>			<u> </u>						
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	2732	0,0032556	1	0,011	28,5
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие

наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 14.2.

Таблица № 14.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выб	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,046	0,055	-	0,046	0,6	188,9	1.01.6529	0,01	21,28
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,042	0,05	-	0,042	0,5	225,2	1.01.6529	0,009	21,66
3	Жил.	-89	107,1	2	0,034	0,04	-	0,034	0,65	12,9	1.01.6502	0,007	21,4
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,041	0,05	-	0,041	0,64	13,3	1.01.6509	0,0115	27,77
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,037	0,044	-	0,037	0,57	39,8	1.01.6509	0,012	31,92
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,033	0,04	-	0,033	0,65	37,1	1.01.6529	0,007	21,67

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **14.1**.



Рисунок 14.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

15 Расчёт рассеивания: 3B «2907. Пыль неорганическая: SiO2>70%» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 2907 — Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния, в %: -более 70 (динас и другие). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,15 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0000217 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне – **0,0014** (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра 259,2°, скорости ветра 0,53 м/с, вклад источников предприятия 0,0014 (вклад неорганизованных источников – 0,0014).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 15.1.

Таблица № 15.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	ш	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	ВС	ельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ти	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	M/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6532	3	5,0	-	-65,5	198,8	2,28	-	-	-	1	0,5	2907	0,0000217	3	0,00022	14,25
				-63,4	196,1											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 15.2.

Таблица № 15.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,00078	1,16e-4	-	0,00078	0,68	180,2	1.01.6532	0,00078	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0014	0,0002	-	0,0014	0,53	259,2	1.01.6532	0,0014	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0003	4,39e-5	-	0,0003	0,99	15,2	1.01.6532	0,0003	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	7,60e-5	1,14e-5	-	7,60e-5	6,86	20,9	1.01.6532	7,60e-5	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,00009	1,33e-5	-	0,00009	5,63	29,1	1.01.6532	0,00009	100

Nº	T.,,=	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Вет	ер	Вклад источ	іника выбр	оса
PO	Тип	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, m/c	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
6	Жил.	-118.6	121.9	2	0.0003	4.44e-5	-	0.0003	0.98	35.7	1.01.6532	0.0003	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **15.1**.

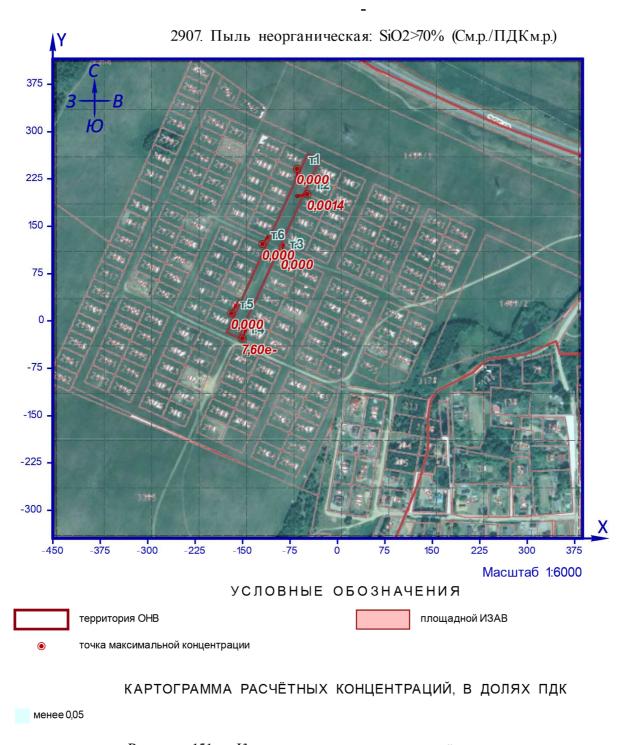


Рисунок 15.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

16 Расчёт рассеивания: 3В «2908. Пыль неорганическая: SiO2 20-70%» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 2908 — Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния, в %: - 70-20 (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и другие). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,3 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0000072 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — 0,00023 (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра 298° , скорости ветра 0,5 м/с, вклад источников предприятия 0,00023 (вклад неорганизованных источников — 0,00023).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 16.1.

Таблица № 16.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәч	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ϊ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6534	3	5,0	-	-61,15	208,5	2,22	-	-	-	1	0,5	2908	0,0000072	3	7,28e-5	14,25
				-58,85	205,7											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 16.2.

Таблица № 16.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	цинаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	оса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,00016	4,78e-5	-	0,00016	0,63	172,8	1.01.6534	0,00016	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,00023	0,00007	-	0,00023	0,5	298	1.01.6534	0,00023	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,00004	1,24e-5	-	0,00004	1,07	16,2	1.01.6534	0,00004	100

Nº	Тип	Коорд	цинаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	I I MII	X	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	1,20e-5	3,60e-6	-	1,20e-5	7,28	21	1.01.6534	1,20e-5	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	1,38e-5	4,15e-6	-	1,38e-5	6,1	28,9	1.01.6534	1,38e-5	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	4,16e-5	1,25e-5	-	4,16e-5	1,06	34,6	1.01.6534	4,16e-5	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **16.1**.

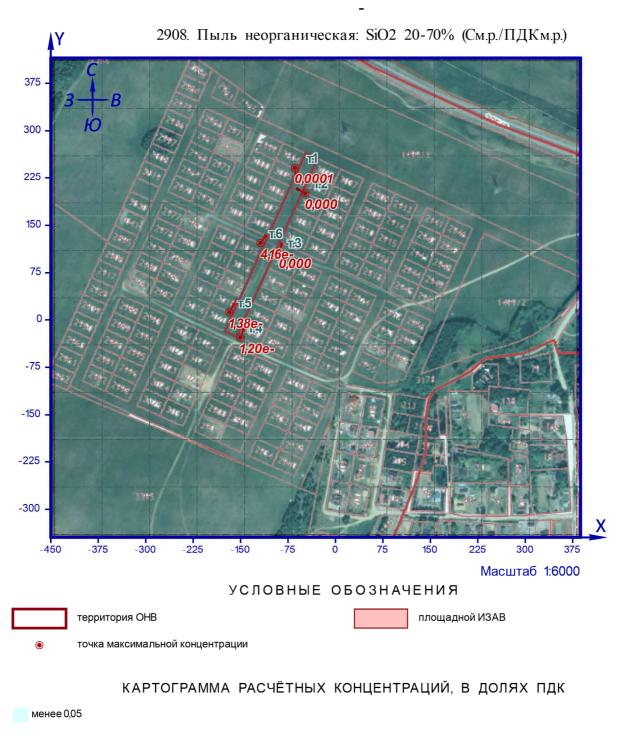


Рисунок 16.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

17 Расчёт рассеивания: группа суммации «6204. Азота диоксид, серы диоксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование группы суммации с кодом 6204 — Азота диоксид, серы диоксид. Пороговое значение суммарной концентрации для группы суммации составляет 1,6.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 12 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 11). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 11; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,2122829 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 486); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,62** (достигается в точке с координатами X=-64,1 Y=241,5), при направлении ветра 188,3°, скорости ветра 0,6 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,04 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,19), вклад источников предприятия 0,59 (вклад неорганизованных источников — 0,57).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 17.1.

Таблица № 17.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	Рельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	ΙТ	Высо- та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Релі	м/с	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1.	. Плош	адка №	1												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0301	0,0366222	1	0,1	49,92
												0330	0,0122222	1	0,033	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0172267	1	0,058	28,5
				-51,3	231,7							0330	0,0033847	1	0,0114	28,5
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0197827	1	0,067	28,5
				-147	15,4							0330	0,0020878	1	0,007	28,5
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0142622	1	0,048	28,5
				-136,8	35,9							0330	0,0028339	1	0,0095	28,5
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
				-116,9	80,5							0330	0,0023944	1	0,008	28,5
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
				-109,3	100,4							0330	0,0023944	1	0,008	28,5
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0142622	1	0,048	28,5
				-98,1	125,4							0330	0,0028339	1	0,0095	28,5
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
				-80,9	161,8							0330	0,0011862	1	0,004	28,5
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0103556	1	0,035	28,5
				-69,7	187,9							0330	0,0023944	1	0,008	28,5
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
				-66,1	194,4							0330	0,0011862	1	0,004	28,5
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0115524	1	0,04	28,5
				-62,7	203,1						·	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0301	0,0085422	1	0,029	28,5
				-74,6	175,2						·	0330	0,0017564	1	0,006	28,5

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 17.2.

Таблица № 17.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выб	роса
РО	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,62	-	0,04	0,59	0,6	188,3	1.01.6531	0,1	16,04
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,52	-	0,04	0,48	0,5	225	1.01.6524	0,1	18,71
3	Жил.	-89	107,1	2	0,45	-	0,04	0,41	0,64	12,6	1.01.6524	0,094	20,86
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,52	-	0,04	0,49	0,62	12,1	1.01.6507	0,17	32,3
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,42	-	0,045	0,37	0,57	39,5	1.01.6509	0,11	26,7
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,45	-	0,04	0,41	0,64	37,6	1.01.6524	0,09	20,47

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **17.1**.

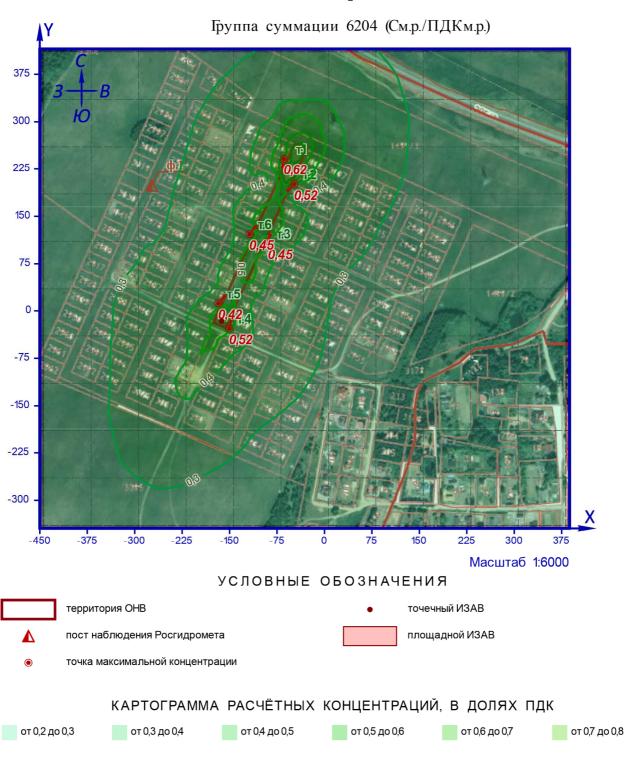


Рисунок 17.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

18 Расчёт рассеивания: группа суммации «6205. Серы диоксид, фтористый водород» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование группы суммации с кодом 6205 — Серы диоксид, фтористый водород. Пороговое значение суммарной концентрации для группы суммации составляет 1,8.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 13 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - 12). Распределение источников по градациям высот: 0- 2 м - 1; 2-10 м - 12; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0359293 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,042** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 313,8°, скорости ветра 5,34 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,0053 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,02), вклад источников предприятия 0,037 (вклад неорганизованных источников — 0).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 18.1.

Таблица № 18.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	Рельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Т	Высо- та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Релі	m/c	код	выброс, г/с	F	Сті, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1.	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
5501	1	2,0	0,1	-162,4	-16,4	-	37,433	0,294	22,4	1	5,35	0330	0,0122222	1	0,033	49,92
6502	3	5,0	-	-51,3	231,7	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0033847	1	0,0114	28,5
				-51,3	231,7											
6507	3	5,0	-	-147	15,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0020878	1	0,007	28,5
				-147	15,4											
6508	3	5,0	-	-141,9	25,5	0	-	-	-	1	0,5	0342	0,0000686	1	0,00023	28,5
				-141,9	25,5											
6509	3	5,0	-	-136,8	35,9	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0028339	1	0,0095	28,5
				-136,8	35,9											
6515	3	5,0	-	-116,9	80,5	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0023944	1	0,008	28,5
				-116,9	80,5											
6516	3	5,0	-	-109,3	100,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0023944	1	0,008	28,5
				-109,3	100,4											
6520	3	5,0	-	-98,1	125,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0028339	1	0,0095	28,5
				-98,1	125,4											
6524	3	5,0	-	-80,9	161,8	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
				-80,9	161,8											
6529	3	5,0	-	-69,7	187,9	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0023944	1	0,008	28,5
				-69,7	187,9											
6531	3	5,0	-	-66,1	194,4	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
				-66,1	194,4											
6533	3	5,0	-	-62,7	203,1	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0011862	1	0,004	28,5
				-62,7	203,1											
6539	3	5,0	-	-74,6	175,2	0	-	-	-	1	0,5	0330	0,0017564	1	0,006	28,5
				-74,6	175,2											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 18.2.

Таблица № 18.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выб	роса
РО	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,04	-	0,007	0,033	0,64	190,4	1.01.6529	0,0067	16,96
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,038	-	0,008	0,03	0,51	223	1.01.6539	0,006	15,78
3	Жил.	-89	107,1	2	0,034	-	0,0106	0,023	6,16	211	1.01.5501	0,021	60,52
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,042	-	0,0053	0,037	5,34	313,8	1.01.5501	0,037	87,3
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,042	-	0,0053	0,037	5,34	169,2	1.01.5501	0,037	87,3
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,034	-	0,011	0,023	6,32	197,1	1.01.5501	0,02	60,74

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **18.1**.



Рисунок 18.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

Расчёт рассеивания (период эксплуатации)

Программа расчёта рассеивания для ЭВМ «ЭКОцентр–РРВА» версия 2.0 (положительное заключение экспертизы Росгидромета от 10.11.2020г. №140-08474/20И).

1 Исходные данные для проведения расчёта рассеивания выбросов

Средняя температура наружного воздуха, °C: 22,4;

Скорость ветра (u^*), повторяемость превышения которой составляет 5%, м/с: **9**; Параметры перебора ветров:

- направление, метео °: 0 360;
- скорость, м/с: 0,5 8.

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОҮ на Север.

Метеорологические характеристики и коэффициенты, определяющие условия рассеивания загрязняющих веществ в атмосфере приведены в таблице 1.1.

Таблица № 1.1 – Метеорологические характеристики и коэффициенты

Наименование характеристики	Величина
1	2
Площадка: 1. Площадка №1	
Коэффициент, зависящий от стратификации атмосферы, А	160
Коэффициент рельефа местности в городе	1
Средняя максимальная температура наружного воздуха наиболее жаркого месяца года, T, °C	22,4
Средняя температура наружного воздуха наиболее холодного месяца (для котельных,	-7,3
работающих по отопительному графику), T, °C	
Среднегодовая роза ветров, %	-
С	10
СВ	6
В	14
ЮВ	8
Ю	18
ЮЗ	12
3	21
C3	11
Скорость ветра (u*) (по средним многолетним данным), повторяемость превышения которой составляет 5%, м/с	9

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.

Таблица № 1.2 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Фоновий пост	Voor Buildtij Bosto	2250g2UgIQUUQQ DQUUQCTDQ	Концентрация, мг/м³	
Фоновый пост	Координаты поста	Загрязняющее вещество	максимально-разовая при скорости ветра, м/с сред	не-

					0 – 2		3 –	u*		годовая
	V	V	V0.	1131444011000311140			направле	ние ветра		
	^	ī	код	наименование		С	В	Ю	3	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	-273,1	198,6	2902	Взвешенные вещества	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	-
			0330	Сера диоксид	0,018	0,018	0,018	0,018	0,018	-
			0301	Азота диоксид	0,055	0,055	0,055	0,055	0,055	-
			0337	Углерод оксид	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	-

Параметры расчётных областей, в которых выполнялся расчёт загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.3.

Таблица № 1.3 – Параметры расчётных областей

Расчётная область	Dues	Illos M		Коорд	цинаты		Ширина,	Высота,
Расчетная область	Вид	Шаг, м	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	M	M
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	Точка	-	-64,1	241,5	-	-	-	2
1	Сетка	75	-450	35,36	387,48	35,36	759,19	2
2	Точка	-	-47,7	200,7	-	-	-	2
3	Точка	-	-89	107,1	-	-	-	2
4	Точка	-	-150,4	-27,9	-	-	-	2
5	Точка	-	-167,8	11,8	-	-	-	2
6	Точка	-	-118,6	121,9	-	-	-	2

Для каждого источника выброса определены опасная скорость ветра (Um, м/с), максимальная (т.е. достижимая с учётом коэффициента оседания (F)) концентрация в приземном слое атмосферы (Cmi) в мг/м³ и расстояние (Xmi, м), на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы с качественной и количественной характеристикой максимально разовых выбросов, приведены в таблице 1.4.

Таблица № 1.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

<u>ИЗА(вар.)</u>	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	·	аметры Г	BC	фэчгэ,	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Тип	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Релі	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	0301	0,0156260	1	0,053	28,5
				-37,16	260,18							0304	0,0025390	1	0,0086	28,5
												0328	0,0003990	3	0,004	14,25
												0330	0,0001890	1	0,00064	28,5
												0337	0,0416240	1	0,14	28,5
												0703	4,81e-9	3	4,86e-8	14,25
												1325	0,0000510	1	0,00017	28,5
												2704	0,0086810	1	0,03	28,5
												2732	0,0040310	1	0,0136	28,5

2 Расчёт рассеивания: 3В «0301. Азота диоксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 301 — Азота диоксид (Двуокись азота; пероксид азота). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,2 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м — нет; 2-10 м — 1; 10-50 м — нет; свыше 50 м — нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0156260 г/с.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - 117); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,32** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 10,7°, скорости ветра 0,59 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,25 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,28), вклад источников предприятия 0,074 (вклад неорганизованных источников — 0,074).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 2.1.

Таблица № 2.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәч	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ϋ́	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	M/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	цадка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	0301	0,0156260	1	0,053	28,5
				-37,16	260,18											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 2.2.

Таблица № 2.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выб	роса
РО	ТИП	X	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,32	0,064	0,25	0,07	0,58	190,1	1.01.6001	0,07	22,45
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,32	0,064	0,25	0,07	0,58	217,8	1.01.6001	0,07	22,39
3	Жил.	-89	107,1	2	0,31	0,062	0,25	0,06	0,55	7,5	1.01.6001	0,06	19,26
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,32	0,064	0,25	0,074	0,59	10,7	1.01.6001	0,074	23,15

Nº	Tun	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Вет	ер	Вклад источ	ника выбр	роса
PO	Тип	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	u, m/c	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,32	0,064	0,25	0,07	0,58	38,8	1.01.6001	0,07	22,5
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,31	0,062	0,25	0,06	0,56	40,1	1.01.6001	0,06	18,86

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 2.1.



Рисунок 2.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

3 Расчёт рассеивания: 3В «0304. Азота оксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 304 – Азот (II) оксид (Азот монооксид). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.4 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м — нет; 2-10 м — 1; 10-50 м — нет; свыше 50 м — нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0025390 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне – **0,006** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра $10,8^{\circ}$, скорости ветра 0,58 м/с, вклад источников предприятия 0,006 (вклад неорганизованных источников – 0,006).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 3.1.

Таблица № 3.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар. <u>)</u>	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	BC	ельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	μ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16 -37,16	-22,03 260,18	6,31	-	-	-	1	0,5	0304	0,0025390	1	0,0086	28,5

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 3.2.

Таблица № 3.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выбі	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,0058	0,0023	-	0,0058	0,58	190	1.01.6001	0,0058	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0058	0,0023	-	0,0058	0,59	217,8	1.01.6001	0,0058	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,005	0,002	-	0,005	0,56	7,5	1.01.6001	0,005	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,006	0,0024	-	0,006	0,58	10,8	1.01.6001	0,006	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,0058	0,0023	-	0,0058	0,58	38,6	1.01.6001	0,0058	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,0048	0,0019	-	0,0048	0,56	40,1	1.01.6001	0,0048	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 3.1.



Рисунок 3.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

4 Расчёт рассеивания: 3В «0328. Сажа» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 328 — Углерод (Пигмент черный). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.15 мг/м^3 , класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0003990 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне – **0,0033** (достигается в точке с координатами X=-47,7 Y=200,7), при направлении ветра $224,1^{\circ}$, скорости ветра 0,6 м/с, вклад источников предприятия 0,0033 (вклад неорганизованных источников – 0,0033).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 4.1.

Таблица № 4.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	ВС	ельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Ϋ́	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	цадка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	0328	0,0003990	3	0,004	14,25
				-37,16	260,18											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 4.2.

Таблица № 4.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,0032	0,00048	-	0,0032	0,61	183,8	1.01.6001	0,0032	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0033	0,0005	•	0,0033	0,6	224,1	1.01.6001	0,0033	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,003	0,00046	•	0,003	0,61	3,1	1.01.6001	0,003	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,0006	0,00009	ı	0,0006	0,51	294,8	1.01.6001	0,0006	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,0032	0,00048	-	0,0032	0,61	42,9	1.01.6001	0,0032	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,003	0,00045	-	0,003	0,58	48,1	1.01.6001	0,003	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 4.1.

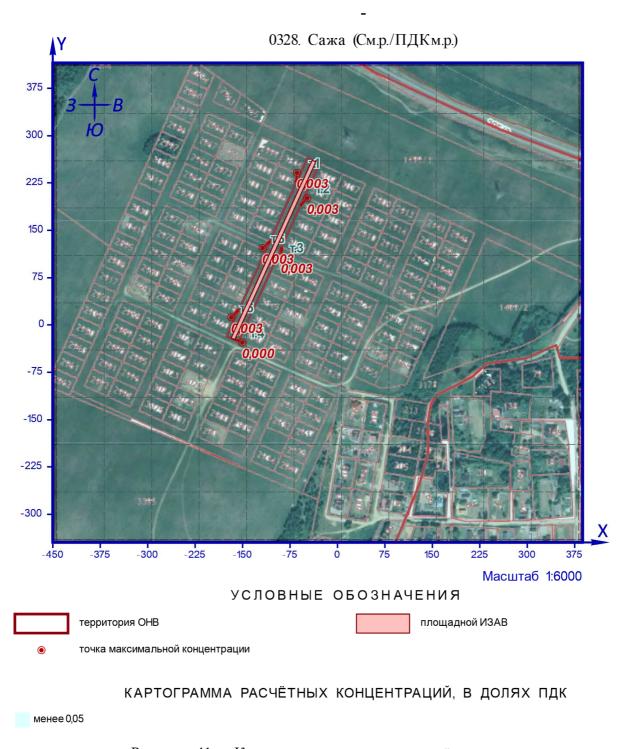


Рисунок 4.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

5 Расчёт рассеивания: 3В «0330. Сера диоксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 330 — Сера диоксид. Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0.5 мг/м^3 , класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м — нет; 2-10 м — 1; 10-50 м — нет; свыше 50 м — нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0001890 г/с.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,036** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 10,6°, скорости ветра 0,59 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,036 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,036), вклад источников предприятия 0,00036 (вклад неорганизованных источников — 0,00036).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 5.1.

Таблица № 5.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәч	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Τ̈́	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	M/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Хті, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	0330	0,0001890	1	0,00064	28,5
				-37,16	260,18											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 5.2.

Таблица № 5.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	ер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	IMII	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	u, m/c	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,036	0,018	0,036	0,00035	0,58	190	1.01.6001	0,00035	0,95
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,036	0,018	0,036	0,00034	0,59	217,9	1.01.6001	0,00034	0,95
3	Жил.	-89	107,1	2	0,036	0,018	0,036	0,00029	0,56	7,7	1.01.6001	0,00029	8,0
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,036	0,018	0,036	0,00036	0,59	10,6	1.01.6001	0,00036	0,99

Nº	Tun	Коорд	цинаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Вет	ер	Вклад источ	іника выбр	ооса
PO	Тип	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, m/c	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,036	0,018	0,036	0,00035	0,58	38,6	1.01.6001	0,00035	0,95
6	Жил.	-118.6	121.9	2	0.036	0.018	0.036	0.00028	0.57	40.1	1.01.6001	0.00028	0.78

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 5.1.

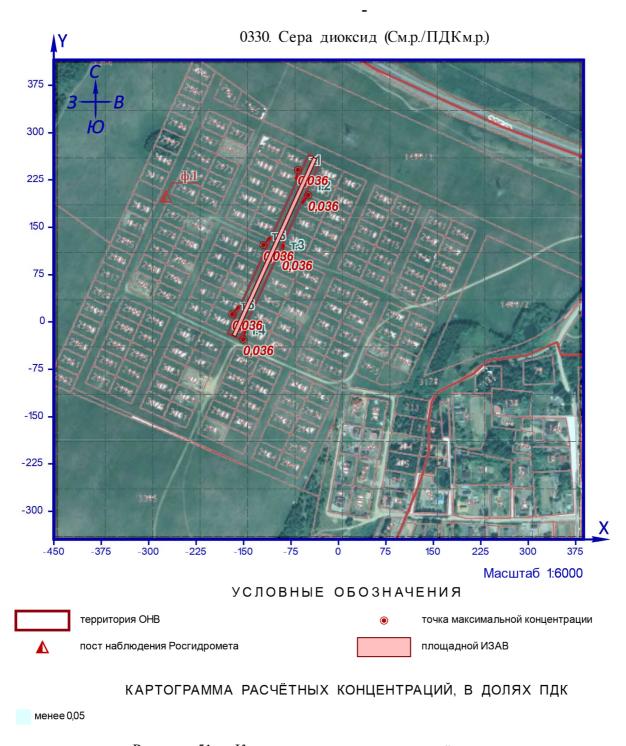


Рисунок 5.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

6 Расчёт рассеивания: 3В «0337. Углерод оксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 337 — Углерода оксид (Углерод окись; углерод моноокись; угарный газ). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 5 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0416240 г/с.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,36** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 10,7°, скорости ветра 0,59 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,36 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,36), вклад источников предприятия 0,008 (вклад неорганизованных источников — 0,008).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 6.1.

Таблица № 6.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фә	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	жимы		метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	0337	0,0416240	1	0,14	28,5
				-37,16	260,18											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 6.2.

Таблица № 6.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выбі	роса
PO	ТИП	X	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,36	1,82	0,36	0,0076	0,59	190,1	1.01.6001	0,0076	2,09
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,36	1,82	0,36	0,0076	0,59	217,8	1.01.6001	0,0076	2,08
3	Жил.	-89	107,1	2	0,36	1,82	0,36	0,0064	0,55	7,5	1.01.6001	0,0064	1,75
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,36	1,82	0,36	0,008	0,59	10,7	1.01.6001	0,008	2,16

Nº	Tun	Коорд	цинаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Вет	ер	Вклад источ	іника выбр	роса
PO	Тип	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	u, m/c	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,36	1,82	0,36	0,0076	0,58	38,5	1.01.6001	0,0076	2,09
6	Жил.	-118.6	121.9	2	0.36	1.82	0.36	0.0062	0.57	40.2	1.01.6001	0.0062	1.71

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 6.1.



Рисунок 6.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

7 Расчёт рассеивания: 3В «1325. Формальдегид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 1325 — Формальдегид (Муравьиный альдегид, оксометан, метиленоксид). Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 0,05 мг/м³, класс опасности 2.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 M - Het; 2-10 M - 1; 10-50 M - Het; свыше 50 M - Het.

Количественная характеристика выброса: 0,0000510 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,00097** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 11°, скорости ветра 0,59 м/с, вклад источников предприятия 0,00097 (вклад неорганизованных источников — 0,00097).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 7.1.

Таблица № 7.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар. <u>)</u>	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	BC	ельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	μ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16 -37,16	-22,03 260,18	6,31	-	-	-	1	0,5	1325	0,0000510	1	0,00017	28,5

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 7.2.

Таблица № 7.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,00093	4,66e-5	-	0,00093	0,58	190	1.01.6001	0,00093	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,00093	4,64e-5	-	0,00093	0,58	217,8	1.01.6001	0,00093	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0008	0,00004	-	0,0008	0,55	7,8	1.01.6001	0,0008	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,00097	4,83e-5	-	0,00097	0,59	11	1.01.6001	0,00097	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,00094	4,68e-5	-	0,00094	0,58	38,7	1.01.6001	0,00094	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,00076	3,82e-5	-	0,00076	0,56	40,2	1.01.6001	0,00076	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 7.1.



Рисунок 7.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

8 Расчёт рассеивания: 3В «2704. Бензин» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование вещества с кодом 2704 — Бензин (нефтяной, малосернистый)/в пересчете на углерод/. Предельно допустимая максимальная разовая концентрация (ПДК) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 5 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 M - Het; 2-10 M - 1; 10-50 M - Het; свыше 50 M - Het.

Количественная характеристика выброса: 0,0086810 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,0016** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 10.7° , скорости ветра 0.59 м/с, вклад источников предприятия 0.0016 (вклад неорганизованных источников — 0.0016).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 8.1.

Таблица № 8.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар. <u>)</u>	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	BC	ельеф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	μ	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Сті, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16 -37,16	-22,03 260,18	6,31	-	-	-	1	0,5	2704	0,0086810	1	0,03	28,5

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 8.2.

Таблица № 8.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,0016	0,008	-	0,0016	0,6	190,1	1.01.6001	0,0016	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,0016	0,008	-	0,0016	0,6	217,8	1.01.6001	0,0016	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0013	0,0066	-	0,0013	0,55	7,6	1.01.6001	0,0013	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,0016	0,008	-	0,0016	0,59	10,7	1.01.6001	0,0016	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,0016	0,008	-	0,0016	0,58	38,5	1.01.6001	0,0016	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,0013	0,0065	-	0,0013	0,57	40,2	1.01.6001	0,0013	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 8.1.

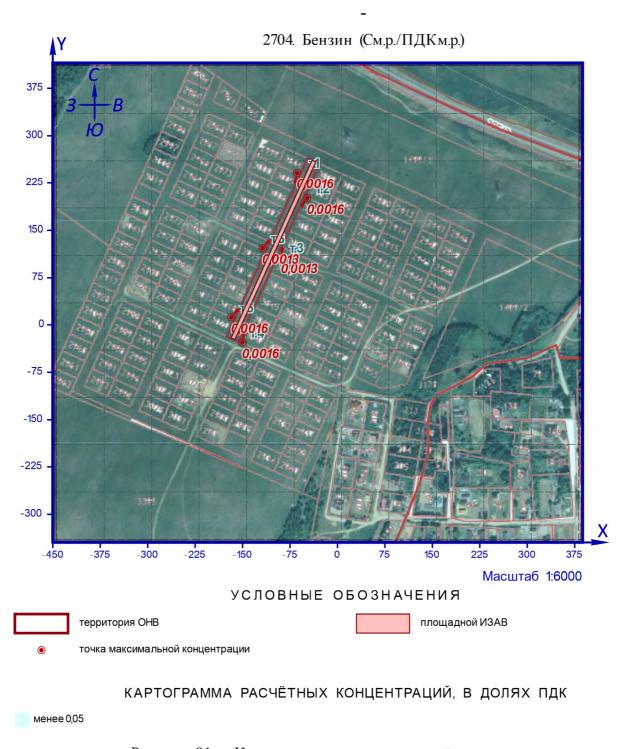


Рисунок 8.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

9 Расчёт рассеивания: 3В «2732. Керосин» (См.р./ОБУВ)

Полное наименование вещества с кодом 2732 — Керосин (Керосин прямой перегонки; керосин дезодорированный). Ориентировочный безопасный уровень воздействия (ОБУВ) в атмосферном воздухе населённых мест составляет 1,2 мг/м³.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м — нет; 2-10 м — 1; 10-50 м — нет; свыше 50 м — нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0040310 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,0032** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра $10,7^{\circ}$, скорости ветра 0,58 м/с, вклад источников предприятия 0,0032 (вклад неорганизованных источников — 0,0032).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 9.1.

Таблица № 9.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	_	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-		аметры Г	ВС	реф	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	жимы	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	цадка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	2732	0,0040310	1	0,0136	28,5
				-37,16	260,18											

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 9.2.

Таблица № 9.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Концен	трация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	ника выбр	ооса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	ML/W₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,003	0,0037	-	0,003	0,59	190,1	1.01.6001	0,003	100
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,003	0,0037	-	0,003	0,58	217,8	1.01.6001	0,003	100
3	Жил.	-89	107,1	2	0,0026	0,003	-	0,0026	0,56	7,5	1.01.6001	0,0026	100
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,0032	0,0038	-	0,0032	0,58	10,7	1.01.6001	0,0032	100
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,003	0,0037	-	0,003	0,59	38,6	1.01.6001	0,003	100
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,0025	0,003	-	0,0025	0,57	40,3	1.01.6001	0,0025	100

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке 9.1.

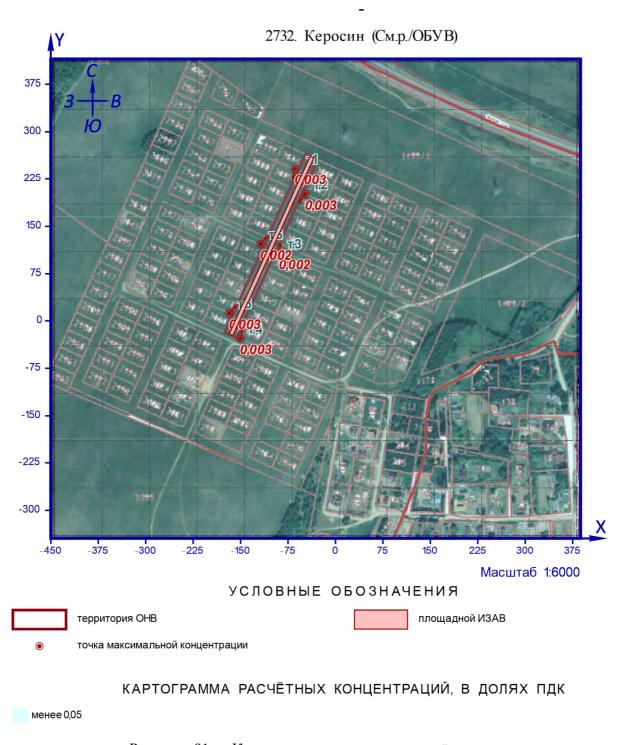


Рисунок 9.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

10 Расчёт рассеивания: группа суммации «6204. Азота диоксид, серы диоксид» (См.р./ПДКм.р.)

Полное наименование группы суммации с кодом 6204 — Азота диоксид, серы диоксид. Пороговое значение суммарной концентрации для группы суммации составляет 1,6.

Количество источников загрязнения атмосферы составляет - 1 (в том числе: организованных - нет, неорганизованных - 1). Распределение источников по градациям высот: 0-2 м - нет; 2-10 м - 1; 10-50 м - нет; свыше 50 м - нет.

Количественная характеристика выброса: 0,0158150 г/с.

Расчётных точек — 6; расчётных границ — нет (точек базового покрытия — нет, дополнительного — нет); расчётных площадок - 1 (узлов регулярной расчётной сетки — 132; дополнительных - нет); контрольных постов - нет.

Максимальная разовая расчётная концентрация, выраженная в долях ПДК составляет:

- в жилой зоне — **0,22** (достигается в точке с координатами X=-150,4 Y=-27,9), при направлении ветра 10,8°, скорости ветра 0,6 м/с, в том числе: фоновая концентрация — 0,18 (фоновая концентрация до интерполяции — 0,19), вклад источников предприятия 0,046 (вклад неорганизованных источников — 0,046).

Параметры источников загрязнения атмосферы, приведены в таблице 10.1.

Таблица № 10.1 - Параметры источников загрязнения атмосферы

ИЗА(вар.)	П	Высо-	Диа-	Коорд	инаты	Ши-	Пар	аметры Г	ВС	фәч	Um,		Загрязняюц	цее в	ещество	
режимы	Τ̈́	та, м	метр, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	рина, м	скор-ть, м/с	объем, м³/с	темп., °С	Рель	m/c	код	выброс, г/с	F	Cmi, мг/м³	Xmi, M
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Площадка:	1	. Плош	адка №	21												
Цех:	0	1. Цех	Nº1													
6001	3	5,0	-	-165,16	-22,03	6,31	-	-	-	1	0,5	0301	0,0156260	1	0,053	28,5
				-37,16	260,18							0330	0,0001890	1	0,00064	28,5

Значения приземных концентраций в каждой расчётной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным сочетаниям таких метеорологических параметров как скорость (u, m/c) и направление ветра (ϕ , °).

Рассчитанные значения концентраций в точках приведены в таблице 10.2.

Таблица № 10.2 – Значения расчётных концентраций в точках

Nº	Тип	Коорд	цинаты	Высо-	Концен	нтрация	Фон,	Вклад,	Ber	гер	Вклад источ	іника выб	роса
PO	ТИП	Х	Υ	та, м	д.ПДК	WL/W ₃	д.ПДК	д.ПДК	и, м/с	ф, °	пл.цех.уч.ИЗА	д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Жил.	-64,1	241,5	2	0,22	-	0,18	0,045	0,58	190	1.01.6001	0,045	20,25
2	Жил.	-47,7	200,7	2	0,22	-	0,18	0,045	0,59	217,9	1.01.6001	0,045	20,19
3	Жил.	-89	107,1	2	0,22	-	0,18	0,038	0,55	7,5	1.01.6001	0,038	17,34
4	Жил.	-150,4	-27,9	2	0,22	-	0,18	0,046	0,6	10,8	1.01.6001	0,046	20,89
5	Жил.	-167,8	11,8	2	0,22	-	0,18	0,045	0,58	38,4	1.01.6001	0,045	20,33
6	Жил.	-118,6	121,9	2	0,22	-	0,18	0,037	0,56	40,2	1.01.6001	0,037	16,98

Карта схема района размещения источников загрязнения атмосферы, с нанесёнными результатами расчёта рассеивания по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунке **10.1**.



Рисунок 10.1 – Карта-схема результата расчёта рассеивания

Расчёт затухания звука (строительный период)

Шум «ЭКО центр» — «Профессионал», версия 2.2 © ООО «ЭКОцентр», 2008 — 2019.

Расчёт выполнен в соответствии с Расчёт затухания звука при распространении на местности выполнен в соответствии с ГОСТ 31295.2-2005 Шум. Затухание звука при распространении на местности. Часть 2. Общий метод расчета. Коэффициенты затухания приняты согласно ГОСТ 31295.1-2005. Часть 1. Расчёт поглощения звука атмосферой.

1 Исходные данные для проведения расчёта затухания звука

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОУ на Север.

Параметры источников шума, приведены в таблице 1.1.

Таблица № 1.1 - Параметры источников шума

ИШ(вар.)	_	Высо-	Коорд	инаты	N/m, N/m²	Направле нность	Ур		вуковой х со сре						
режимы	ТиП	та, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	Ши- рина, м	(Di;个°:<°)	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
0001	Т	1,5	-162,4	-16,4	-	-	80	80	74	57	54	53	48	45	37
0002	Т	1,5	-51,3	231,7	-	-	76	76	77	78	79	76	71	67	60
0003	Т	1,5	-147	15,4	-		74	74	66	64	64	63	60	59	50
0004	Т	1,5	-141,9	25,5	-		-	65	63	68	70	73	78	80	81
0005	Т	1,5	-136,8	35,9	-	-	76	76	77	78	79	76	71	67	60
0006	Т	1,5	-116,9	80,5	-	-	76	76	77	78	79	76	71	67	60
0007	Т	1,5	-109,3	100,4	-		67	67	65	60	58	55	50	46	38
0008	Т	1,5	-98,1	125,4	-	-	87	87	85	75	73	75	73	69	63
0009	Т	1,5	-80,9	161,8	-	-	80	80	79	76	77	73	70	66	59
0010	Т	1,5	-72	181,9	-		73	73	71	66	67	74	66	58	49
0011	Т	1,5	-69,7	187,9	-	-	85	85	74	71	68	65	62	56	50
0012	Т	1,5	-66,1	194,4	-	-	77	77	74	71	70	68	66	60	54
0013	Т	1,5	-62,7	203,1	-	-	77	77	74	71	70	68	66	60	54
0014	Т	1,5	-74,6	175,2	-	-	84	84	73	64	59	57	55	58	47

Примечание — для источников типа «Т» (точечный) уровень звуковой мощности выражен в дБ; для типа «Л» (линейный) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м длины линейного источника; типа «П» (площадной) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м^2 площади площадного источника.

Описание пространственного расположения источников шума, приведена в таблице 1.2.

Таблица № 1.2 – Пространственное расположение источников шума

		_	Высо-		Коорд	цинаты		N/m, N/m²	Направле нность
Код ИШ	Наименование ИШ	ТиП	та, м	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	Ши- рина, м	(DΩ;↑°:<°)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0001	дэс	Т	1,5	-162,4	-16,4	-	-	-	-
0002	бетоновоз 1	Т	1,5	-51,3	231,7	-	-	-	-
0003	трактор	Т	1,5	-147	15,4	-	-	-	-
0004	сварочный пост	Т	1,5	-141,9	25,5	-	-	-	-
0005	автосамосвал 7т 1	Т	1,5	-136,8	35,9	-	-	-	-
0006	бортовой автомобиль	Т	1,5	-116,9	80,5	-	1	-	-
0007	погрузчик 1	Т	1,5	-109,3	100,4	-	-	-	-
0008	каток 8т 1	Т	1,5	-98,1	125,4	-	-	-	-
0009	трактор корчеватель-	Т	1,5	-80,9	161,8	-	-	-	-
	собиратель								
0010	пост покраски	Т	1,5	-72	181,9	-	-	-	-
0011	поливомоечная машина 1	Т	1,5	-69,7	187,9	-	-	-	-
0012	экскаватор 1	Т	1,5	-66,1	194,4	-	-	-	-
0013	экскаватор 2	Т	1,5	-62,7	203,1	-	1	-	-
0014	автокомпрессор	Т	1,5	-74,6	175,2	-	-	-	-

Характеристика источников шума, приведена в таблице 1.3.

Таблица № 1.3 - Параметры источников шума

<u>ИШ(вар.)</u>		_	Урове	ень звук	овой мог	цности (,	дБ, дБ/м	, дБ/м²)	в октавн	ых поло	cax co	LA	LA _{MAKC} ,
Режимы	Наименование ИШ	Ϊ			средне	еометрі	ическим	и частота	ми в Гц			(La _{ЭКВ}),	дБА
L CWIMPI		'	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	дБА	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
0001	дэс	Т	80	80	74	57	54	53	48	45	37	61,411	65,67
0002	бетоновоз 1	Т	76	76	77	78	79	76	71	67	60	80,475	86,495
0003	трактор	Т	74	74	66	64	64	63	60	59	50	67,854	70,864
0004	сварочный пост	Т	-	65	63	68	70	73	78	80	81	85,217	89,477
0005	автосамосвал 7т 1	Т	76	76	77	78	79	76	71	67	60	80,475	86,495
0006	бортовой автомобиль	Т	76	76	77	78	79	76	71	67	60	80,475	86,495
0007	погрузчик 1	Т	67	67	65	60	58	55	50	46	38	60,142	63,153
8000	каток 8т 1	Т	87	87	85	75	73	75	73	69	63	79,657	83,917
0009	трактор корчеватель-	Т	80	80	79	76	77	73	70	66	59	78,479	81,489
	собиратель												
0010	пост покраски	Т	73	73	71	66	67	74	66	58	49	75,382	79,642
0011	поливомоечная машина 1	Т	85	85	74	71	68	65	62	56	50	70,792	76,812
0012	экскаватор 1	Т	77	77	74	71	70	68	66	60	54	73,07	76,081
0013	экскаватор 2	Т	77	77	74	71	70	68	66	60	54	73,07	76,081
0014	автокомпрессор	Т	84	84	73	64	59	57	55	58	47	65,562	69,822

Примечание — для источников типа «Т» (точечный) уровень звуковой мощности выражен в дБ; для типа «Л» (линейный) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м длины линейного источника; типа «П» (площадной) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 $\rm m^2$ площади площадного источника.

Характеристика источников непостоянного шума, приведены в таблице 1.4.

Таблица № 1.4 – Характеристика источников непостоянного шума

<u>иш(вар.)</u>	Отрезок времени, в течение которого уровень	Общее время воздействия	Режим расчёта затухания
режимы	шума остаётся постоянным, т (мин.)	источника шума, Т (мин.)	Режим расчета затухания
1	2	3	4
0001	180	480	Спектр
0002	120	480	Спектр
0003	240	480	Спектр
0004	180	480	Спектр
0005	120	480	Спектр
0006	120	480	Спектр
0007	240	480	Спектр
0008	180	480	Спектр

<u>ИШ(вар.)</u> режимы	Отрезок времени, в течение которого уровень шума остаётся постоянным, т (мин.)	Общее время воздействия источника шума, Т (мин.)	Режим расчёта затухания
1	2	3	4
0009	240	480	Спектр
0010	180	480	Спектр
0011	120	480	Спектр
0012	240	480	Спектр
0013	240	480	Спектр
0014	180	480	Спектр

Параметры расчётных областей, в которых выполнялся расчёт затухания звука, приведены в таблице 1.13.

Таблица № 1.5 – Параметры расчётных областей

Расчётная область	Dur	Illos M		Коорд	цинаты		Ширина,	Высота,
Расчетная ооласть	Вид	Шаг, м	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	M	М
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	Точка	-	-64,1	241,5	-	-	-	1,5
1	Сетка	75	-450	35,36	387,48	35,36	759,19	1,5
2	Точка	-	-47,7	200,7	-	-	-	1,5
3	Точка	-	-89	107,1	-	-	-	1,5
4	Точка	-	-150,4	-27,9	-	-	-	1,5
5	Точка	-	-167,8	11,8	-	-	-	1,5
6	Точка	-	-118,6	121,9	-	-	-	1,5

2 Результаты расчёта затухания звука

Результаты расчета уровня звукового давления в расчетных точках, приведены в таблице 2.1.

Таблица № 2.1 - Уровень звукового давления в расчетных точках

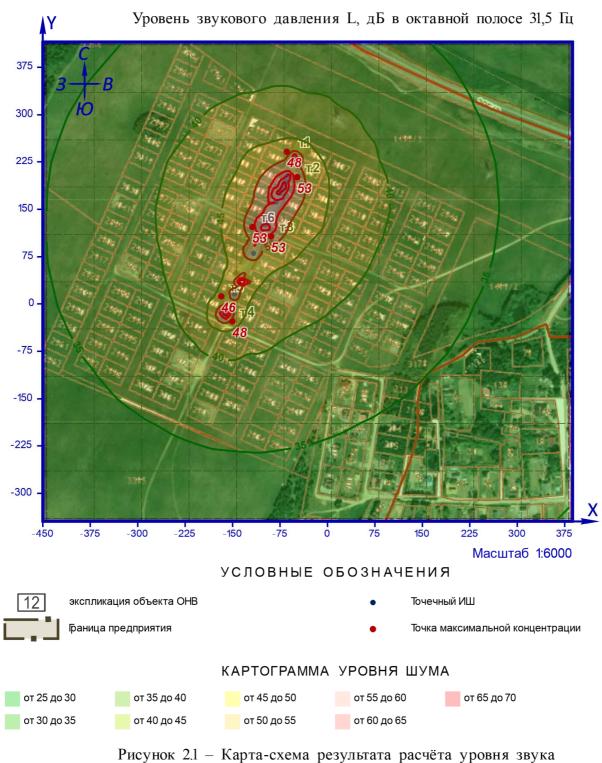
Nº PO	Тип	Коорд	цинаты	Высо-	Уровен давлен	іь звуко іия L _{экв})	вого да , дБ в он	ктавных	L (эквия полоса тотами	х со сре	ый урог еднегео	вень зву метрич	кового: Эскими	LA (LA _{ЭКВ}),	Lа _{макс} , дБА
		Χ	Υ		31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	дБА	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
1	Жил.	-64,1	241,5	1,5	48	48	46	46	47	44	40	35	27	49	55
2	Жил.	-47,7	200,7	1,5	53	53	48	45	45	43	39	34	26	47	52
3	Жил.	-89	107,1	1,5	53	53	51	44	43	43	40	37	30	48	52
4	Жил.	-150,4	-27,9	1,5	48	48	43	37	37	36	36	36	34	43	48
5	Жил.	-167,8	11,8	1,5	46	46	42	40	41	40	41	42	41	48	53
6	Жил.	-118,6	121,9	1,5	53	53	51	44	43	43	40	36	30	47	52
Предель	Предельно допустимые уровни звука. День.				90	75	66	59	54	50	47	45	44	55	70

Результаты расчета уровня звукового давления в расчетных точках, приведены в таблице 2.2.

Таблица № 2.2 - Уровень звукового давления в расчетных точках

Nº PO	Тип	Коорд	инаты	Высо-	Уровень звукового давления, дБА
		Х	Υ	та, м	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,
1	2	3	4	5	6
1	Жил.	-64,1	241,5	1,5	55
2	Жил.	-47,7	200,7	1,5	52
3	Жил.	-89	107,1	1,5	52
4	Жил.	-150,4	-27,9	1,5	48
5	Жил.		1,5	53	
6	Жил.	-118,6	121,9	1,5	52

Карта схема района размещения источников шума, с нанесёнными результатами расчёта по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунках 2.1—2.11.



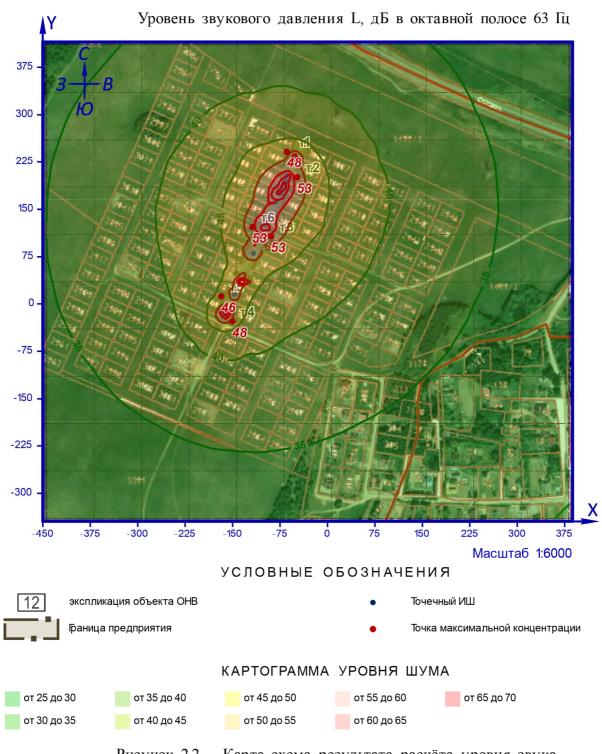


Рисунок 2.2 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

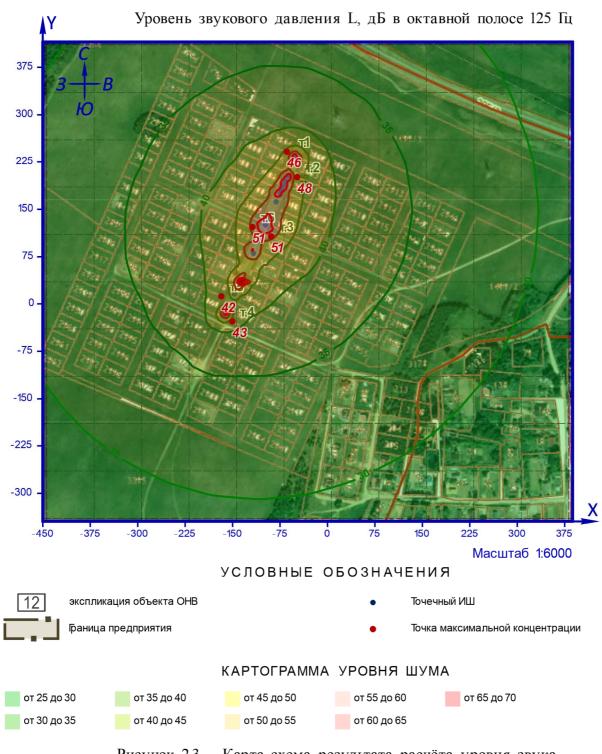


Рисунок 2.3 – Карта-схема результата расчёта уровня звука





Рисунок 2.5 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



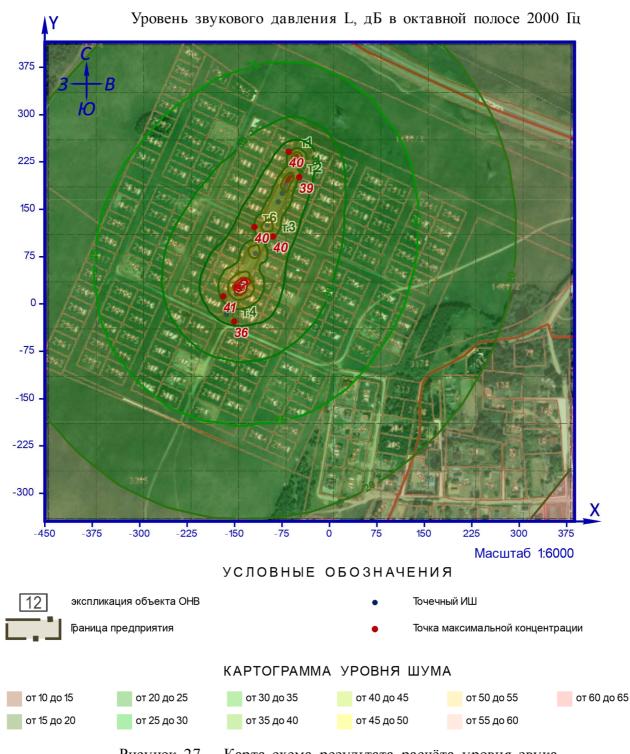


Рисунок 2.7 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

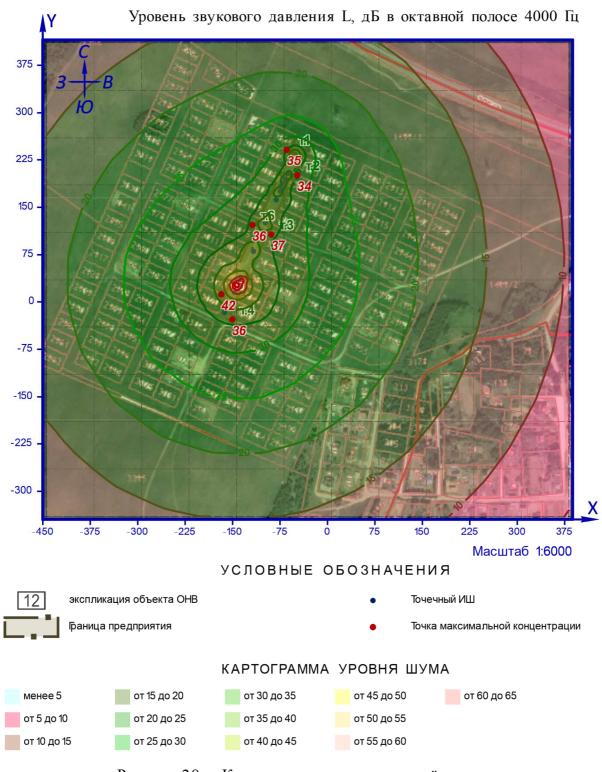


Рисунок 2.8 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

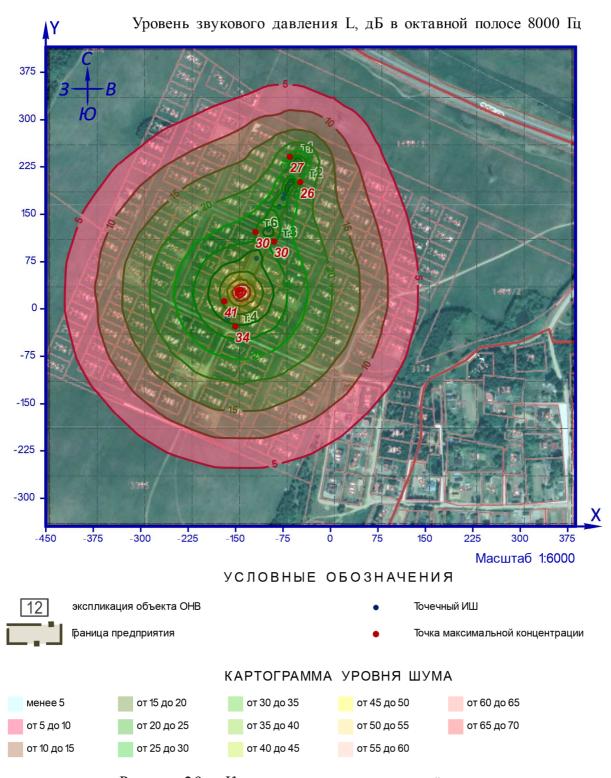


Рисунок 2.9 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

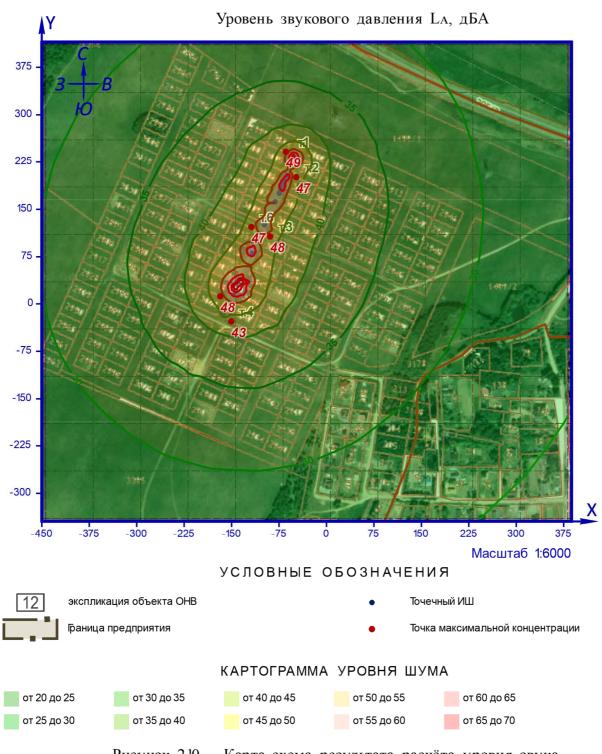
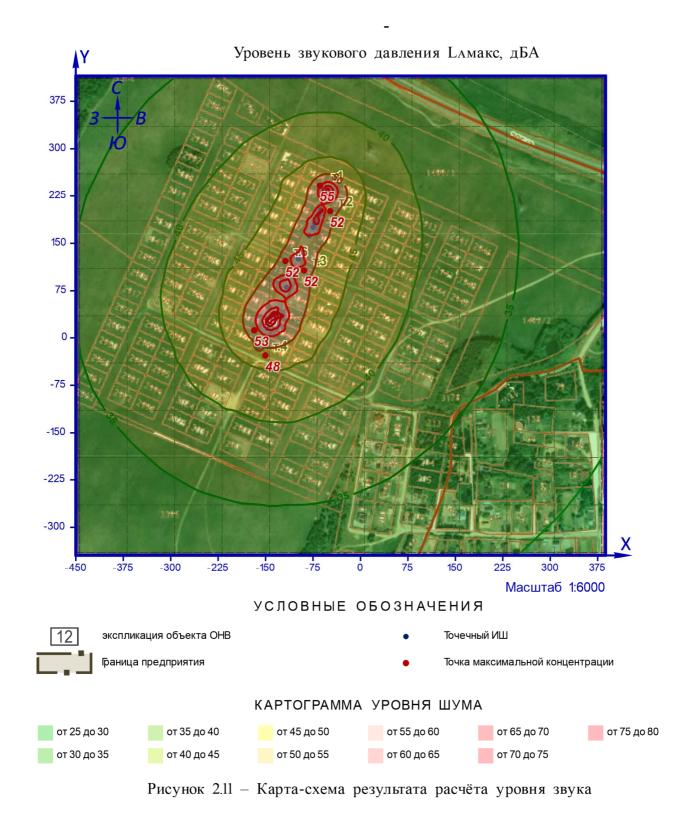


Рисунок 2.10 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



Расчёт затухания звука (период эксплуатации)

Шум «ЭКО центр» — «Профессионал», версия 2.2 © ООО «ЭКОцентр», 2008 — 2019.

Расчёт выполнен в соответствии с Расчёт затухания звука при распространении на местности выполнен в соответствии с ГОСТ 31295.2-2005 Шум. Затухание звука при распространении на местности. Часть 2. Общий метод расчета. Коэффициенты затухания приняты согласно ГОСТ 31295.1-2005. Часть 1. Расчёт поглощения звука атмосферой.

1 Исходные данные для проведения расчёта затухания звука

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОУ на Север.

Параметры источников шума, приведены в таблице 1.1.

Таблица № 1.1 - Параметры источников шума

MIII(non)		D. 100		инаты	N/m, N/m²	Направле нность	Ур		•				дБ/м²) в частота		
<u>ИШ(вар.)</u> режимы	ТиП	Высо- та, м	X ₁ X ₂	Y ₁ Y ₂	Ши- рина, м	(Di;个°:<°)	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
0001	П	1,5	-165,16 -37,16	-22,03 260,18	<u>1</u> 6,31	-	58	58	62	57	50	46	42	38	32

Примечание — для источников типа «Т» (точечный) уровень звуковой мощности выражен в дБ; для типа «Л» (линейный) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м длины линейного источника; типа «П» (площадной) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м^2 площади площадного источника.

Описание пространственного расположения источников шума, приведена в таблице 1.2.

Таблица № 1.2 – Пространственное расположение источников шума

			D. 100		Коорд	инаты		N/m, N/m²	Направле нность
Код ИШ	Наименование ИШ	Z	Высо- та, м	V	V	V	V	Ши-	(DΩ;↑°:<°
				X ₁	Υ ₁	X ₂	Y ₂	рина, м)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
0001	участок дороги	П	1,5	-165,16	-22,03	-37,16	260,18	1	-
								6,31	

Характеристика источников шума, приведена в таблице 1.3.

Таблица № 1.3 - Параметры источников шума

	MIII/pap)			Уровень звуковой мощности (дБ, дБ/м, дБ/м²) в октавных полосах со							сах со	La	LA _{MAKC} ,	
	<u>ИШ(вар.)</u> Режимы	Наименование ИШ	Ξ		среднегеометрическими частотами в Гц								(LA _{ЭКВ}),	дБА
	РЕЖИМЫ			31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	дБА	
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Ī	0001	участок дороги	П	58	58	62	57	50	46	42	38	32	53,568	64,36

Примечание — для источников типа «Т» (точечный) уровень звуковой мощности выражен в дБ; для типа «Л» (линейный) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м длины линейного источника; типа «П» (площадной) - в дБ на каждый из N точечных источников, которыми аппроксимирован 1 м^2 площади площадного источника.

Характеристика источников непостоянного шума, приведены в таблице 1.4.

Таблица № 1.4 – Характеристика источников непостоянного шума

	<u>ИШ(вар.)</u> режимы			Режим расчёта затухания
	1 2		3	4
Γ	0001	120	1440	Спектр

Параметры расчётных областей, в которых выполнялся расчёт затухания звука, приведены в таблице 1.13.

Таблица № 1.5 – Параметры расчётных областей

Расчётная область	Вид	Шаг, м		Коорд	цинаты		Ширина,	Высота,
Расчетная ооласть	БИД	шаг, м	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	M	M
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	Точка	-	-64,1	241,5	-	-	-	1,5
1	Сетка	75	-450	35,36	387,48	35,36	759,19	1,5
2	Точка	-	-47,7	200,7	-	-	-	1,5
3	Точка	-	-89	107,1	-	-	-	1,5
4	Точка	-	-150,4	-27,9	-	-	-	1,5
5	Точка	-	-167,8	11,8	-	-	-	1,5
6	Точка	-	-118,6	121,9	-	-	-	1,5

2 Результаты расчёта затухания звука

Результаты расчета уровня звукового давления в расчетных точках, приведены в таблице 2.1.

Таблица № 2.1 - Уровень звукового давления в расчетных точках

Nº PO	Тип	Коорд	инаты	Высо- та, м		•		ктавных	•	х со сре	ый уров еднегео	•		LA (LA _{ЭКВ}),	, La _{MAKC} , дБА
		Х	Υ		31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	дБА	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
1	Жил.	-64,1	241,5	1,5	50	50	54	49	42	38	34	30	22	46	57
2	Жил.	-47,7	200,7	1,5	51	51	55	50	43	39	35	31	23	47	58
3	Жил.	-89	107,1	1,5	51	51	55	50	43	39	35	30	23	47	57
4	Жил.	-150,4	-27,9	1,5	49	49	53	48	40	36	32	28	20	44	55
5	Жил.	-167,8	11,8	1,5	51	51	55	50	42	38	34	30	23	46	57
6	Жил.	-118,6	121,9	1,5	51	51	55	50	43	39	35	30	23	46	57
Предель	Предельно допустимые уровни звука. День.			90	75	66	59	54	50	47	45	44	55	70	

Результаты расчета уровня звукового давления в расчетных точках, приведены в таблице 2.2.

Таблица № 2.2 - Уровень звукового давления в расчетных точках

Nº PO	Тип	Координаты		Высо-	Уровень звукового давления, дБА
		Х	Υ	та, м	
1	2	3	4	5	6
1	Жил.	-64,1	241,5	1,5	57
2	Жил.	-47,7	200,7	1,5	58
3	Жил.	-89	107,1	1,5	57
4	Жил.	-150,4	-27,9	1,5	55
5	Жил.	-167,8	11,8	1,5	57
6	Жил.	-118,6	121,9	1,5	57

Карта схема района размещения источников шума, с нанесёнными результатами расчёта по расчётной площадке **1.** - приведена на рисунках 2.1—2.11.

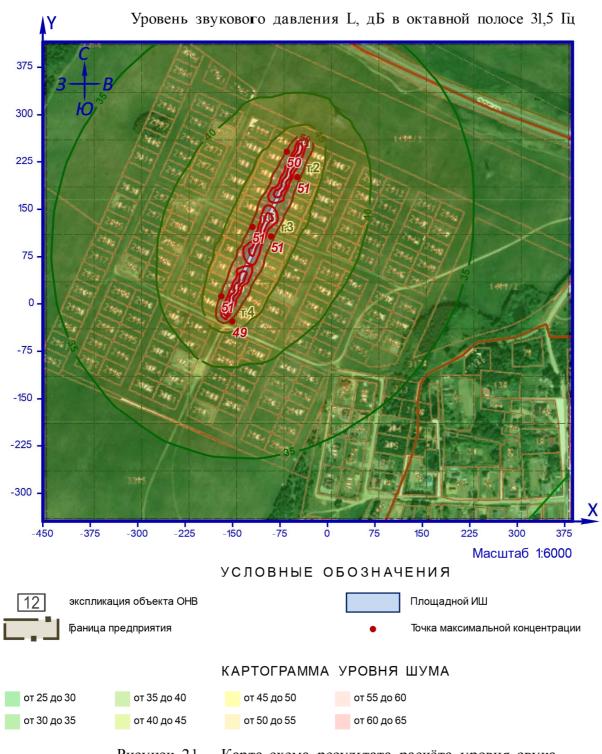


Рисунок 2.1 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

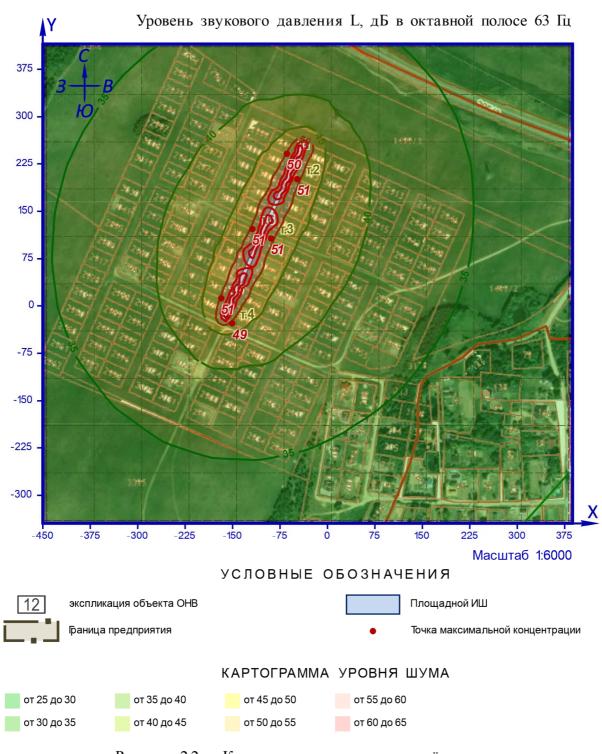


Рисунок 2.2 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



Рисунок 2.3 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



Рисунок 2.4 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



Рисунок 2.5 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

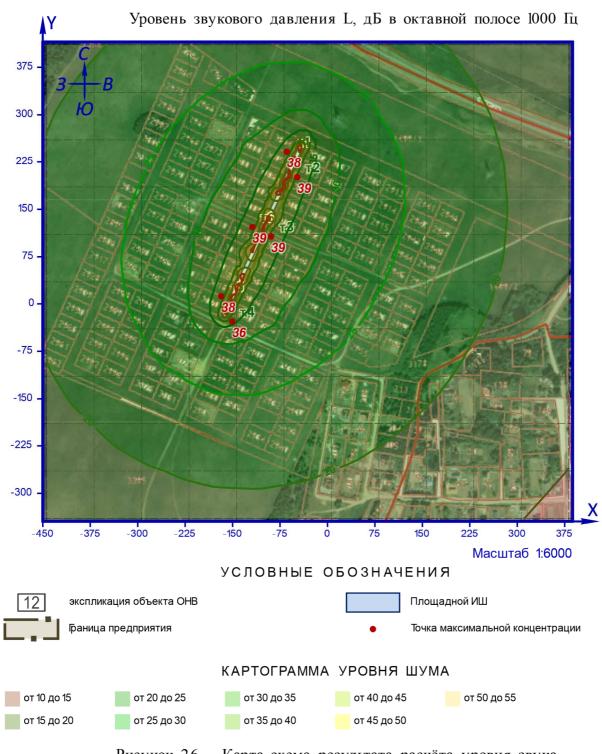
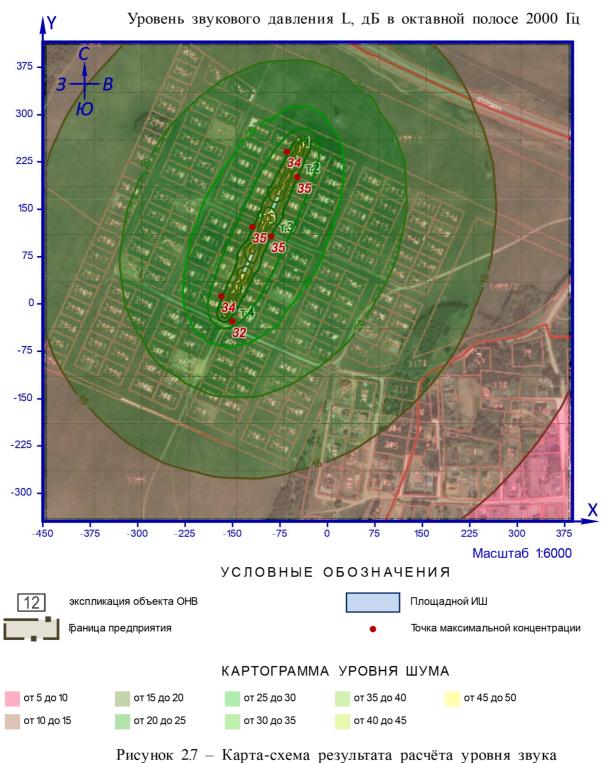


Рисунок 2.6 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



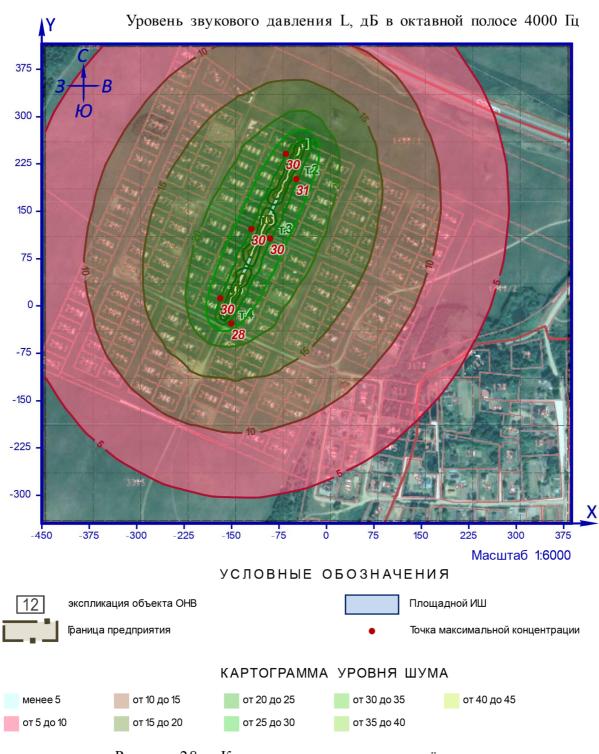


Рисунок 2.8 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

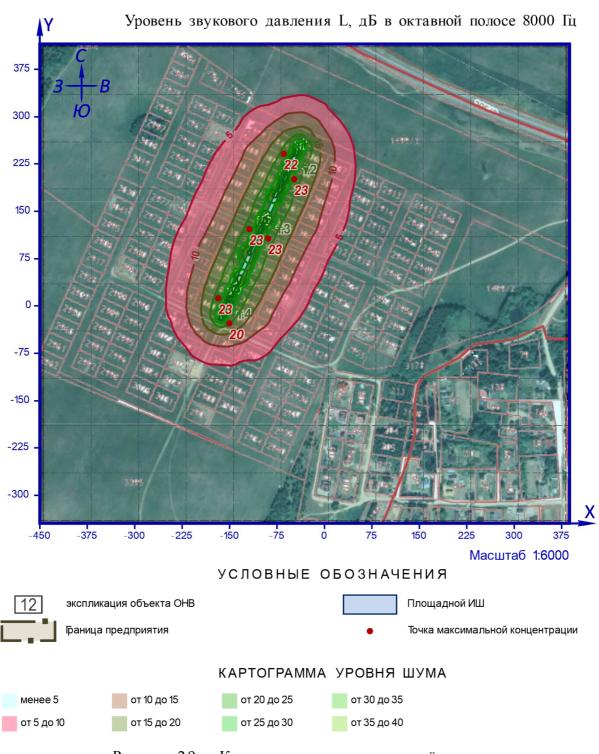


Рисунок 2.9 – Карта-схема результата расчёта уровня звука



Рисунок 2.10 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

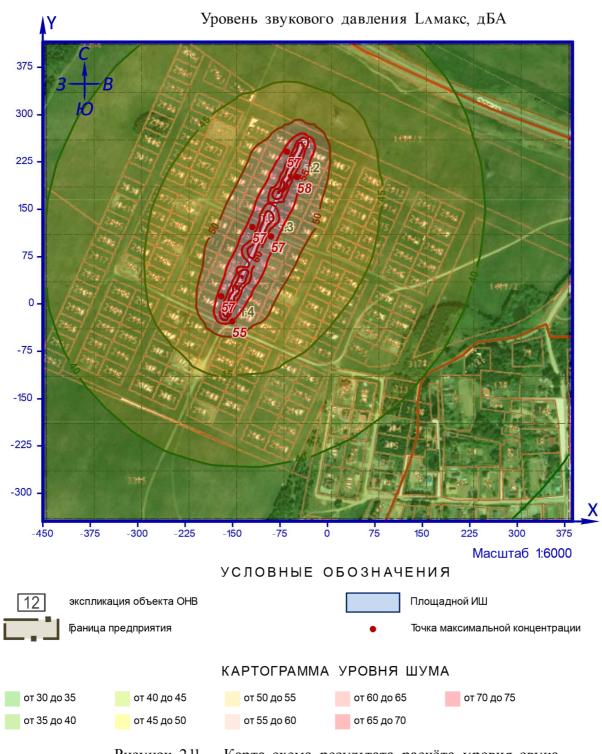


Рисунок 2.11 – Карта-схема результата расчёта уровня звука

РАСЧЕТ КОЛИЧЕСТВА ОБРАЗОВАНИЯ ОТХОДОВ

ПЕРИОД СТРОИТЕЛЬСТВА

<u>Код 4635001313. Всплывающие нефтепродукты из нефтеловушек и аналогичных сооружений</u>

Расчет норматива образования данного отхода производится в соответствии с «Методическими рекомендациями по оценке объемов производства и потребления», разработанных ГУ НИЦПУРО по формуле:

Q =qw * (Ссн-Ссх) /рнеф * (100-Рнеф) *10-4, где:

Q – количество осевшего обводненного нефтешлама, м3/год;

qw – расход сточной воды, м3/год;

Ссн – содержание нефтепродуктов в сточной воде, мг/л;

Ссх – содержание нефтепродуктов в осветленной воде (после отстойника), мг/л;

рнеф – плотность нефтешлама, г/см3 (0,94 г/см3);

Рнеф – % обводненности нефтешлама (по паспорту или 70...80%).

M = Q * рнеф, где:

М – количество образующегося нефтешлама, т/год.

Влажность нефтешлама – 70%.

Расход воды на помывку колес одной машины -165 л, за рабочий день мойку колес проходит 5 грузовых а/м, количество машино-смен за строительный период -126, тогда общий расход равен:

 $V=5*0,165*126=103,95 \ {
m M}^3/{
m период}$ $M=103,95*(200-20)\,/\,(100-70)*10^{-4}=\,0,062\ {
m т/период}.$

<u>Код 72310101394. Осадок (шлам) механической очистки нефтесодержащих</u> сточных вод, содержащий нефтепродукты в количестве менее 15% обводненный

Осадок образуется в отстойнике временного очистного сооружения мойки колес. Расчет норматива образования осадка очистных сооружений мойки колес производится в соответствии с «Методическими рекомендациями по оценке объемов производства и потребления», разработанных ГУ НИЦПУРО по формуле:

 $Q = V * (CcB-Ccx) / \delta oc * (100-Poc) * 10^{-4}$, где:

Q – количество всплывающего обводненного осадка, м3/год;

V – расход сточной воды, м3/год;

Ссв – содержание взвешенных веществ в сточной воде, мг/л;

Ссх – содержание взвешенных веществ в осветленной воде (после отстойника), мг/л;

 δ ос – плотность осадка, г/см3 (1,2...1,5 г/см3);

Poc - % обводненности осадка (по паспорту или 80...99%).

 $M = Q*\delta oc$, где:

М – количество образующегося осадка, т/год.

Расход воды на помывку колес одной машины -165 л, за рабочий день мойку колес проходит 5 грузовых а/м, количество машино-смен за строительный период -126, тогда общий расход равен:

V = 5 * 0,165 * 126 = 103,95 м³/период

Содержание взвешенных веществ для стоков от временной мойки колес автомобилей согласно паспорту очистной установки, в стоках 4500 мг/л, в оборотной воде -200 мг/л, содержание нефтепродуктов соответственно -200 мг/л и 20 мг/л. Влажность осадка -80%.

 $M = 103,95 * (4500 - 200) / (100 - 80) * 10^{-4} = 2,235$ т/период.

Код 73310001724. Мусор из офисных и бытовых помещений организаций несортированный (исключая крупногабаритный)

Отход образуется в результате жизнедеятельности строительной бригады.

Расчёты массы и объёма отхода произведены по формулам:

M=Vxn, т/год

V=pxg , м3/год , где

р- количество источников образования отходов,

g- удельная норма образования твёрдых отходов,

для рабочих – 0,22 м3/год ["Санитарная очистка и уборка населенных мест" под редакцией

А.Н. Мирного, Москва, 1997 год]

n- плотность отхода, принимаем 0,2 т/м3

Результаты расчёта приведены в таблице 1г.

Таблица № 1

Наименование	P-	g	n		отход
объектов образования отходов	количество источников образования отходов	уд. показа- тель, м ³ /год	плотность отхода т/м ³	V объём, м ³ /год	М масса , т/строительный период (6,0 месяцев)
Строительная бригада	18	0,22	0,2	3,96	0,396

Масса отхода составит: M=0,396 т.

Отход собирается в контейнеры и далее вывозится на полигон ТКО.

<u>Код 46811202514. Тара из черных металлов, загрязненная лакокрасочными материалами</u> (содержание менее 5%)

Годовая норма образования отхода рассчитывается по формуле:

 $P = \Sigma Q_i / M_i * m_i * 10^{-3}, \text{ т/год}$

где Q_{і-}- годовой расход сырья, кг

Мі - масса сырьяв упаковке, кг

m_i- масса пустой упаковки из-под сырья, кг

 $P = 50/12*0.1*10^{-3} = 0.0004 \text{ T}$

Отход передается специализированной организации на переработку.

<u>Код 7 32 221 01 30 4. Жидкие отходы очистки накопительных баков</u> мобильных туалетных кабин

Отход образуется от жизнедеятельности рабочих на строительной площадке.

В соответствии со СНиП 2.07.01-89 «Градостроительство. Планировка и застройка городских и сельских поселений» норматив образования жидких бытовых отходов (при отсутствии канализации) составляет 2 $\rm m^3$ на 1 человека в год. При плотности отхода около 1 $\rm T/m^3$ нормативная масса отхода равна 2,0 тонн на человека в год.

Согласно данным ПОС, количество рабочих в максимальную смену на площадке составит 18 человек. Продолжительность СМР 8 часов в смену 6,0 месяцев, т.е. 1008 часов за период СМР.

Норматив рассчитан для периода 365 дней, 24 часа, т.е. всего 8760 часов.

Тогда общее количество отхода за расчётный период составит:

 $M = 2.0 \times 18 \times 1008 / 8760 = 4.142 \text{ T}.$

Отходы по мере накопления будут вывозиться на ближайшие очистные сооружения в соответствии с договором, заключенным подрядной строительной организацией.

Код 482 411 00 52 5. Лампы накаливания, утратившие потребительские свойства

Расчет количества отработанных ламп произведен с учетом срока эксплуатации ламп, количества установленных ламп, фактического количества часов работы ламп по формулам:

i=n

$$O_{3.\pi} = K_c \times \sum_{i=1}^{i} K_{3.\pi}^i \times T_{3.\pi}^i / H_{3.\pi}^i$$

$$T^{i}_{\lambda,n} = Y^{i}_{\lambda,n} \times C$$

i=n

$$\mathbf{M}_{3,\pi} = \sum \mathbf{O}_{3,\pi}^{i} \mathbf{x} \ \mathbf{m}_{3,\pi}^{i} \mathbf{x} \ \mathbf{10}^{-6}$$
, где

i=1

О_{э.л}— суммарное количество образования отработанных источников света, шт.\период;

К_с - коэффициент, учитывающий сбор ламп с неповрежденным корпусом, доли от 1;

 $K_{3,n}^{1}$ количество установленных источников света, і - того типа, шт.;

 $T^{I}_{,9.\pi}$ - фактическое время работы установленного источника света в расчетном году, час;

 $T^{i}_{\ \ 3\cdot \pi}$ определяется исходя из режима работы пункта, освещаемого источником света i – того типа.

Ч¹- время работы источника света, час/см или час/сутки;

 $H^{i}_{_{\mathfrak{I},\mathrm{II}}}$ - нормативный срок горения одного источника света i - того типа, час;

 $m_{_{9,\rm II}}^{_1}$ - масса источников света

 $H_{\text{эл}}^{i}$ им i э.л определены по техническим характеристикам источников света и составляют $H_{\text{э.л}}^{i}$ =1000 часов, m_{i}^{i} э.л. ср.=36 г.

 $M_{_{9,\pi}}$ - масса отработанных источников света,т\год;

п- число типов установленных источников света;

 10^{-6} - переводной коэффициент (г в т);

С – число рабочих дней в году

Расчет:

$$O_{p.\pi}$$
 = 1 x 8 x 4 x 330/1000 = 10 штук

$$\dot{M}_{p,\pi} = 10 \times 36 \times 10^{-6} = 0{,}001 \text{ т/год}$$

Масса отхода составит:

M = 0.001 т/год

Отход собирается в контейнеры и далее вывозится на полигон ТКО.

Отходы малоценной древесины (хворост, валежник, обломки стволов) Код 15211002215

Отходы от валки деревьев и вырубки кустарников:

Масса отхода вырубаемых деревьев и кустарников принята согласно «Ведомости объемов работ» МК-003-П-ТКР-1-АД и составляет 33,000 т.

Масса отхода малоценной древесины составит:

33,000 - 6,600 = 26,400 T.

<u>Отходы корчевания пней</u> <u>Код 15211002215</u>

Отход образуется в результате выкорчевки пней, оставшихся от сноса зеленых насаждений.

Расчет образования отхода произведен на основании «Сборника удельных показателей образования отходов производств и потребления», М, 1999.

Расчет произведен по формуле:

 $M = M_{\text{Д}} \times B$, тонн, где

М – масса отхода, тонн;

Мд – масса древесины, тонн;

В – удельный показатель образования отхода, % (п.2.6.1 Сборника).

Результаты расчет представлены в таблице:

Наименование	N	Ласса древесины, т	Удельный	Масса отхода, т

отхода		показатель	
		образования отхода,	
		%	
Корни, пни	33	20	6,600

Масса отхода составит 6,600 т.

<u>Код 81110001495. Грунт, образовавшийся при проведении землеройных работ, незагрязненный опасными веществами</u>

Отходы грунта образуются при проведении земляных работ.

Согласно раздела МК-002-П-ТКР-1-АД, растительный грунт частично используется для работ по благоустройству, частично вывозится на полигон ТБО для утилизации. Минеральный грунт используется для работ по планировки территории в полном объеме.

Масса избыточного грунта составляет, вывозимого на полигон:

No	Наименование	Единица	Использован	Плотност	Кол-во	Норма	Кол-во
	строительных	измерени	о за период	ь,	использованног	потерь	образующихс
	материалов,	Я	строительств	т/м3	о материала, т	, %	я отходов, т
	изделий,		a				
	полуфабрикато						
	В						
1.	Срезка	м3	12 385,75	1,97	24 399,928	100	24 399,928
	растительного						
	грунта с вывозом						
	на полигон ТБО						
	Всего:						24 399,928

Вся масса минерального грунта вывозится на полигон для захоронения.

ПЕРИОД ЭКСПЛУАТАЦИИ

Код 73991101724. Отходы (мусор) от уборки полосы отвода и придорожной полосы автомобильных дорог

В процессе эксплуатации автомобильной дороги отходы представлены в виде смета с проезжей части автодороги и уборки прилегающей территории. Площадь территории, подлежащей уборке составляет:

Наименование показателей	Ед изм	Показатели после ремонта
Длина участка	M	6 618,53
Ширина проезжей части	М	6
ИТОГО по участку проектирования	M ²	39 711,18

 $39711,18 \text{ м}^2 \times 0,005 = 198,556 \text{ т/год.}$

Проезжая часть автодороги убирается механизированным способом с последующим вывозом смета на полигон ТКО.

Строительство улично-дорожной сети в д. Буценино на земельных участках с кадастровыми номерами 67:18:0040203:3175, 67:18:0040203:3178

Михновского сельского поселения Смоленского района Смоленской области

Наименование породы	Вид породы	Количество, шт
Ива 10 см	мягкая	425
Ива 20 см	мягкая	177
Итого:		602

Согласовано:

Согласовано

2

Взам. инв.

Глава муниципального образования Михновского сельского Смоленского района

Смоленской области

Бурделёв А. П./

Подпись и дата МК-003-П-ТКР-1-АД-ПЗ Изм. Кол. Лист №док Подпись Дата Листов Лист Стадия 11.23 Бобков В. ГИП П Пугачева В. 11.23 Выполнил Ведомость вырубки деревьев Инж Эксперт (ПрО



Росгидромет

ФГБУ «Центральное УГМС»

Смоленский центр по гидрометеорологии и мониторингу окружающей среды - филиал Федерального государственного бюджетного учреждения "Центральное управление по гидрометеорологии и мониторингу окружающей среды" (Смоленский ЦГМС - филиал ФГБУ «Центральное УГМС»)

Почтовый адрес: ул. Тенишевой, д. 33, г. Смоленск, 214019

Юридический адрес: Нововаганьковский пер., д. 8,

T/ф. 8 (4812) 38-27-27 smolensk meteo@mail.ru

Москва, 123242

«25» uwnel 2023 r.

Nº 312-06/06-03-14/

СПРАВКА О ФОНОВЫХ КОНЦЕНТРАЦИЯХ ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ ВЕЩЕСТВ

Организация, запрашивающая фон: ООО «ГеоКомпани»

Цель запроса: разработка проектно-сметной документации

Объект, для которого устанавливается фон: строительство улично-дорожной сети

Адрес: Смоленская область, Смоленский район, д. Телеши, земельный участок с к/н 67:18:0040203:3180.

Фоновые концентрации загрязняющих веществ установлены согласно Приказу Минприроды России от 22.11.2019 № 794 «Об утверждении методических указаний по определению фонового уровня загрязнения атмосферного воздуха», действующим Временным рекомендациям «Фоновые концентрации вредных (загрязняющих) веществ для городских и сельских поселений, где отсутствуют наблюдения за загрязнением атмосферы» С-П., 2018 год и РД 52.04.186-89.

Фоновые концентрации определены для запрашиваемых веществ без учета вклада

выбросов рассматриваемого объекта.

Загрязняющее вещество	Фоновые концентрации $(M\Gamma/M^3)$
Взвешенные вещества	0,199
Диоксид серы	0,018
Диоксид азота	0,055
Оксид углерода	1,8

Фоновые концентрации действительны на период с 2023 по 2027 годы (включительно).

Предоставленная информация используется только в целях заказчика для указанного выше объекта и не подлежит передаче другим организациям.

Начальник

Кулагина Олеся Михайловна, 8 (4812) 38-27-27 (доб. 121), smolensk Imzos@mail.ru



Д.В. Мурач



Росгидромет ФГБУ «Центральное УГМС»

Смоленский центр по гидрометеорологии и мониторингу окружающей среды - филиал Федерального государственного бюджетного учреждения "Центральное управление по гидрометеорологии и мониторингу окружающей среды"

(Смоленский ШГМС - филиал ФГБУ «Центральное УГМС»)

Почтовый адрес: ул. Тенишевой, д. 33, г. Смоленск, 214019

Юридический адрес: Нововаганьковский пер., д. 8,

Москва, 123242

«16» Opelpauce 2023 r.

Т/ф. 8 (4812) 38-27-27 smolensk meteo@mail.ru

No 312-06/07.077

Генеральному директору ООО «ГеоКомпани» К.А. Тимоненкову

СПРАВКА

с договором № 36-ФК от 14.02.2023 г. Смоленский В соответствии ЦГМС – филиал ФГБУ «Центральное УГМС» сообщает следующее: - краткая климатическая характеристика с целью проведения инженерноэкологических изысканий. Адрес объекта: Смоленская область. Духовщинский район, д. Савино.

КРАТКАЯ КЛИМАТИЧЕСКАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА

подготовлена по данным наблюдений метеорологической станции Смоленск за период с 1991 по 2020 гг.

ТЕМПЕРАТУРА ВОЗДУХА

Таблица 1 СРЕДНЕМЕСЯЧНАЯ И ГОДОВАЯ ТЕМПЕРАТУРА ВОЗДУХА (°C)

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Гол
-5,8	-5,5	-0,9	6,7	12,7	16,1	18,2	16,7	11,4	5,6	-0,2	-4,2	5,9

Таблина 2 АБСОЛЮТНЫЙ МИНИМУМ ТЕМПЕРАТУРЫ ВОЗДУХА (°C)

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Гол
-31,4	-30,2	-20,7	-10,2	-4,7	-0,7	5,0	2,7	-3,2	-11.3	-24.8	-29.9	-31 4
2003	2012	2005	2012	1999								

Таблица 3 АБСОЛЮТНЫЙ МАКСИМУМ ТЕМПЕРАТУРЫ ВОЗДУХА (°С)

I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	Год
9,3	8,2	19.4	25,1	30,6	30,6	34,5	37,2	29,2	24,8	14.6	9,8	37.2
			2000				ĺ			2.00	7,0	31,2
			2009									
2007	2020	2014	2013	2014	2019	2010	2010	2008	1999	2010	2015	2010

РАСЧЕТНЫЕ ТЕМПЕРАТУРЫ ВОЗДУХА, ⁰С

Абсолютная максимальная

+37,2 (за период 1876 - 2022 гг)

Абсолютная минимальная

-41,0 (за период 1876 – 2022 гг)

Средняя максимальная наиболее жаркого месяца

+23,6

Средняя наиболее холодного

-13,4

месяца

BETEP

Таблица 4 СРЕДНЯЯ МЕСЯЧНАЯ И ГОДОВАЯ СКОРОСТЬ ВЕТРА (м/с)

2.9	2,7	2.7	2.4	2.2	2.0	1 0	1 0	1.0	2.2	2.6	2.0	ТОД
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IY	V	VI	VII	Ган

Таблица 5 ПОВТОРЯЕМОСТЬ НАПРАВЛЕНИЙ ВЕТРА И ШТИЛЕЙ (%)

	C	CB	В	ЮВ	Ю	Ю3	3	C3	ШТИЛЬ
январь	6	5	11	11	16	17	21	13	5
февраль	7	5	14	14	16	15	17	12	5
март	7	6	15	12	14	13	19	14	6
апрель	9	8	18	13	12	10	16	14	$\frac{1}{7}$
май	11	10	17	10	12	10	14	16	10
июнь	9	8	15	9	10	11	18	20	11
июль	12	9	16	9	9	10	18	17	12
август	10	8	16	9	10	11	19	17	14
сентябрь	10	7	17	10	12	12	16	16	12
октябрь	8	5	10	11	16	18	19	13	9
ноябрь	6	3	12	16	21	16	17	9	5
декабрь	5	5	11	14	17	18	18	12	5
год	8	7	14	12	14	13	18	14	8

Роза ветров за зимний, летний и годовой периоды дана в Приложении

РАСЧЕТНЫЕ СКОРОСТИ ВЕТРА ПО НАПРАВЛЕНИЯМ (м/c) $^{\rm Таблица}$ 6

	C	CB						
a		CB	В	ЮВ	Ю	IOD		
Январь	2,4	2.1	2,6		10	Ю3	3	C3
Июль	1.0	1.0	2,0	2,8	3,0	2,8	3.1	2.0
THOMB	1,9	1,8	2,0	2.0	10	2.0	3,1	3,0
					1,5	2,0	2,0	2.1

Скорость ветра 5% обеспеченности - 5 м/с Поправка на рельеф местности - 1 Коэффициент стратификации - 160

Начальник

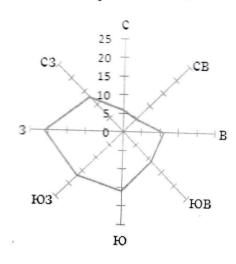


Д.В. Мурач

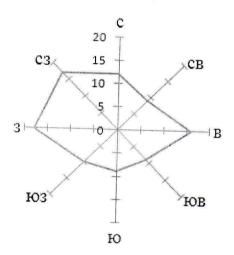
Исполнитель: Репина В.Н. 8(4812) 38-27-27 (доб.122)

Повторяемость направлений ветра и штилей, в %

Январь: штиль 5



Июль: штиль 12



Смоленский ЦГМС – филиал ФГБУ «Центральное УГМС»