

Министерство образования и науки РФ

Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования «Кемеровский технологический институт пищевой промышленности (университет)»

Факультет_ <u>Заочный</u>		_
Кафедра <u>Безопасность жизнедеятельности</u>		_
Направление (специальность) <u>280104.65 «По</u>		_
	индекс, название	
ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИ	АТОААЯ РАННОМ	
на соискание квалификаци	и_инженера_	
Обозначение документаАБЗ 00.00.000		_
Гема Совершенствование тушение пожа	ра в резервуарном парке ЛПД	C
г. НижневартовскаOAO «Сибнефтепровод	»	
		_
Студент Химин Владислав Дмитриевич		_
· —	фамилия, имя, отчество, подпись	
Руководитель квалификационной работы	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	_
Н.Н. Турова	подпись, дата, фамилия, инициалы	
•		_
Консультанты по разделам:		
Анализ характерных пожаров	Н.Н. Турова	_
краткое наименование раздела	подпись, дата, фамилия, инициалы	
<u>Характеристика региона и объекта</u>	<u>Н.Н. Турова</u> подпись, дата, фамилия, инициалы	-
Прогноз развития пожара	Н.Н. Турова	
краткое наименование раздела	подпись дата, фамилия, инициалы	_
Организация тушения пожара г	подразделениями пожарно	й
охраны	<u>Н.Н. Турова</u>	
краткое наименование раздела	подпись, дата, фамилия, инициалы	
Рекомендации для должностных лиц на пожа	пре Н.Н. Турова	
краткое наименование раздела	подпись, дата, фамилия, инициалы	
Экономическая часть	А.С. Мустафина	_
краткое наименование раздела	подпись, дата, фамилия, инициалы	
Экологические проблемы	Н.Н. Турова	_
краткое наименование раздела	подпись, дата, фамилия, инициалы	
Нормоконтролер	А.Н. Кроль	_
Допустить к защите		
Заведующий кафедрой	М.П. Кирсаної	В
омгодующий кафодрон_	подпись, дата, фамилия, инициалы	=

#### Министерство образования и науки РФ



Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования «Кемеровский технологический институт пищевой промышленности (университет)» Кафедра Безопасность жизнедеятельности

УТВЕРЖДАЮ:

#### ЗАДАНИЕ

на выполнение выпускной квалификационной работы Студенту группы ПДз-01 Химину Владиславу Дмитриевичу номер группы, фамилия, имя, отчество Совершенствование тушение пожара в резервуарном парке ЛПДС г. Нижневартовска ОАО «Сибнефтепровод» утверждена приказом по институту № 438\_\_от \_ 04.05.2016 2. Срок предоставления работы к защите 10.06.2016 3. Исходные данные к выполнению работы \_Нормативные документы, документы предприятия 4. Содержание документа: Обоснована актуальность темы Введение краткое солержание 4.1 \_Анализ характерных пожаров; современное состояние пожарной безопасности ЛПДС. краткое содержание наименование раздела 4.2\_Характеристика региона и объекта; описание технологического процесса, система противопожарной защиты объекта. наименование раздела краткое содержание 4.3 Прогноз развития пожара; пути возможного распространения пожара наименование раздела краткое содержание Организация тушения пожара подразделениями пожарной охраны; рекомендуемые средства и способы тушения пожара, расчет необходимого количества сил и средств. наименование раздела краткое содержание

краткое содержание

Рекомендации для должностных лиц на пожаре

наименование раздела

4.5

	номическая	часть;	расчет	экономической	эффективности
проекта.	иенование раздела			краткое содержание	
возможного		проблемі	ы; расч		ого ущерба от
5. Перечень	енование раздела графического	э мате <b>п</b> иа	па спайл	краткое содержание	
~		-		пожара в резервуа	пиом парка
	-				-
				- 1_(охлаждение I	
				<u>- 2_(охлаждение с</u>	
				- 3_(пенная атака	
5.5 <u>Схема р</u>	расстановке (	сил и сре	дств туш	ение РВС от пере,	движной пожарной
<u>техники</u>					
5.6 <u>Схема р</u>	асстановке с	ил и сред	ств УТП	<ul> <li>1 (охлаждение г</li> </ul>	горящего РВС)_
5.7 <u>Схема р</u>	асстановке с	ил и сред	ств УТП	<ul> <li>- 2 (охлаждение с</li> </ul>	соседних РВС)_
5.8 <u>Схема</u>	расстановк	е сил и	средств	з УТП - 3_(пен	ная атака РВС
подслойным	способом)				
5.9 <u>Схема р</u>	асстановке с	ил и сред	цств туше	ение РВС с помоц	цью СППТ
6. Консульта	нты по разде	елам:			
_Анализ хар	актерных пох менование раздела			подпись, дата, фамилия,	<u> Н.Н. Турова</u>
	ТИКа региона менование раздела	и объект	га	подпись, дата, фамилия,	<u>Н.Н. Турова</u>
	ЗВИТИЯ ПОЖар менование раздела	<u> </u>		подпись дата, фамилия,	<u>Н.Н. Турова</u> инициалы
Организаци	я тушен	п ки	ожара	подразделениям	•
<u>ОХРАНЫ</u> краткое наи	менование раздела			подпись, дата, фамилия,	<u>Н.Н. Турова</u> инициалы
	<b>ЦИИ ДЛЯ ДОЛЖ</b> менование раздела	ностных	лиц на по	ожаре подпись, дата, фамилия,	<u> Н.Н. Турова</u>
<u>Экономиче</u>	СКАЯ ЧАСТЬ менование раздела			подпись, дата, фамилия,	л.С. Мустафина_ инициалы
<u>Экологичес</u> краткое наи	кие проблем менование раздела	Ы		подпись, дата, фамилия,	<u>Н.Н. Турова</u>
7. Руководит	ель выпускн	ой квали	фикацион	нной работы	
				Н.Н. Турова	
8. Дата выда	пи ээпэння 1		дата, фамилия,	инициалы	
о. дата выда	<u>1</u> _кинадас иг	1.03.10			
Залание приг	нял к исполн	ению:	11.0	03.16Химиі	н В.Д

В дипломной работе проведен анализ пожаров на нефтебазах Российской федерации за определенный период, рассмотрено состояние пожарной безопасности на исследуемом объекте, изучены технологический процесс, система противопожарной защиты, средства и способы тушения пожара, изучены пути возможного распространения пожара, а также даны рекомендации для должностных лиц на пожаре.

Выполнены расчеты необходимого количества сил и средств для тушения пожара на ЛПДС г. Нижневартовска, с помощью гидромонитора и с помощью подслойного пожаротушения.

В разделе «Экономическая часть» произведен расчет экономической эффективности проекта строительства подслойного пожаротушения.

Дипломная работа выполнена на 75 страницах машинописного текста, и приложения на 9 страницах.

## СОДЕРЖАНИЕ

	введение	5
	1. АНАЛИЗ ХАРАКТЕРНЫХ ПОЖАРОВ	6
	1.1 Современное состояние пожарной безопасности на объектах хране-	
	ния и транспортировки нефтепродуктов в России	6
	1.2 Анализ пожаров на нефтебазах в Российской федерации за 2011-2015	
	года	7
	1.3 Современное состояние пожарной безопасности объекта исследова-	
	ния	12
	2. ХАРАКТЕРИСТИКА РЕГИОНА ОБЪЕКТА	. 15
	2.1 Краткая социально-экономическая характеристика Нижневартовско-	
	го района	15
	2.2 Оперативно-тактическая характеристика ЛПДС г.Нижневартовска	16
	2.3 Описание технологического процесса	
ja Ja	2.4 Организация контроля за технологическим процессом на объекте	. 21
i oan	2.5 Краткая характеристика резервуара	. 23
псь и	2.6 Система противопожарной защиты объекта	. 25
11001	3. ПРОГНОЗ РАЗВИТИЯ ПОЖАРА	. 28
<del>,</del>	3.1 Обоснования возможных мест возникновения пожара в резервуарном	Í
000	парке ЛПДС г.Нижневартовска	. 28
8. NS	3.2 Пути возможного распространения пожара	. 28
Z H	3.3 Возможные зоны задымления и прогнозируемая концентрация про-	
8. №	дуктов горения	30
л. И	4. ОРГАНИЗАЦИЯ ТУШЕНИЯ ПОЖАРА ПОДРАЗДЕЛЕНИЯМИИ	2.1
Бзал	ПОЖАРНОЙ ОХРАНЫ	. 31
ä	4.1 Рекомендуемые средства и способы тушения пожара	. 31
oam	4.2 Характеристика Нижневартовского гарнизона пожарной охраны	36
7CP 17		
1001	АБЗ 00.00.000 ПЗ	
$\downarrow \downarrow$	Изм. Лист № докум. Подпись Дата	
707.	Разраб.         Химин В.Д         Лит.         Лист           Провер.         Турова Н.Н.         Совершенствование тушения по- учеров в разорационным дергия ПППС         В К Р 3	Листов 75
ŭ a	жара в резервуарном парке ЛПДС Реценз. г. Нижневартовска ОАО «Сиб-	
HB. 1	Н. контр. Кроль А.Н. нефтепровод» КемТИПП, Г	IДз-01
Z	Утв. Кирсанов М.П.	

При	ложение В
При	ложение Б
При	ложение А
ПРИ	
СПІ	ИСОК ЛИТЕРАТУРЫ
3AK	СЛЮЧЕНИЕ
7.1	Определение ущерба от возможного пожара
<b>7.</b> Э	КОЛОГИЧЕСКИЕ ПРОБЛЕМЫ.
6. <del>9</del>	КОНОМИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ
< n	ЕКОМЕНДАЦИИ ДЛЯ ДОЛЖНОСТНЫХ ЛИЦ НА ПОЖАРЕ
	1 / 1
4.4 ] 5. P	целения пожарной охраныРасчет необходимого количества сил и средств

№ докум.

Подпись

Дата

#### ВВЕДЕНИЕ

Государственная противопожарная служба МЧС России обладая высокой оперативностью и мобильностью, является практически единственной службой занимающейся тушением пожаров и ликвидацией последствий аварий и стихийных бедствий.

Для подразделений ГПС одним из наиболее сложных пожаров являются пожары в резервуарных парках хранения нефти и нефтепродуктов. Пожарная опасность подобных объектов заключается в наличии большого количества легковоспламеняющихся и горючих жидкостей на сравнительно небольшой территории.

Пожары в резервуарах характеризуются сложными процессами развития, как правило, носят затяжной характер и требуют привлечения большого количества сил и средств для их ликвидации. В связи с этим, предприятия должны иметь надежные технические средства защиты от пожаров.

Основной целью данной работы является совершенствование тушения пожаров в резервуарном парке с нефтью и нефтепродуктами путем подслойного пожаротушения. Для реализации этой цели были поставлены следующие задачи:

- провести анализ пожаров на нефтебазах;
- изучить и проанализировать объект защиты;
- ознакомится с видами противопожарной защиты на объекте;
- рассмотреть пути возможного распространения пожара, а также средства и способы его тушения;
  - провести расчет сил и средств при тушении пожара;
- рассчитать экономическую эффективность внедрения системы подслойного пожаротушения.

Развитие нефтеперерабатывающей промышленности в России приводит к увеличению масштабов аварий и пожаров. Проблема противопожарной защиты резервуаров принимает еще более острый характер и в связи с тем, что по данным некоторых источников, за последние 10 лет происходило 7-ти кратное возрастание стоимости хранимого в резервуаре продукта, что в случае пожара и влечет за собой значительный материальный ущерб.

Подпись и дата

Инв. № дубл.

S

Взам. инв.

Подпись и дата

нв. № подл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

1.1. Современное состояние пожарной безопасности на объектах хранения и транспортировки нефтепродуктов в России.

Как отмечают авторы за последние годы в системе нефтепродуктообеспечения России произошло следующее количество пожаров:

- нефтепромыслы 14 %;
- нефтеперерабатывающие заводы 28 %;
- главтранснефть 10 %;
- нефтебазы 48 %.

Результаты исследований около 250 пожаров, происшедших в нефтебазовом хозяйстве, позволили впервые установить частоту возникновения пожаров на объектах хранения больших масс нефти и нефтепродуктов в расчете на один резервуар в течение года [22]. Данные по частоте возникновения пожаров на один резервуар представлены в таблице 1.1.

Таблица 1.1 - Частота возникновения пожаров на один резервуар

Функциональное назначение объекта, техно-	Частота, N <sub>п</sub> · 10 <sup>4</sup> ,
логия хранения	1/год
1	2
На объектах переработки нефти: резервуар со стационарной крышей резервуар с плавающей крышей резервуар с понтоном	1,86 1,29 4,53
На объектах энергетики: резервуар со стационарной крышей	5,73
На объектах транспорта и распределения нефтепродуктов:	
резервуар со стационарной крышей резервуар с понтоном	1,09 1,95

Частота возникновения пожара может служить одним из основных показателей состояния пожарной безопасности технологии хранения, если бы была известна максимально допустимая, то есть нормативная частота возникновения пожара (риск пожара). Нормативная величина может быть определена из численного значения безопасности для людей, регламентированного стандартом «Пожарная безопасность. Общие требования». Дифференцированный подход к

ı					
ı					
ı	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

АБП 00.00.000 ПЗ

1.2 Анализ пожаров на нефтебазах в Российской федерации за 2011-2015 года.

Статистика пожаров на нефтебазах в Российской федерации за 2011-2015 года приведена на рисунках 1.1-1.3.

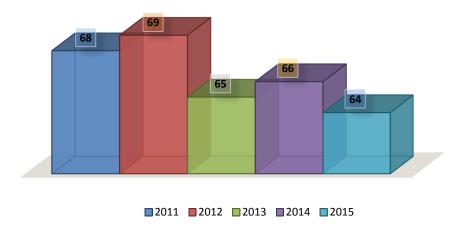


Рисунок 1.1 - Количество пожаров



Рисунок 1.2 - Места возникновения пожаров

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Подпись и дата

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

Инв. № подл.



Рисунок 1.3 - Причины возникновения пожаров

Исследуя анализ пожаров, можно сделать вывод, что за 1990 – 2015 гг. на наземных резервуарах произошло 93,4% пожаров и аварий. Они распределяются следующим образом: 32,1 % - на резервуарах с сырой нефтью; 53,9 % - на резервуарах с бензином и 14,0 % - на резервуарах с другими видами нефтепродуктов (мазут, керосин и др.) Пожары происходили в основном (227 случаев) на действующих резервуарах типа РВС, из них в 198 случаях (87,2 %) — на резервуарах с бензином и сырой нефтью [22].

Установлено, что основными причинами пожаров являются: огневые и ремонтные работы (23,8 %), искры электроустановок (14,4 %), проявления атмосферного электричества (9,5 %). Треть всех пожаров произошла от самовозгорания пирофорных отложений, неосторожного обращения с огнем, поджогов. Доля пожаров от перечисленных источников зажигания существенно различается по отраслям промышленности.

За анализируемый период средняя частота пожаров и загораний в год составляет: в резервуарных парках распределительных нефтебаз -5,75, НПЗ -3,3, промыслов -1,65, нефтепроводов -1,2. Средняя частота пожаров по отраслям нефтяной и нефтеперерабатывающей промышленности составила 12 пожаров в год [22].

В таблице 1.2 приведен перечень регионов, где произошло наибольшее количество пожаров.

Инв. № подл. Подпись и дата

Подпись и дата

Инв. № дубл.

୬

UHB.

Взам.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Регион	Число пожаров
1	2
Волгоградская область	3
Воронежская область	2
Нижегородская область	4
Иркутская область	14
Красноярский край	4
Самарская область	12
Коми	8
Тамбовская область	3
Татарстан	13
Тува	2
Тюменская область	31
Ленинградская область	6
Орловская область	2
Оренбургская область	5
Пермский край	10

Примеры некоторых пожаров в резервуарных парках произошедших в Тюменской области:

- 1. В 1973 году в резервуарном парке Самотлорского месторождения (Тюменская область) из-за повышенной загазованности территории произошло три пожара со стабилизированным горением нефтяных газов у дыхательных клапанов. На всех пожарах одновременно горело 2-3 резервуара без перехода пламени на зеркало нефти.
- 2. В 1982 году на Тюменской распределительной нефтебазе вследствие перелива резервуара 160 т. бензина и повышения загазованности территории парка произошел пожар, который распространился на шесть резервуаров.
- 3. В 2005 году в резервуарном парке КСП-9 Самотлорского месторождения в результате попадания разряда молнии в РВС-5000 м<sup>3</sup> произошло возгорание дыхательной арматуры сразу на четырех резервуарах в одной группе, к моменту прибытия первого подразделения возле резервуаров образовалась взрывоопасная концентрация паров нефти и произошло их воспламенение, в эпицентре которого находилось отделение ПЧ-11. В результате взрыва пострадало 4 пожарных и водитель.
- 4. В 2009 году 17 часов 10 минут (время московское) 22 августа в резервуарном парке ЛПДС «Конда» в результате попадания разряда молнии в РВС- 20000м³ произошло воспламенения горючих паров нефти с последующим интенсивным горением нефти в РВС №7 без полного отрыва крыши, площадь по-

Инв. № подл.	

Лист

№ докум.

Подпись

Дата

Подпись и дата

Инв. Nº дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

Инв. № дубл. Подпись и дата

Взам. инв. №

Подпись и дата

Инв. № подл.

жара соответствует площади зеркала РВС № 7 и составила 1632 м $^2$ , В 17 часов 35 минут происходит взрыв паровоздушной среды РВС № 8, в результате которого:

- 1) разрушился полностью резервуар PBC № 8, фрагменты которого взрывной волной разбрасываются по территории парка и за его пределы в радиусе до 500 метров;
- 2) взрывной волной и фрагментами корпуса PBC № 8 была нарушена целостность крыши PBC № 5 и произошло горение нефти в нём. Пожар на резервуаре № 4 возник от теплового воздействия розлившейся горящей нефти при её вскипании из PBC № 5;
- 3) частично была разрушена обвалование РВС № 8, ввиду чего горящая нефть переливается за пределы резервуарного парка;
- 4) фрагментом крыши PBC № 8 перегородил проезд по периметру парка с западной стороны. Максимальная площадь пожара составила 40000 м².

На пожаре погиб личный состав 2-го отделения ПЧ-133 8 ОФПС по XMAO-Югре:

- командир отделения Бабиков Вячеслав Юрьевич, 1975 г. р.;
- водитель Боляр -Гуль Вячеслав Нурмамедович, 1980 г. р.;
- пожарный Гончаров Алексей Васильевич, 1985 г. р.;

Получили травмы различной тяжести и ожоги:- начальник караула ПЧ-115 4 ОФПС по Тюменской области капитан внутренней службы Ковалевич Иван Валерьевич, 1982 г. р., ожоги 2, 3 степени органов дыхания, головы, туловища, верхних и нижних конечностей на площади 60 - 70%, был госпитализирован в РАМН НИИ им. А.В. Вишневского «Центр термических поражений» города Москвы, скончался 04.09.2009г.;

- пожарный 115 ПЧ 4 ОФПС по Тюменской области старшина внутренней службы Яцков Вячеслав Алексеевич, 1975 г. р., получил контузию, закрытую черепно-мозговую травму, госпитализирован в хирургическое отделение районной больницы пгт. Междуреченский, состояние удовлетворительное;
- пожарный 115 ПЧ 4 ОФПС по Тюменской области старшина внутренней службы Вахрушев Егений Леонидович, 1981 г. р., получил контузию, закрытую черепно-мозговую травму, госпитализирован в хирургическое отделение районной больницы г.п. Междуреченский, состояние удовлетворительное;
- пожарный 133 ПЧ 8 ОФПС по XMAO Югре Новоселов Дмитрий Анатольевич, 1978г. р., травма отрыв верхней конечности трети плеча правой руки, перелом правой ключицы, повреждение правой подключичной артерии, госпитализирован в ОТЦ г. Сургут, состояние средней степени тяжести;
- начальник 133 ПЧ 8 ОФПС по XMAO-Югре Бородавкин Александр Владимирович, 1958 г. р., ожоги верхних конечностей (кистей обеих рук), от госпитализации отказался.

Уничтожено 2 единицы техники (1 АЦ от ПЧ-115 и 1 АЦ от ПЧ-133), полностью разрушены РВС № 5, 7, 8, имеют повреждения РВС № 3, 4, 6, РВС № 1, 2 без повреждений.

- отсутствие на предприятии специальной техники;
- неправильными действиями персонала при обнаружении пожара;
- неправильными действиями л/с ГПС МЧС;
- малая эффективность старых систем автоматического пожаротушения.

Распределение пожаров по временам года показывает, что наиболее благоприятным для их возникновения является весеннее - летний период, на долю которого приходится около 73 % общего числа пожаров [8].

Гистограмма распределения пожаров в резервуарах по времени года представлено на рисунке 1.4.

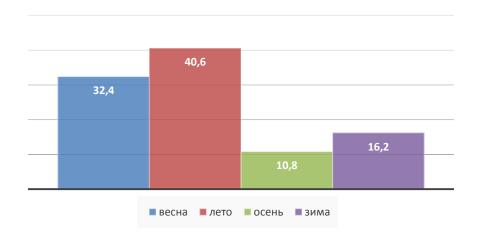


Рисунок. 1.4 - Гистограмма распределения пожаров в резервуарах по временам года (в %)

Можно сделать вывод, что проблемы обеспечения пожарной безопасности объектов хранения нефти и нефтепродуктов до настоящего времени остаются не решенными; о чем свидетельствует анализ последствий пожаров в России, в связи с этим деятельность по обеспечению пожарной безопасности объектов хранения нефтепродуктов становится все более сложной и многогранной, нуждается в выработке нового уровня общественного сознания и единой научно-технической политики государства.

Одной из основных задач при тушении пожаров в резервуарах является подача огнетушащего вещества в зону горения. В большинстве случаев это 65 % оно подавалось с помощью механизированных подъемников и лишь в 24 % потушить удалось с первой попытки. Сосредоточение специальной техники занимает продолжительное время и позволяет пожару принимать более угрожа-

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

ющие последствия. Так внедрение новых технологий тушения пожара в резервуарах такие, как подача пены с помощью гидромониторов на поверхность или с помощью высоконапорных пеногенераторов под слой нефтепродукта, позволяет сократить время тушения, ущерб от пожаров, количество сил и средств привлекаемых на тушение [8].

1.3 Современное состояние пожарной безопасности объекта исследования.

За 2000 — 2015 гг. органами ГПН (Государственного пожарного надзора) предложено более 300 мероприятий капитального и режимного характера, По результатам последней комплексной проверки в 2015 году был поставлен вопрос перед администрацией г. Нижневартовска о закрытии на реконструкцию 5 резервуаров с нефтепродуктами объемом 20000 м³, а также до 2019 года подлежат реконструкции все объекты нефтебазы. Комиссией выявлено, что 40 % резервуаров построены в 60-х и 70 годах XX века.

По результатам детального ПТО на ЛПДС г.Нижневартовска в 2009 году выявлены следующие характерные недостатки:

- высота обвалования некоторых резервуаров не соответствует нормативной;
  - некоторые резервуары и технологические трубопроводы имеют течь;
  - не все резервуары объемом 20000 м<sup>3</sup> имеют огнепреградители;
- неисправна ливневая канализация внутри обвалований некоторых групп резервуаров;

В таблице 1.3 представлены характерные причины аварийных ситуаций на нефтебазах г. Нижневартовска

Подпись и дата Инв. № дубл. S UHB. Взам. Подпись и дата № подл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Таблица 1.3 - Характерные причины аварий

Год	Характеристика аварии	Причина возникнове-	
воз-		<b>R</b> ИН	
никно-			
вения			
1	2	3	
1998	Разрыв трубопровода подачи бензина в резервуар	Гидравлический удар	
1999	Разгерметизация резервуара РВС- 10000, в обвалование вылилось 0,5 т нефти	Коррозия стенок резервуара	
	Разрыв днища резервуара для хранения нефти объемом 10000 м <sup>3</sup>	Температурные напря- жения	
2000	Переполнение резервуара РВС-10000, в обвалование вылилось 0,6 т бензина	Неисправность приборов контроля уровня	
2001	В обвалование резервуаров РВС-20000, через трубопровод вылилось 3 т. нефти	Негерметичность фланцевых соединений трубопровода	
2003	Разрушение сальников у насосов по перекачке нефти в насосной станции	Разрушение резиновых сальников	
2004	Разгерметизация сливного коллектора железнодорожной эстакады, вылилось 0,3 т бензина	Разрушение прокладок коллектора	
2006	Взрыв газовоздушной смеси внутри резервуара PBC-700	Огневые работы	
2008	Переполнение резервуара РВС- 10000, в обвалование вылилось 0,3 т нефти	Отсутствие приборов контроля уровня	
	В обвалование резервуаров РВС- 10000, через трубопровод вылилось 0,7 т нефти	Негерметичность фланцевых соединений трубопровода	

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

Инв. № дубл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

1	2	3
2011	Разрушение целостности корпуса резервуара РВС-10000, вылилось в обвалование 5 т нефти	Коррозия стенок резервуара
2013	Загазованность в помещении насосной станции по перегонке бензина	Разрушение сальников

Таким образом, имеются факторы характеризующие пожарную опасность данного объекта а также возможные условия для возникновения пожара. Принимая во внимание, что объект является основным объектом хранения и снабжения нефти всех административных территорий области, то, безусловно, решение вопросов анализа пожарной опасности и на его основе разработка противопожарных мероприятий является актуальной.

Анализ современного состояния пожарной безопасности на нефтебазе г. Нижневартовска показывает, что за период 1990-2015 г.г. на нефтебазах про-изошло 16 пожаров из которых:

- в резервуарном парке -5 пожара;
- в насосных станциях по перекачке нефтепродуктов 4 пожара;
- на сливо-наливных эстакадах 2 пожар;
- на технологических трубопроводах 1 пожар;
- на прочих объектах 4 пожара.

По результатам последнего комплексного ПТО в 2015 году предложено к устранению около 25 мероприятий только капитального характера. Полностью приостановлены 5 объектов: 2 резервуара объемом по 20000 м<sup>3</sup> для хранения нефти, а также 3 резервуара для хранения дизельного топлива вместимостью 500 м<sup>3</sup>. 40 % резервуаров построено в 60-х и 70-х годах XX столетия. Таким образом, технологическое оборудование морально устарело и представляет опасность возникновения аварийных ситуаций, которые могут привести к пожару.

Инв. № подл. Подпись и дата Взам. инв. № Инв. № дубл. Подпись и дата

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

2.1 Краткая социально-экономическая характеристика Нижневартовского района.

Ниженевартовский район находится на северо-востоке Тюменской области в Ханты-Мансийском автономном округе. Столицей Нижневартовского района является г. Нижневартовск который располагается на главной водной артерии Западной Сибири реке Обь. Население г. Нижневартовска составляет 270000 человек. Рельеф Нижневартовского района равнинный, местность заболоченная изобилует озерами и мелкими реками. В лесах преобладаю хвойные, и карликовые лиственные породы деревьев. Климат в Нижневартовском районе является ярко выраженным континентальным с продолжительной холодной зимой, коротким и прохладным летом, поздними весенними и ранними осенними заморозками. Среднегодовая температура составляет -3 °C, устойчивое появление снежного покрова в последней декаде сентября. В Нижневартовском районе основным видом промышленности является нефтедобывающая. В Нижневартовском районе находятся несколько крупнейших в России месторождений нефти, такие как Самотлорское, Тюменское, Северное, Бахильское и другие. Нижневартовский район занимает ведущее место в нефтедобывающей отрасли Тюменской области. В связи с этим Нижневартовский район представляет собой наиболее сложный и опасный в пожарном отношении регион. На рисунке 2.1 представлено расположение 125 ПЧ на местности.



Рисунок 2.1 - Расположение 125 ПЧ на местности.

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Инв. № дубл

UHB.

Взам.

АБП 00.00.000 ПЗ

ЛПДС - линейная производственная диспетчерская станция «Нижневартовская» является структурным подразделением ОАО «Сибнефтепровод» АО «ТРАНСНЕФТЬ - Сибирь» и представляет собой комплекс сооружений и устройств для перекачки нефти по магистральным нефтепроводам : «Нижневартовск - Курган - Куйбышев», «Усть - Балык - Нижневартовск», «Самотлор -Нижневартовск». Функциональное значение – сбор, хранение и транспортировка подготовленной нефти в линейные магистральные нефтепроводы.

Резервуарный парк ЛПДС «Нижневартовская» состоит из 17 PBC-20000 м³, РВС № 18 сдан в эксплуатацию в 1975 году.

Резервуары для хранения нефти и нефтепродуктов относятся к объектам повышенной экологической опасности, поскольку они работают в сложном напряженно-деформированном состоянии, обусловленном одновременным действием гидростатического давления хранимого нефтепродукта, чередующимся избыточным давлением, значительным перепадом температуры, ветровой и снеговой нагрузками, неравномерными осадками и др.

Анализ статистических данных по разрушению резервуаров показывает, что наибольшее число (около 40 %) аварий происходит в первые 5 лет с начала эксплуатации резервуаров. На период от 5 до 12 лет приходится не более 25 % аварий. После истечения нормативного двадцатилетнего срока эксплуатации число разрушений резервуаров начинает увеличиваться.

Нефтеперекачивающая станция ЛПДС г. Нижневартовска управления магистральных нефтепроводов расположена в Нижневартовском районе на расстоянии 13 км. от города Нижневартовска и занимает площадь 32 га. На площадке ЛПДС имеется 2 основные, 2 подпорные станции и резервуарный парк общей емкостью 340 тыс.м<sup>3</sup>. Хранение нефти производится в резервуарах PBC  $-20000 \text{ м}^3$  - 17 штук.

ЛПДС г. Нижневартовска предназначена для – сбора, хранения и транспортировки подготовленной нефти в линейные магистральные нефтепроводы.

В состав ЛПДС «Нижневартовская» входят основные здания и сооружения:

- АБК административно бытовой корпус, ІІ ст. огнестойкости, 3-х этажное здание, несущие стены - ж/б плиты, перегородки- кирпич, перекрытия ж/б плиты, кровля двускатная шиферная по деревянной обрешетке, стропила деревянные.
- ОУПН 2 общее укрытие подпорной насосной станции, предназначена для забора нефти с PBC - 20000 м<sup>3</sup> и перекачки ее под P-7 кб/см<sup>2</sup>. Здание 1 этажное размеры в плане 30x12м, степени огнестойкости III-A, категория A, класс зоны по ПУЭ В-1А, Несущие стены – ж/б блоки, перекрытие - ж/б плиты.
- ОУМН-2 -общее укрытие магистральной насосной, предназначена для транспортировки нефти в магистральные нефтепроводы через КРД - 2 под Р -21-30 кб/см<sup>2</sup>. здание 1 этажное размером в плане 54 х 15 м, степень огне-

Подпись и дата Инв. Nº дубл.

№ подл.

Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

- 4. ОУПН 3. открытого типа с 4-мя насосами итальянского производства, производительность  $5000 \text{ м}^3$ , P  $12 \text{ кб/см}^2$ . Сооружение размером в плане  $55 \times 35 \text{ м}$  имеет обвалование h 1.7 м.
- 5. ОУМН 3- общее укрытие магистральной насосной № 3, предназначена для транспортировки нефти в магистральные нефтепроводы через КРД 3 под Р 20 30 кб/см². здание 1 этажное размером в плане 54 х 15 м, степень огнестойкости III а, категория А, класс зоны по ПУЭ В1 А, несущие стены ж/б блоки, перекрытие ж/б плиты. Отопление здания водяное, освещение электрическое. В общем укрытии имеется система беспромвальной вентиляции электродвигатели СТД, приточно-вытяжная и подпорная система вентиляции. В электрозале размещен масляный приямок размером 6 х 4 м. с маслобоксами и маслеными насосами. Насосный зал и масленый приямок оборудованы пожарной сигнализацией и системой автоматического пенного пожаротушения.
- 6. Резервуарныный парк предназначен для приема и хранения нефти. Общая емкость парка составляет 340000 м³. РП состоит из 17 резервуаров вертикальных стальных V-20000 м³ каждый. Количество групп- 6 (3 группы по 4 РВС и 3 группы по 2 РВС). РВС № 6, 9, 11, 12, 13 оборудованы понтонами. Основная пожарная нагрузка на ЛПДС нефть подготовленная, t вспышки ниже 15 гр.С, содержание воды в нефти 0,03 1,00 % массы. Общее количество нефти в РП возможно до 340000 м³, в НПС 2,3 до 50 м³.

Радиоактивные и химическое вещества на объекте отсутствуют.

Проектная мощность: Количество сдаваемой нефти - 37.000.000 т/год. Площадь территории: 32 га. Объем PBC – 20000 м³ при взливе – 10,5 м.; Диаметр PBC – 45,6 м.; Установлены дыхательные клапана – КДС - 1500 - 2шт Смонтированы ГПСС – 2000 по 5шт. ИП – 103/2 -датчики температуры по - 10 шт., которые срабатывают при температуре их нагрева до +  $70\,^{0}$ С. По периметру каре резервуаров установлены ручные пожарные извещатели – 5шт. Система орошения d - 108.

Резервуарный парк разделен на шесть групп, между группами выполнено обвалование земляным валом залитым бетоном высотой 2,5 м. Между обвалованиями проложены дороги с твердым покрытием шириной 5 м.

Резервуары РВС - 20000 м<sup>3</sup> обеспечены дыхательной и предохранительной арматурой, уровнемерами, сигнализаторами аварийного уровня, оборудованы пожарной сигнализацией и установками автоматического пенного пожаротушения.

В зоне производственного назначения размещены:

Инв. № подп. Подпись и дата Взам. инв. №

Подпись и дата

Инв. Nº дубл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

S

- общее укрытие магистральных насосов
- общее укрытие подпорных насосов
- ЗРУ, КТП, операторная, узел связи
- блок регуляторов давления, площадка фильтров
- дизельная электростанция, блок-боксы приточной вентиляции, хозяйственно-питьевого водоснабжения, емкости противопожарного запаса воды
  - замерный узел, камера приема и пуска скребка

В подсобно - вспомогательной зоне размещены:

- закрытая стоянка автомобильной техники
- складские помещения артезианские скважины

Система телевизионного наблюдения — ограждение территории ЛПДС «Нижневартовская» находится под наблюдением видеокамер, пульт слежения находится в здании КПП расположенном на территории станции.

Энергоснабжение:

Электроснабжение ЛПДС «Нижневартовская» осуществляется по 1 категории. Электроснабжение НПС - 2 и НПС - 3, ЗРУ - 6кВ и ЗРУ-10 кВ раздельно. обеспечивается по воздушным линиям. Электроснабжение НПС-2 ЗРУ-6кВ-от п/с «МЕГИОН» выполнено двухцепным, гибким токопроводом 6кВ с подвеской проводов (2 провода АС - 400/51 в фазе) на металлических опорах. Длина токопровода 821 м, длина кабельного захода (по 5 кабелей ААБлГ 3 х 240 - 6 на дну цепь к ячейкам №304 и № 603 ЗРУ - 6кВ п/с «МЕГИОН») – 150 м. Электроснабжение НПС - 3 ЗРУ-10кВ от п/с «МЕГИОН» выполнено двухцепным, гибким токопроводом провода АС - 400/51 в фазе. Длина первой цепи — 0,48, длина левой цепи — 0,5 км. Опоры токопровода — портального типа. Длина кабельного захода (фидер НПС - 3) — 236 м (ААБлГУ 3 х 240 5шт.) Фидер НПС — 2 - 214 м(ААБлГУ 3 х 240 5 шт).

### 2.3 Описание технологического процесса.

Резервуарный парк хранения сырой нефти ЛПДС г. Нижневартовска представляет собой комплекс сооружений и устройств для приема, накопления и перекачки нефти по магистральным нефтепроводам «Нижневартовск – Курган - Куйбышев», «Усть – Балык - Нижневартовск», «Самотлор - Нижневартовск» и по назначению относится к нефтеперекачивающим станциям с резервуарным парком. Перекачивающая насосная станция с резервуарным парком предназначена для приема нефти и перекачки ее из резервуарного парка в магистральный нефтепровод.

Основной схемой технологического процесса перекачки нефти НПС-2 ЛПДС г. Нижневартовска является перекачка «через резервуары».

Нефть по подводящему трубопроводу «Самотлор — Нижневартовск» ЛПДС поступает на НПС с давлением 0,5-1,0 кгс/см² через секущие приемные задвижки № 1,5 и направляется на фильтры - грязеуловители № 1,2,3. Перепады давления в фильтрах —грязеуловителях необходимо регистрировать че-

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

п. Подпись и дата

Инв. № дубл.

S

Взам. инв.

Подпись и дата

Инв. № подл.

рез определенные промежутки времени, чтобы контролировать степень загрязнения фильтров — грязеуловителей. При превышении максимального перепада давления на фильтре — грязеуловителе его подвергают очистке. Значение максимального перепада давления на фильтре — грязеуловителе принимается по техническим требованиям завода- изготовителя. Сильно загрязненные фильтры- грязеуловители можно отключить задвижками № 1, 2 и очистить, предварительно включив резервный фильтр- грязеуловитель. Затем нефть, очищенная от механических примесей, парафина - смолистых отложений, посторонних предметов, поступает в технологические резервуары № 9 — 18. Для защиты технологических трубопроводов и арматуры резервуарного парка от превышения давления установлены предохранительные клапаны № 1 - 2 КРД. Давление настройки предохранительных клапанов (по ступеням)  $P_{\pi} = 5 \text{ кгс/см}^2$ , 6,5 кгс/см², 8 кгс/см².

Сброс нефти от предохранительных клапанов предусмотрен в технологические резервуары № 1, 2. С целью дополнительной защиты приемного коллектора резервуарного парка НПС - 2 с при повышении давления при приеме РП свыше 5 кгс/см² автоматически открывается задвижка № 6 на сбросной линии и избыточное давление сбрасывается в технологические резервуары № 1, 2.

Поступление нефти в технологические РВС № 9-18 РП НПС - 2 производится также по подводящему трубопроводу «Самотлор-Нижневартовск» с давление  $0.5 - 1.0 \text{ krc/cm}^2$  и с УУН № 527 НВ ГПЗ с давлением  $3.5 - 4.0 \text{ krc/cm}^2$  через секущую приемную задвижку №16.

Поступление нефти в РВС № 1 - 8 РП НПС - 3 ЛПДС производится по подходящему трубопроводу «УУН №501» — ЛПДС г. Нижневартовска с давлением 0.5 - 1.5 кгс/см² через секущую приемную задвижку №2р и направляется на фильтры - грязеуловители № 1, 2.

Перепады давления в фильтрах - грязеуловителях необходимо регистрировать через определенные промежутки времени, чтобы контролировать степень загрязнения фильтров – грязеуловителей. При превышении максимального перепада давления на фильтре - грязеуловителе его подвергают очистке. Значение максимального перепада давления на фильтре - грязеуловителе принимается по техническим требованиям завода - изготовителя. Сильно загрязненные фильтры - грязеуловители можно отключить задвижками № 1/1, 1/2 или 1/3 и очистить, предварительно включив резервный фильтр- грязеуловитель. Затем нефть, очищенная от механических примесей, парафина — смолистых отложений, посторонних предметов, поступает в технологические резервуары № 1 - 8. Для защиты технологических трубопроводов и арматуры резервуарного парка от превышения давления на приемном коллекторе РП НПС с н/п «УУН № 501» — на ЛПДС установлены предохранительные клапаны № 1-4. Давление настройки предохранительных клапанов Р<sub>н</sub> = 5 кгс/см². Сброс нефти от предохранительных клапанов предусмотрен в технологические резервуары № 1, 2.

Для подачи нефти от резервуаров № 1 - 8 или № 9 - 18 к основным насосам НМ 10000 x 210 (4 шт.) предусмотрена подпорная станция. Из резервуаров

S

нефть откачивается подпорным насосным агрегатом НМП 5000 х 115 (4 шт.) и подается на прием магистральной насосной. Между подпорной и основной насосными установлены предохранительные клапаны № 1 - 4, которые настроены на давление  $P_{\rm H} = 13,5~{\rm krc/cm^2}$  и предназначены для защиты от повышения давления технологических трубопроводов и запорной арматуры. На участке трубопровода от магистральной насосной до магистрального нефтепровода установлен узел регулирования давления РД №№ 1, 2 для поддержания заданных величин давления:

Пуск, остановка НПС, переход с одного работающего агрегата на другой, производится по команде диспетчера РДП, с записью в специальном журнале, по устному или письменному согласованию с диспетчером РДП «Н - В» УМН ОАО «Сибнефтепровод».

Управление НПС может осуществляться в двух режимах: местном или дистанционном (телемеханическом). Выбор режима осуществляется с помощью соответствующего ключа, установленного на лицевой части общестанционной панели. Основным режимом управления является телемеханический режим управления из МДП. Перевод ключа в местный режим выполняется дежурным персоналом при производстве работ в аварийных ситуациях по согласованию с диспетчером МДП.

Местное управление НПС осуществляется в трех режимах:

- кнопочный (ручной) насосный агрегат и задвижки управляются отдельными кнопками на щите управления;
- автоматический пуск и остановка агрегата происходит по заданной программе при нажатии кнопки «Пуск» («стоп»). При аварии и срабатывании защит агрегат останавливается автоматически;
- автоматический резерв насосный агрегат включается автоматически при остановке по защите любого из работающих насосных агрегатов.

Пуск насосных агрегатов производится после выполнения всех подготовительных мероприятий, указанных в «Инструкции по пуску и остановке насосной станции», а также после проверки нормальной работы всех вспомогательных систем (маслосмазки, САР и др.) по параметрам контрольно — сигнальной аппаратуры.

Оборачиваемость в процессе транспортировки и хранения большого количества, разнообразных по своим свойствам нефтепродуктов обуславливает технологическую схему данной нефтебазы.

К основным технологическим процессам относится:

- хранение нефтепродуктов в резервуарах;
- отпуск нефтепродуктов потребителям.

Приемка нефтепродуктов, включающая в себя прием по технологическим трубопроводам при помощи специальных насосов в резервуарный парк. На нефтебазе предусмотрен слив как, верхнего, так и нижнего уровня.

Насосные станции предназначены для перекачки, слива и налива нефтепродукта, внутрибазовой перекачки. В насосной расположено от 8 до 12 насо-

S

сов, максимальной производительностью 600 м<sup>3</sup>/час. Максимальный напор, развиваемый насосами 3,3 мПа. Привод насосов электрический напряжением 380 В. Для обеспечения электроэнергией имеется собственная подстанция и распредустройство мощностью 6000 В.

Для обеспечения нормальной и безопасной работы установкой нефтебазы, предусмотрена автоматика регулирования. Вне насосной (на всасывающих и нагнетательных трубопроводах) на расстоянии 35м от здания предусмотрены аварийные запорные устройства, приводимые в действие частично автоматическими системами управления и частично вручную.

Технологией также предусмотрена внутрибазовая транспортировка нефтепродукта из одного резервуара в другой, а также откачка нефтепродукта из технологических трубопроводов при авариях или повреждениях.

2.4 Организация контроля за технологическим процессом на объекте.

Оперативный персонал НПС осуществляет:

- непосредственное управление технологическим оборудованием, системами, сооружениями;
- первичный учет количества принимаемой, перекачиваемой, сдаваемой, находящейся на хранении нефти и контроль ее качества;
- постоянный контроль технологических параметров, технического состояния основного и вспомогательного оборудования, систем, сооружений на вверенных объектах, а также регистрацию через каждые 2 часа значений технологических параметров.

Все переключения на НПС, технологических трубопроводах, пуски, остановки основного оборудования, изменения режимов работы НПС, нефтепроводов должны регистрироваться в оперативной документации диспетчерских служб и оперативного персонала НПС.

Основное нефтеперекачивающее оборудование должно выводиться из работы или резерва только по согласованию с диспетчером, кроме случаев их аварийного состояния или явной опасности для здоровья и жизни людей.

Оперативный контроль, регистрация, анализ основных технологических параметров работы НПС, осуществляется не реже, чем через каждые два часа, на всех уровнях диспетчерских служб.

При возникновении аварийных ситуаций на объектах НПС оперативнодиспетчерский персонал должен действовать согласно Планам ликвидации возможных аварий и Планам тушения пожаров.

Работники оперативно-диспетчерских служб в рамках выполняемых функций руководствуются:

- Регламентом АО «Транснефть Сибирь»;
- должностными, производственными инструкциями;
- инструкцией по учету нефти при ее транспортировке;
- технологической картой технологических трубопроводов;

14014	Лист	№ докум.	Подпись	Пото

- графиком плановых остановок магистральных нефтепроводов;
- картой установок технологических защит нефтепровода, основного и вспомогательного оборудования НПС;
  - планами ликвидации возможных аварий и планами тушения пожаров;
  - положением о диспетчерской службе, отделе;
- стандартами, техническими условиями на принимаемую и сдаваемую нефть;
- правилами по охране труда, пожарной безопасности, промышленной безопасности;
- инструкциями по эксплуатации средств телемеханики, аппаратуры и передачи информации.

Работа оперативно – диспетчерской службы оформляется записями в следующих документах:

- суточном диспетчерском листе;
- в оперативных журналах;
- журнале распоряжений;
- журнале регистрации входящих и исходящих телефонограмм;
- журнале контроля движения средств очистки и диагностики;
- суточных сводках;
- журналах регистрации качества принимаемой и сдаваемой нефти;
- журнале приема сдачи смены.

Срок хранения перечисленных документов – 3 года.

Оперативный персонал НПС должен иметь следующие чертежи и схемы:

- генплан НПС с существующими сетями;
- подробные технологические схемы объектов с обозначением номеров задвижек, резервуаров, основных, подпорных агрегатов, фильтров грязеуловителей, другого оборудования с указанием их основных технических характеристик;
  - технологические карты резервуаров;
  - карты установок технологических защит НПС;
  - градуированные таблицы резервуаров;
  - расчетные технологические режимы НПС;
- инструкции дежурному диспетчеру при возникновении аварийных ситуаций.

Таким образом, на НПС предусмотрено:

- централизованное управление за всеми устройствами из помещения операторной;
  - автоматическая защита насосной по общестанционным параметрам;
  - автоматическое регулирование давления в трубопроводе;
  - автоматическое управление вспомогательными системами.
  - 2.5 Краткая характеристика резервуара.

ı					
ı					
ı	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Резервуар РВС  $-20000 \text{ м}^3$ , вертикальный, стальной, без понтона полистовой сборки со стационарной крышей представлен на рисунке 3.1.

Габаритные размеры резервуара:

- диаметр 45,6 м;
- высота 11,92 м.

Конструкция резервуара обеспечивает нормативный расчетный срок службы – 50 лет [16].



Рисунок 2.2 - Резервуар с нефтью  $PBC - 20000 \text{ м}^3$ 

Резервуары предназначены для работы с нефтепродуктами, ориентировочная характеристика некоторых резервуаров приведена в таблице 2.1

Изм. Лист № докум. Подпись

Дата

Подпись и дата

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

№ подл.

АБП 00.00.000 ПЗ

Лисп

Взам.

Инв. № подл.

Таблица 2.1 - Характеристика крупнейших резервуаров мира.

Наименование	Вместимость	Размеры, м	
	резервуара,		
	тыс. м <sup>3</sup>	высота	диаметр
1	2	3	4
США	240	19,5	125,0
Саудовская Аравия	240	22,0	118,0
Иран	160	17,8	109,0
Япония	150	22,6	100,1
Франция	127	22,4	88,0
Германия	115	21,9	84,0
Россия	50	17,9	60,7

Нефть - горючая масляная жидкость с различными соединениями (серными, азотистыми, кислотными). Характеристика подготовленой нефти представлена в таблице 2.2.

Удельный вес  $-845 - 860 \text{ кг/м}^3$ 

Температура самовоспламенения (+ 300 °C);

Температурные пределы воспламенения:

нижний  $-(35 \, {}^{0}\text{C})$ 

верхний  $-(-14^{\circ}C)$ 

Скорость выгорания -0.03 - 0.12 м/час.;

Скорость нарастания прогретого слоя – 0,24 - 0,36 м/час;

Температур пламени – (1100 °C) [16].

Таблица 2.2 - Физико-химические свойства подготовленной нефти

No	Наименование показа-	Ед.изм.	Значения
$\Pi/\Pi$	телей		
1	2	3	4
1	Плотность (20 °C)	$K_{\Gamma}/cm^3$	847,7
2	Обводненность	% вес	0,03 - 0,09
3	Содержание серы	% вес	1,12
4	Хлористых солей	% вес	0,001
		$MM/дM^3$	6,03
5	Механических примесей	% вес	0,002
		$MM/дM^3$	15
6	Смол	% вес	7,6
7	Парафинов	% вес	0,9
8	Температура кипения	°C	50

1	2	3	4
9	Температуры вспышки	°C	- 14
10	Температура застывания	°C	Ниже –14
11	Температура нефти,	°C	(+7) - (+30)
	$T_{min}$ - $T_{max}$		

Для размыва и перемешивания донных отложений подвижной струей нефти, формируемой пропеллером мешалки в резервуаре, применено взрывозащищенное устройство «Диоген-700». Для зачистки резервуара предусмотрен патрубок  $Д_v$  150 мм с зумпфом.

Дыхательная арматура. На сферической кровле резервуара установлены клапаны дыхательные со встроенным огнепреградителем КДС2 - 3000У Ду 500 мм,  $P_{\text{изб.}} = 2,3$  кПа,  $P_{\text{вак.}} = 0,4$  кПа по ТУ 26-02-1009-93 в количестве 4 - х штук.

Трубопроводы пожаротушения и орошения. Резервуар имеет кольцо орошения и трубопроводы подслойного пенотушения внутри резервуара. Трубопроводы кольца орошения, кольца подачи пены монтируются с соблюдением указанных на чертежах уклонов.

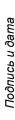
- 2.6 Система противопожарной защиты объекта.
- 2.6.1 Противопожарное водоснабжение.

ЛПДС г. Нижневартовска обеспечена кольцевым противопожарным водопровод диаметром 420 мм с 80 пожарными гидрантами и 2 пожарными резервуарами с запасом воды по 700 м³ каждый, подпитка резервуаров с водой производиться от пожарного водопровода ЦППН - 1 подача воды в противопожарный водопровод может осуществляться 2 способами с ЦППН - 1 Р - 6,8 атм. С РВС − 700 м³ через пожарно-насосную ЛПДС в пожарное кольцо (ПНС иметься 2 насоса производительностью по 500 м³ в час каждый) Включение ПНС может осуществляться местном режиме с операторной МДП и с кнопкой включения пожарного насоса, расположенных у НПС - 2,3 а также в резервуарном парке. Для забора воды непосредственно с резервуаров выведены водопроводы, оборудованные полугайками ГМ - 80, 125, 200. На РВС - 20000 № 1 - 18 смонтированы кольца орошения запитанные от противопожарного водопровода. На рисунке 2.3 представлен узел подключения водяного охлаждения.

Ине. № подл. Подпись и дата Взам. ине. № Ине. № дубл. Подпись и дата

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ



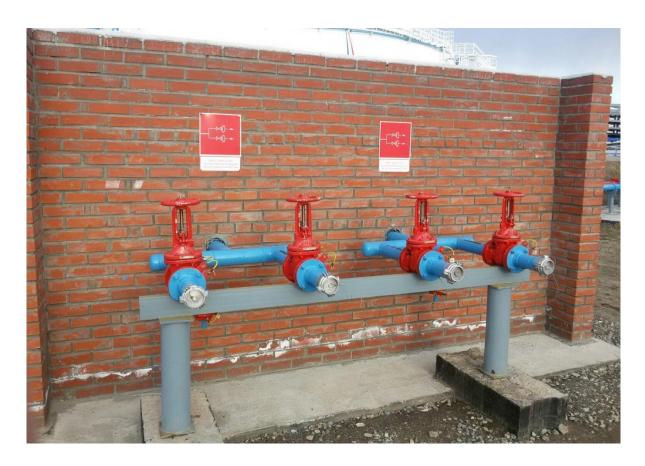


Рисунок 2.3 - Узел подключения водяного охлаждения

#### 2.6.2 Характеристика системы пенного пожаротушения.

На ЛПДС г. Нижневартовска имеется автоматическая установка пенного пожаротушения, которая работает от  $\Pi\Gamma C$  - 2, 3. Установка пожаротушения  $H\Pi C$  - 2 включает в себя:  $\Pi\Gamma C$  - 2:

- два пожарных насоса 3В200 (производительность каждого 450 м $^3$ /час, напор 8, 7 м.);
  - резервуары с запасом пенообразователя ПО 6TC общей емкостью 12 м<sup>3</sup>;
- трубопроводы в насосные залы магистральной и подпорной станций НПС-2;
  - трубопроводы в маслоприямок электрозала магистральной насосной;
  - трубопроводы в камеру регуляторов давления (КРД 2).

На каждом РВС стационарно смонтировано - 5 пеногенераторов ГПСС - 2000. Пеногенераторы ГПС - 600 смонтированы:

- насосный зал магистральной насосной 6 шт.;
- насосный зал подпорной насосной 4 шт.;
- масло приямок электрозала магистральной насосной 1 шт;
- камера регуляторов давления 1 шт.

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

инв. №

Взам.

№ подл.

В РП по «каре» обвалования смонтированы кнопки включения пожарных насосов из ПГС N 2.

Установка пожаротушения НПС - 3 включает в себя: ПГС - 3:

- два пожарных насоса 1Д200 90 (производительность 200 м³/ч резервуар с запасом пенообразователя  $\Pi O$  6TC объёмом 3,5 м;
  - резервуар с готовым к применению пенораствором объёмом 50 м<sup>3</sup>;
- трубопроводы подачи пены в насосный зал магистральной насосной НПС-3;
  - трубопроводы в маслоприямок электрозала магистральной насосной;
  - трубопроводы в камеру регуляторов давления;
  - трубопроводы в техническое подполье ЗРУ 10 кВ.

Пеногенераторы ГПС - 600 смонтированы:

- насосный зал магистральной насосной -4 шт.;
- масло приямок электрозала магистральной насосной 1 шт.;
- камера регуляторов давления -2 шт.;
- техподполье ЗРУ 10 кВ -4 шт.

Системой подслойного пенотушения от передвижной пожарной техники, оборудованы резервуары: PBC -  $20000 \text{ м}^3 \text{ N} \text{ } 1, 2, 4, 5, 7, 8, 10, 15, 17$ 

РВСП – 20000  $M^3$  № 6, 9, 11, 12, 13, 14, 16, 18. Ёмкости для подслойного пенотушения находятся на тележках в гараже службы ЛЭС., в летний период допускается хранение на территории станции. Общее количество пенообразователя «Мультипена» - 26  $M^3$ . На рисунке 2.4 представлен напорный узел СППТ.



Рисунок 2.3 - Напорный узел СППТ

			·	
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

3.1. Обоснования возможных мест возникновения пожара в резервуарном парке ЛПДС г. Нижневартовска.

Пожары в резервуарных парках характеризуются сложными процессами развития, носят затяжной характер и требуют для их ликвидация большого количества сил и средств. Наиболее пожароопасным участком на ЛПДС г. Нижневартовска является резервуарный парк. Пожары в резервуарах обычно начинаются с взрыва паровоздушной смеси в газовом пространстве резервуара и срыва крыши или вспышки "богатой" смеси без срыва крыши, но с нарушением целостности ее отдельных мест. Сила взрыва, как правило, большая у тех резервуаров, где имеется большое газовое пространство, заполненное смесью паров нефтепродукта с воздухом (низкий уровень жидкости). В зависимости от силы взрыва в вертикальном металлическом резервуаре может наблюдаться обстановка:

- крыша срывается полностью, ее отбрасывает в сторону на расстояние 20 30 м. Жидкость горит на всей площади резервуара;
- крыша несколько приподнимается, отрывается полностью или частично, затем задерживается в полупогруженном состоянии в горящей жидкости;
- крыша деформируется и образует небольшие щели в местах крепления к стенке резервуара, а также в сварных швах самой крыши. В этом случае горят пары ЛВЖ над образованными щелями [16].
  - 3.2. Пути возможного распространения пожара

Пути распространения пожара при:

- взрыве паровоздушной смеси в газовом пространстве резервуара с последующим срывом крыши и отбросом ее на 20 - 30 метров горение может распространиться, как по всей площади резервуара, так и за его пределы;
- факельном горении на дыхательной арматуре, в местах соединения пенных камер со стенками резервуара, горение может распространится по всей площади резервуара;
- горении по всей площади резервуара, за счет теплового излучения факела пламени, а также конвективного переноса тепла раскаленными газами происходит воспламенение паров нефти на соседних резервуарах, выходящих через дыхательную арматуру, замерные устройства и т.п.
- наличии ветра горение значительно усиливается, масса дыма и пламени отклоняется в сторону, тем самым увеличивается вероятность распространения пожара на соседние резервуары и сооружения.

АБП 00.00.000 ПЗ

Лисп

Состояние резервуаров и его оборудования после возникновения пожара определяет способ тушения и ведения боевых действий подразделений. Основными параметрами пожаров в резервуарных парках являются:

площадь пожара, высота факела пламени, плотность теплового потока, скорость выгорания, скорость прогрева жидкости. Линейная скорость выгорания для нефти составляет 15 см/ч, а скорость прогрева для нефти составляет 24 - 36 см/ч [16]. Накопление тепла в поверхностном слое нефтепродукта в значительной степени влияет на процесс тушения. Высокая температура разрушает пену, увеличивает расход огнетушащих веществ и время тушения.

На поверхности жидкости температура близка к температуре кипения, но у нефти температура поверхности медленно возрастает по мере выгорания легких фракций. Для большинства нефтепродуктов температура поверхности жидкости составляет более 100 °C. Основными явлениями, сопровождающими пожар в резервуарных парках, являются вскипание и выброс. При уменьшении вязкости верхнего слоя нефти капли воды опускаются вглубь и накапливаются там, где вязкость нефти еще велика. Одновременно капли воды нагреваются и закипают. Пары воды вспенивают нефть, которая переливается через борт и происходит вскипание (т. е. вскипание воды, содержащейся в нефти). Вскипание возникает раньше, чем выброс. Сейчас нет точных данных, позволяющих РТП определить время, по истечении которого наступит вскипание. Опытами установлено, что если высота свободного борта превышает толщину прогретого слоя больше чем вдвое, жидкость не переливается через борт при условии содержания воды в нефти до 1 %, тогда вскипание происходит через 45 - 60 мин. Вскипание увеличивает температуру пламени до 1500 °C, высота пламени увеличивается в 2 - 3 раза, тепловой поток возрастает в несколько раз, за счет полного сгорания [16].

Выброс можно объяснить следующим образом, температура прогретого слоя нефти может достигать 300 °C. Этот слой, соприкасаясь с водой, нагревает ее до температуры значительно большей, чем температура кипения. При этом происходит бурное вскипание воды с выделением большого количества пара, который выбрасывает находящуюся над водой нефть за пределы резервуара.

Выброс может произойти во время пожара в резервуаре, где под слоем жидкости находится вода, т.е. в зависимости от условий хранения, где образуется прогретый слой жидкости; где температура прогретого слоя выше температуры кипения воды. Время выброса (т. е. время от начала пожара до выброса) можно определить, если известен уровень жидкости в резервуаре, толщина слоя воды, а также линейная скорость выгорания и скорость прогрева, тогда получим время, ч, по формуле:

Инв. № подл. Подпись и дата

Инв. Nº дубл.

S

UHB.

$$T_{\text{впб.}} = H - h / W + U \tag{3.1}$$

где Н – уровень жидкости в резервуаре, м;

h – толщина слоя воды, м;

U – линейная скорость выгорания, м/ч;

W – линейная скорость прогрева, м/ч.

Как вывод можно отметить, что вскипание и выброс на пожарах в резервуарных парках представляют серьезную опасность для личного состава и техники, увеличивают размеры пожара, изменяют характер горения, вызывают необходимость перегруппировки сил и средств, введения резерва, изменения плана тушения и т.п.

Основными мерами борьбы с вскипанием и выбросом могут быть:

ликвидация пожара до вскипания или выброса, дренирование (откачка) слоя воды из резервуара. Для выбора эффективных боевых действий РТП должен иметь данные по параметрам пожара и явлениям, сопровождающим пожар [6].

# 3.3 Возможные зоны задымления и прогнозируемая концентрация продуктов горения

Горение нефти и нефтепродуктов в резервуаре может сопровождаться мощным тепловым излучением в окружающую среду, а высота светящейся части пламени составлять 1 - 2 диаметра горящего резервуара. Отклонение факела пламени от вертикальной оси при скорости ветра около 4 м · с<sup>-1</sup>, составляет 60-70 °C. Если при факельном горении наблюдается черный дым и красное пламя, то это свидетельствует о высокой концентрации паров горючего в объеме резервуара, и опасность взрыва незначительная. Сине - зеленое факельное горение без дымообразования свидетельствует о том, что концентрация паров продукта в резервуаре близка к области воспламенения и существует реальная опасность взрыва. Возможная температура пожара – 1100....1300 °C [10].

Вывод: вследствие воздействия высоких температур и тепловых потоков при проведении работ по тушению пожаров, существует необходимость обеспечить личный состав защитными теплоотражательными костюмами, и защищать ствольщиков водяными струями.

Инв. № подл. Подпись и дата Взам. инв. № Инв. № дубл. Подпись и дата

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

UHB.

- 4 ОРГАНИЗАЦИЯ ТУШЕНИЯ ПОЖАРА ПОДРАЗДЕЛЕНИЯМИ ПОЖАРНОЙ ОХРАНЫ
  - 4.1 Рекомендуемые средства и способы тушения пожара.

Способы тушения: охлаждение конструкций, изоляция горящей поверхности.

Для тушения пожаров в резервуарных парках с помощью передвижной пожарной техники и полустационарных систем применяют:

- воду в виде распыленных струй;
- огнетушащие порошки и инертные газы;
- перемешиванием горючей жидкости,
- ВМП средней и низкой кратности [16].

Для успешного тушения распыленными струями воды в основном темных нефтепродуктов с температурой вспышки больше 60 °C должны быть выполнены условия:

- дисперсность воды 0,1 0,5 м/к;
- одновременное перекрытие струёй воды всей площади горения;
- интенсивность подачи на охлаждение соседних PBC не менее 0.3 л/( $\mathrm{M}^2\mathrm{c}$ );
  - интенсивность подачи на охлаждение горящего PBC 0,8 л/(м<sup>2</sup>c);
  - интенсивность подачи при пенной атаке  $0.8 \text{ л/(м}^2\text{c})$ .

Огнетушащие порошки применяются для тушения различных ЛВЖ и ГЖ в резервуарах объемом не более 5 тыс.  ${\rm m}^3$  [16].

Для подачи порошков в основном применяют схему полустационарной подачи в резервуар, подключая к ней передвижные средства, автомобили порошкового тушения, или подают с помощью стволов через борт резервуара.

Перемешивание жидкости используется также в основном в полустационарных или стационарных системах тушения и может осуществляться с помощью струй воздуха или самого нефтепродукта. Сущность тушения заключается в том, что поверхностный слой горящей жидкости охлаждается за счет смешивания с нижними холодными слоями до температуры ниже температуры самовоспламенения. Способ перемешивания можно применять только для тушения жидкостей, у которых температура вспышки не менее чем на 5 °C выше температуры воздуха при вместимости резервуаров от 400 до 5000 тыс. м³ [16].

В качестве основного средства тушения пожаров нефти и нефтепродуктов в резервуарах применяют огнетушащие пены средней и низкой кратности. ВМП средней кратности является основным средством тушения ЛВЖ и ГЖ, пена низкой кратности допускается для тушения пожаров в резервуарах, оборудованных установками СППТ (через слой горючего).

Нормативные интенсивности подачи средств для тушения ЛВЖ составляют: 0,08, а для ГЖ - 0,05 л/( $\rm m^2 c$ ) [16].

При расчете сил и средств нормативная интенсивность выбирается с учетом времени свободного развития пожара. Под временем свободного развития пожара следует понимать время от момента начала пожара до подачи огнетушащего вещества.

Нормативную интенсивность раствора пенообразователя при подаче пены на поверхность горючей жидкости следует увеличивать в 1,5 раза при свободном развитии пожара от 3 до 6 часов, в 2 раза при продолжительности пожара от 6 до 10 часов и 2,5 раза при продолжительности пожара более 10 ч [17].

В настоящее время в практике работы пожарной охраны применяются в основном три приема подачи огнетушащих пен в резервуары.

- через слой горючего с помощью специального оборудования резервуара,
- через борт резервуара в виде навесной струи с помощью пенных стволов, пеносливов, и гидромониторов,
  - подслойный способ [17].

Для снижения интенсивности разрушения пены при осуществлении любого из приемов необходимо интенсивное охлаждение стенок резервуаров, особенно в местах подачи пены.

4.1.1 Подслойное пожаротушение в резервуарах с нефтью и нефтепродуктами.

Особенность подслойного пожаротушения заключается в подаче низкократной пленкообразующей пены непосредственно в глубинные слои нефти или нефтепродукта. Для реализации этого способа используются специальные фторсинтетические пленкообразующие пенообразователи и особые высоконапорные пеногенераторы. На рисунке 4.1 приведена схема подслойного пожаротушения РВС.

Высокоэффективная система подслойного тушения пожаров в резервуарах с нефтью состоит из трубопроводов, введенных в полость резервуара. На них смонтированы: нормально открытая задвижка, предохранительная разрывная мембрана, обратный клапан и высоконапорный пеногенератор, соединенный с пожарной автоцистерной (либо с автоматической системой пожаротушения), имеющей емкости с водой, фторсинтетическим пенообразователем и насос со смесителем [17].

В качестве тушащего средства применяется пленкообразующий фторсинтетический пенообразователь. Он представляет собой пенное средство пожаротушения по удельному весу легче нефти. Пена не абсорбирует на поверхности своих пузырьков легковоспламеняющуюся жидкость при прохождении через ее слой и образует на поверхности газонепроницаемую пленку, обладает высокой поверхностной активностью и способностью к самовосстановлению в случае разрыва. Такие свойства обеспечивают условия быстрой ликвидации пожара и исключают возможность повторного возгорания [17].

Подпись и дата Взам. инв. № Инв. № дубл. Подпись и дата

Инв. № подл.

Лист

№ докум.

Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ



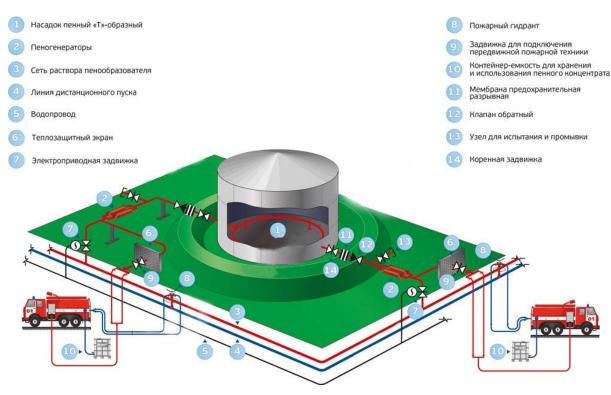


Рисунок 4.1 - Подслойное пожаротушение РВС

- Система подслойного тушения пожара получает сигнал на тушение пожара от термочувствительного кабеля, опоясывающего верхний пояс резервуара. Сигнал от термоизвещателей поступает в пожарное депо. В целях безопасности пожарные машины, напорные узлы (вт. ч. баки-дозаторы) располагаются вне обвалования защищаемого резервуара. Количество термоизвещателей зависит от объема резервуара, выбор марки термоизвещателя - от ценовых
- На место пожара выезжают пожарные автомобили (их количество зависит от проекта СПТ). Раствор пенообразователя нужной концентрации (3 или 6 %) вырабатывается пожарной машиной и баком-дозатором (если в системе предусмотрены и те и другие, все зависит от проекта СПТ. Существенное преимущество использования баков-дозаторов -это оперативность срабатывания при возникновении пожара). Пожарные автомобили присоединяются к гид-
- Дистанционно открываются задвижки с электроприводами, распо-
- Пожарные рукава подключаются к напорным узлам с высоконапорными генераторами. Вручную открываются отсекающие задвижки, расположенные за пределами обвалования, и раствор пенообразователя подается к высоконапорным генераторам. В случае если в СПТ предусмотрены бакидозаторы, при возникновении пожара система автоматики включает насосную

Лист № докум. Подпись Дата

ZHB.

АБП 00.00.000 ПЗ

- 5. Процесс образования пены низкой кратности происходит в высоконапорных пеногенераторах (условное обозначение ВПГ), находящихся за обвалованием резервуара. Высоконапорный генератор имеет обратный клапан, препятствующий выходу легковоспламеняющейся жидкости при внезапном отказе в работе по любым причинам.
- 6. После ВПГ низкократная пленкообразующая пена поступает в напорные трубопроводы.
- 7. На напорной линии устанавливается предохранительная разрывная мембрана, которая предназначена для герметизации участка трубопровода, соединяющего резервуар с обратным клапаном и высоконапорным пеногенератором. При срабатывании системы подслойного тушения пожара высоконапорный пеногенератор начинает вырабатывать пену и создает на выходе давление пены. Под действием давления шибер мембраны поворачивается в сторону резервуара, и многозубый нож, закрепленный на этом шибере, разрывает фторопластовую пленку и открывает свободный проход для поступления пены в нижний слой жидкости в резервуаре.
- 8. Низкократная пленкообразующая пена подается по напорным трубопроводам в нижний пояс резервуара с последующим распределением через ее внутреннюю разводку, образованную пенными Т образными насадками. Пена всплывает на поверхность, где образует огнестойкую и непроницаемую для воздуха пленку. При работе системы зона горения быстро локализуется от периферии резервуара к центру, и пламя подавляется в течение нескольких минут:

время прохождения пены от пеногенератора до поверхности резервуара, как правило, составляет 40 - 60 секунд. Быстрому растеканию пены по поверхности горючей жидкости способствуют конвективные потоки, направленные от места выхода пены к стенкам резервуара; через 90 - 120 секунд после появления пены на поверхности горение значительно снижается; в дальнейшем, в течение 120 - 180 секунд горение полностью прекращается.

9. После остановки подачи пены на всей поверхности горючей жидкости образуется устойчивый пенный слой толщиной 50 мм, который в течение нескольких часов защищает поверхность нефти от повторного воспламенения [16].

Преимущества системы подслойного тушения пожаров:

Инв. № подл. Подпись и дата Взв

Подпись и дата

Инв. Nº дубл.

S

UHB.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Лисп

- 1. Обеспечивает оперативное тушение пожара за счет образования на поверхности горящей жидкости огнестойкой самозатягивающейся пленки из всплывших на поверхность мелких пузырьков пены, перекрывающих доступ кислорода в зону горения.
- Позволяет резко снизить температуру нефти независимо от диаметра защищаемого резервуара.
- Эффективна при наличии изолированных пространств, которые могут образовываться при заворачивании стен, обрушении крыши, вспучивании понтона.
- 4. Активность тушащего действия системы подслойного пожаротушения не зависит от времени развития пожара, поскольку низкократная пена вводится в холодный, нижний слой нефти в резервуаре.

На рисунке 4.2 приведена схема подслойного пожаротушения РВС (от передвижной пожарной техники и через бак-дозатор).

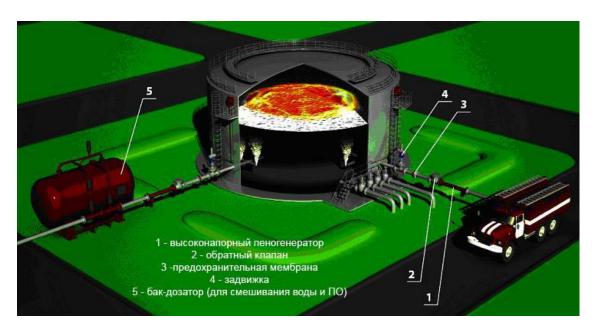


Рисунок 4.2 - Подслойное пожаротушение РВС (от передвижной пожарной техники и через бак-дозатор)

Элементы входящие в систему подслойного пожаротушения предствлены на рисунках 4.3, 4.4.



Рисунок 4.3 - Высоконапорный пеногенератор

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

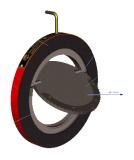


Рисунок 4.4 - Предохранительная разрывная мембрана

## 4.2 Характеристика Нижневартовского гарнизона пожарной охраны

В таблице 4.1 приведена выписка из расписания сил и средств Нижневартовского гарнизона, привлекаемые на тушение пожара ЛПДС «Нижневартовская».

Таблица 4.1 - Выписка из расписания сил и средств Нижневартовского гарнизона, привлекаемые на тушение пожара ЛПДС «Нижневартовская» по 3 номеру вызова

Подразделение	Количество и тип пожарных автомоби- лей, шт.	Численность боевого расчета, чел.
1	2	3
ПЧ - 125	2 АЦ - 40, 1 АКП	12
TCT	1 АЦ - 40	6
ПЧ - 42	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 90	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 17	ПНС - 110, АР	4
ПЧ - 97	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 65	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 39	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 24	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 43	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 33	1 АЦ - 40	4
ПЧ - 11	1 АЦ - 40	4

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Инв. № дубл.

Взам. инв. №

Инв. № подл.

Инв. № подл.

4.3 Возможные параметры пожара на момент прибытия первого подразделения пожарной охраны

Вариант №1: Горение разлива нефти в каре и РВС - 20000 м³ № 8 по всей площади зеркала резервуара. Приложение Б.

Площадь пожара  $-4180 \text{ м}^2$ 

Площадь тушения 1 этап - 2548 м<sup>2</sup> (тушение в обваловании).

2 этап - 1632 м<sup>2</sup> (тушение PBC).

Вариант № 2: Горение PBC – 20000 м³ на всей площади зеркала резервуара №8. Приложение В.

Площадь пожара —  $1632 \text{ м}^2$ 

Площадь тушения пожара — 1632 м<sup>2</sup>

- 4.4 Расчет необходимого количества сил и средств.
- 4.4.1 Расчет сил и средств для тушения пожара.

Вариант 1 «Тушение пожара в PBC –  $20000 \, \mathrm{m}^3$  и в обваловании, от передвижной пожарной техники»

Тактический замысел.

Произошел взрыв паровоздушной смеси внутри резервуара, локальное разрушение, розлив нефти, горение по всей площади обвалования и на запорной арматуре. Вышла из строя система орошения и пенотушения резервуара, высота факела 50 метров, уровень нефти 7,2 метра, ветер северный 2 м/с, температура воздуха  $+15~^{\circ}$ C.

Расчет сил и средств для тушения PBC-20000  ${\rm M}^3$ 

Дополнительные данные для расчета:

- линейная скорость прогрева нефти  $0,4\,$  м/час;
- линейная скорость выгорания нефти  $0,15\,$  м/час;
- площадь «зеркала» резервуара 1632 м<sup>2</sup>;
- радиус резервуара 23 метра;
- периметр резервуара 143 метра;
- высота резервуара 12 метров;
- температура вспышки нефти  $28\,^{0}$ C, [1];
- площадь обвалования  $-2548 \text{ м}^2$  [1];

Тушение производится в 3 этапа:

- 1. Охлаждение горящего и соседнего резервуара.
- 2. Тушение горящей нефти в каре.
- 3. Тушение горящего РВС 20000 м3.

			·	
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

1.1. Время свободного развития пожара рассчитываем по формуле:

$$T_{cB} = t_{oбH} + t_{c6} + t_{cneg} + t_{бp}$$
 (4.1)

где  $t_{\text{обн}}$  – время обнаружения пожара, мин;

 $t_{c\delta}$  – время сбор и выезда, мин;

 $t_{\text{след}}$  – время следования, мин;

 $t_{\text{бр}}$  – время боевого развертывания, мин.

$$T_{cb} = 1 + 1 + 2 + 4 = 8$$
 минут

Обстановка на пожаре на момент прибытия первого РТП. Внутри резервуара горит нефть на всей площади зеркала  $S_{\text{пож}} = 1632 \text{ м}^2$  и в обваловании по всей площади. Приведены в действие кольца орошения соседних резервуаров.

1.2. Определение необходимого количества водяных стволов на охлаждение горящего резервуара:

При пожаре в обваловании  $I_{rp} = 1,2 \text{ л/c}$ 

Требуемый расход воды на охлаждение определяется по формуле:

$$Q_{Tp}^{\text{OXJ.FOP}} = P \cdot I_{Tp} \tag{4.2}$$

где Р – периметр резервуара, м;

 $I_{\text{тр}}$  – требуемая интенсивность, л/с.

$$Q_{\text{тр}}^{\text{охл.гор}} = 143 \cdot 1,2 = 171,6 \text{ л/сек}$$

Количество стволов на охлаждение определяется по формуле:

NCTB 
$$^{\text{OXJ. rop}} = Q_{\text{Tp}}^{\text{OXJI rop}} / q_{\text{CTB}}$$
 (4.3)

где  $Q_{\text{тр}}^{\text{охл гор}}$  — требуемый расход на охлаждение, л/с;  $q_{\text{ств}}$  — расход ствола, л/с.

Nств  $^{\text{охл. гор}} = 171,6 / 23 = 8$  стволов ПЛС - 20 (со спрыском 28 мм) или 4 ствола — монитора «Блицфайе» и 2 ПЛС - 20 (расход ствола-монитора «Блицфайе» = 33 л/с).

1.3. Определение необходимого расхода воды на охлаждение соседних резервуаров

Инв. № подл.

Подпись и дата

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Jiuciii

77 C

где  $N_{pвc}$  – количество PBC; P – периметр резервуара, м;

 $I_{rp}$  – требуемая интенсивность на охлаждение, л/с;

 $N_{pe3}$  – количество соседних PBC.

$$Q_{\kappa o}^{\text{oxp.coc}} = (1 \cdot 0.5 \cdot 143 \cdot 0.2) \cdot 3 = 42.9 \text{ g/cek}$$

Охлаждение соседних резервуаров производится кольцами орошения,

Для защиты дыхательной арматуры на двух резервуарах, находящихся с подветренной стороны от горящего принимаем 2 ПЛС - 20 со спрыском d=28 мм.

1.4. Определение стволов для защиты личного состава и техники, работающих по охлаждению горящего и соседних резервуаров:

По условиям охраны труда для защиты личного состава, работающего с 4 стволами — мониторами и 4 ПЛС - 20 принимаем 8 ствола РСК — 50 [3].

1.5. Общее количество водяных стволов:

Количество водяных стволов определяем по формуле:

$$N_{\text{ств}}^{\text{общ}} = N_{\text{ств}}^{\text{охл. гор}} + N_{\text{ств}}^{\text{охл. сос}} + N_{\text{ств}}^{\text{защ л/c}}$$
 (4.5)

где  $N_{\text{ств}}^{\text{охл. гор}}$  – количество стволов для охлаждения горящих;

 $N_{\text{ств}}^{\text{охл.сос}}$  – количество стволов для охлаждения соседних;

 $N_{\text{ств}}^{\text{защ л/}}$  - сколичество стволов для защиты л/с.

 $N_{\text{ств}}^{\text{общ}} = 6 + 2 + 8 = 16$  стволов, из них 4 ствола — монитора, 4 лафетных ствола ПЛС — 20, 8 стволов РСК-50

1.6. Определение общего расхода и количества воды на охлаждение и защиту:

Расход воды на охлаждение и защиту определяем по формуле:

$$Q_{\text{общ.}}^{\text{охл.}} = N_{\text{ств}}^{\text{ охл. гор}} \cdot q_{\text{ств}} + N_{\text{ств}}^{\text{ охл. сос}} \cdot q_{\text{ств}} + N_{\text{ств}}^{\text{ защ л/c}} \cdot q_{\text{ств}} + Q_{\text{ко}}^{\text{ охл. сос}} \tag{4.6}$$

где  $N_{\text{ств}}^{\text{охл. гор}}$  – количество стволов для охлаждения горящих;

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

Подпись и дата

Инв. Nº дубл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Лист

୬

Инв. № подл.

 $N_{\text{ств}}^{\text{охл.сос}}$  – количество стволов для охлаждения соседних;

 $N_{\text{ств}}^{\text{защ л/c}}$  - количество стволов для защиты;

 $q_{cтв}$  – расход ствола, л/с.

$$Q_{\text{общ.}}^{\text{охл.}} = (4 \cdot 33 + 2 \cdot 23) + 2 \cdot 23 + 8 \cdot 3,7 + 42,9 = 296,5 \text{ л/сек.}$$

1.7. Определяем водоотдачу водопровода:

По табличным данным «Справочника РТП» Я.С. Повзик [11] водоотдача кольцевого водопровода d 400 мм при давлении 6 атмосфер составляет 512 л/с.

$$Q_{\phi} = 512 \text{ J/c}$$
;

$$Q_{Tp} = 296,5 \text{ л/c}$$

$$Q_{\varphi} > Q_{\scriptscriptstyle Tp}$$

Водопровод ЛПДС «Нижневартовская» обеспечивает требуемое количество воды.

2. Второй этап тушения (подготовка и проведение пенной атаки тушения пожара в обваловании, от передвижной пожарной техники)

площадь обвалования  $-2548 \text{ m}^2$ .

2.1. Определение площади пожара по формуле:

$$S_{\text{пож}} = S_{\text{обвал}} - S_{\text{рвс}} \tag{4.7}$$

где  $S_{\text{обвал}}$  – площадь обвалования,  $M^2$ ;  $S_{\text{DBC}}$  – площадь PBC,  $M^2$ .

$$S_{\text{пож}} = 2548 - 1632 = 916 \text{ m}^2$$

2.2. Определение необходимого количества пенных стволов на тушение в обваловании:

Требуемый расход для тушение определяем по формуле:

$$Q_{\rm Tp}^{\rm Tyui.oбb} = S_{\rm now} \cdot I_{\rm Tp} \tag{4.8}$$

где  $S_{\text{пож}}$  – площадь пожара,  $M^2$ ;

 $I_{\mbox{\tiny Tp}}$  - требуемая интенсивность для тушения,  $\mbox{п/c}.$ 

$$Q_{\text{тр}}^{\text{туш .oбв}} = 916 \cdot 0.15 = 137.4 \text{ л/c}$$

Количество пенных стволов на тушение в обваловании определяем по формуле:

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

 $N_{c_T} = Q_{Tp}^{TyIII.06B} / q_{\Gamma M}$  (4.9)

где  $Q_{\text{тр}}^{\text{туш.обв}}$  — требуемый расход на тушение, л/с;  $q_{\text{гм}}$  — расход гидромонитора, л/с.

$$N_{ct}$$
 = 137,4 / 50 = 2,75 = 3 ствола-монитора FJM-80

Фаткический расход для тушение определяем по формуле:

где  $N_{\text{гм}}$  – количество стволов;  $q_{\text{гм}}$  – расход гидромонитора, л/с.

$$Q_{\text{фак}}^{\text{туш.обв}} = 50 \cdot 3 = 150 \text{ л/c}$$

150 л/c > 137,4 л/c

 $Q_{\phi a \kappa}^{\ \ Tylll} > Q_{Tp}^{\ \ Tylll}$  (условие локализации выполняется)

2.3. Определение количества пенообразователя для проведения пенной атаки [20]:

Количество пенообразователя определяем по формуле

$$W_{\text{no}} = Q_{\phi}^{\text{туш.oбв}} \cdot 0.06 \cdot 60 \cdot \tau_{\text{pac}} \cdot K_{3} \tag{4.11}$$

где  $Q_{\varphi}^{\text{туш.обв}}$  - расход гидромонитора по пенообразователю, л/с;

К<sub>3</sub> - коэффициент, учитывающий количество пенных атак;

 $au_{pac}$  – время проведения пенной атаки, мин.

$$W_{\text{no}} = 150 \cdot 0.06 \cdot 60 \cdot 10 \cdot 3 = 16200 \text{ m} = 16.2 \text{ m}^3$$

На объекте имеется 55  $\text{м}^3$  пенообразователя «Нижегородский AFFF», 9  $\text{м}^3$  пенообразователя  $\Pi O$  -  $6TC \ll M$ ».

2.4. Определение стволов для защиты личного состава и техники, работающих на тушение в обваловании:

По условиям охраны труда для защиты личного состава, работающего с 3 стволами – мониторами принимаем 3 ствола РСК - 50 [3].

2.5. Определяем фактический расход воды на тушение:

$$Q^{\text{туш}}_{\phi}{}^{\text{воды}} = Q_{\phi}{}^{\text{туш.обв}} \cdot 0,94 + Q^{\text{защ. л/с}}$$
 (4.12)

				·
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

где  $Q_{\varphi}^{\text{туш.обв}}$  - фактический расход на тушение, л/с;  $Q^{\text{защ. л/c}}$  – расход воды для защиты ствольщиков, л/с.

$$Q^{\text{туш}}$$
  $_{\text{ф}}^{\text{воды}} = 150 \cdot 0.94 + 3 \cdot 3.7 = 152.1 \text{ л/c}$ 

2.6. Определяем общий расход воды на тушение и охлаждение:

$$Q^{\text{общ}}_{\text{воды}} = Q^{\text{туш}}_{\Phi}{}^{\text{воды}} + Q^{\text{общ}}_{\Phi}{}^{\text{охл}}$$

$$\tag{4.13}$$

где  $Q^{\text{туш}}_{\ \phi}{}^{\text{воды}}$  — фактический расход для тушения, л/с;  $Q^{\text{обш}}_{\ \phi}{}^{\text{охл}}$  — фактический расход для охлаждения, л/с.

$$Q^{\text{общ}}_{\text{волы}} = 152,1 + 296,5 = 448,6 \text{ л/c}$$

2.7. Определяем водоотдачу водопровода:

По табличным данным «Справочника РТП» Я.С. Повзик [11] водоотдача кольцевого водопровода d 400 мм при давлении 6 атмосфер составляет 512 л/с.

$$Q_{\varphi} = 512 \text{ m/c}$$
;  $Q_{\tau p} = 448,6 \text{ m/c}$   $Q_{\varphi} > Q_{\tau p}$ 

Водопровод ЛПДС «Нижневартовская» обеспечивает требуемое количество воды.

- 3. Третий этап тушения (подготовка и проведение пенной атаки к тушению пожара в РВС)
  - 3.1. Определение количества стволов на тушение резервуара:

Требуемый расход на тушения определяем по формуле (4.8)

$$Q_{\text{тр}}^{\text{туш}} = 1632 \cdot 0.08 = 130 \text{ л/c}.$$

Количество стволов определяем по формуле (4.9)

$$N_{\Gamma M}$$
 = 130 / 50 = 3 ствола-монитора FJM-80.

3.2. Определяем количество пенообразователя для тушения:

Количество пенообразователя вычисляем по формуле (4.11)

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

$$W_{\text{no}} = 3 \cdot 3 \cdot 60 \cdot 15 \cdot 3 = 24300 \pi = 24.3 \text{ m}^3$$

На объекте имеется 55  $\text{м}^3$  пенообразователя «Нижегородский AFFF», 9  $\text{м}^3$  пенообразователя  $\Pi O$  -  $6TC \ll M$ ».

3.3. Определение стволов для защиты личного состава и техники, работающих на тушение в обваловании:

По условиям охраны труда для защиты личного состава, работающего с 3 стволами – мониторами принимаем 3 ствола РСК-50 [3].

3.4. Определяем фактический расход воды на тушение:

Фактический расход воды на тушение вычисляем по формуле (4.12)

3.5. Определяем общий расход воды на тушение и охлаждение:

Требуемый расход для охлаждение горящего резервуара вычисляем по формуле (4.2)

$$Q_{\text{тр}}^{\text{охл.гор}} = 143 \cdot 0.8 = 114.4 \text{ л/сек}$$

Количество стволов на охлаждение определяется по формуле (4.3).

Nств  $^{\text{охл. гор}} = 114,4 / 23 = 5$  стволов ПЛС-20 (со спрыском 28 мм) или 3 ствола — монитора «Блицфайе» и 1 ПЛС-20 (расход ствола-монитора «Блицфайе» = 33 л/с).

Охлаждение соседних резервуаров производится кольцами орошения, вычисляем по формуле (4.4):

$$Q_{\kappa o}^{\text{охл.coc}} = (1 \cdot 0.5 \cdot 143 \cdot 0.2) \cdot 3 = 42.9 \text{ л/сек}$$

Для защиты дыхательной арматуры на двух резервуарах, находящихся с подветренной стороны от горящего принимаем 2 ПЛС-20 со спрыском d=28 мм.

По условиям охраны труда для защиты личного состава, работающего с 3 стволами – мониторами и 3 ПЛС-20 принимаем 6 ствола РСК-50.

Определение общего расхода и количества воды на охлаждение и защиту, проводим по формуле (4.6):

$$Q_{\text{общ.}}^{\text{охл.}} = (3 \cdot 33 + 1 \cdot 23) + 2 \cdot 23 + 6 \cdot 3,7 + 42,9 = 233,1 \text{ л/сек.}$$

			·	
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Общий расход воды на тушение и охлаждение вычисляем по формуле (4.13).

$$Q^{\text{общ}}_{\text{волы}} = 152,1 + 233,1 = 385,2 \text{ л/c}$$

3.6. Определяем водоотдачу водопровода:

По табличным данным «Справочника РТП» Я.С. Повзик [11] водоотдача кольцевого водопровода d 400 мм при давлении 6 атмосфер составляет 512 л/с.

 $Q_{\phi} = 512 \text{ m/c};$ 

 $Q_{Tp} = 385,2 \text{ л/c};$ 

 $Q_{\varphi} > Q_{\scriptscriptstyle TP}$ 

Водопровод ЛПДС «Нижневартовская» обеспечивает требуемое количество воды.

3.7. Проверка проектной способности ливневой канализации по удалению воды из каре горящего резервуара.

Пропускная способность ливневой канализации Q ливн. кан. 40 л/с. Для откачки жидкости дополнительная техника не требуется.

3.8. Рассчитываем время возможного вскипания и выброса горящей нефти из горящего резервуара по формуле:

$$t_{BIIO.} = H - h / W + U$$
 (3.1)

где Н- начальная высота слоя нефти, м;

h – высота слоя водяной подушки, м;

W- линейная скорость прогрева, м/ч;

U- линейная скорость выгорания, м/ч;

$$t_{B\Pi\bar{6}} = 7,2-0,1/0,4+0,15 = 16,7$$
 часа - (без откачки),

3.9. Определяем необходимую численность личного состава с учетом рекомендаций вычисляем по формуле:

$$N_{\pi/c} = 2 \cdot N_{\pi a \phi} + 2 \cdot N_{\Gamma M} + 1 \cdot N_{pck-50} + 1 \cdot N_{PT-80}$$
 (4.14)

где  $N_{\text{лаф}}$  – количество лафетов;

 $N_{\Gamma M}$  – количество гидромониторов;

 $N_{\text{рск-50}}$  – количество PCK-50;

 $N_{PT-80}$  — количество разветвлений.

			·	
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Определение необходимого количества пожарных отделений основного назначения:

$$N_{\text{отл.}} = N_{\text{ л.c}} / 5 = 44 / 5 = 9$$
 отделений

Вывод: необходимо сосредоточить силы и средства по вызову №3, сбор личного состава, свободного от несения службы, а так же привлечение сил и средств согласно межгарнизонного плана.

4.4.2 Расчет сил и средств для тушения пожара.

Вариант 2 «Тушение пожара в РВС - 20000 м<sup>3</sup> подслойным способом»

Тактический замысел.

При воздействии грозового разряда на молниеприемник и прямом попадании в крышу резервуара произошел взрыв паровоздушной смеси внутри резервуара. Вышла из строя система орошения и пенотушения резервуара, высота факела 50 метров, уровень нефти 7,2 метра. Ветер юго-западный 2 м/с, температура воздуха  $+15~^{\circ}\mathrm{C}$ .

Расчет сил и средств для тушения PBC – 20000 м<sup>3</sup> Дополнительные данные для расчета:

- линейная скорость прогрева нефти -0.4 м/час;
- линейная скорость выгорания нефти 0,15 м/час;
- площадь «зеркала» резервуара 1632 м<sup>2</sup>;
- радиус резервуара 23 метра;
- периметр резервуара 143 метра;
- высота резервуара 12 метров;

Подпись

Дата

- температура вспышки нефти -28  $^{\circ}$ C, [1]
- 1. Время свободного развития пожара, вычисляем по формуле (4.1)

$$T_{cb} = 1 + 1 + 2 + 4 = 8$$
 muhyt

Обстановка на пожаре на момент прибытия первого РТП. Внутри резервуара РВС –  $20000 \text{ м}^3$  горит нефть на всей площади зеркала  $S_{\text{пож}} = 1632 \text{ м}^2$ . Приведены в действие кольца орошения соседних резервуаров.

Изм.

Лист

№ докум.

Требуемый расход воды на охлаждение, вычисляем по формуле (4.2)

$$Q_{\text{тр}}^{\text{охл.гор}} = 143 \cdot 0.8 = 114,4 \text{ л/сек}.$$

Количество стволов на охлаждение вычисляем по формуле (4.3)

 $N_{\text{ств}}$   $^{\text{охл. гор}} = 114,4 / 23 = 5$  стволов ПЛС-20 (со спрыском 28 мм) или 3 ствола-монитора «Блицфайе» и 1 ПЛС-20 (расход ствола-монитора «Блицфайе» = 33 л/секунду).

3. Определение необходимого расхода воды на охлаждение соседних резервуаров

Охлаждение соседних резервуаров производится кольцами орошения, требуемый расход воды вычисляем по формуле (4.4)

$$Q_{\kappa o}^{\text{охл.coc}} = (1 \cdot 0.5 \cdot 143 \cdot 0.2) \cdot 2 = 28.6 \text{ л/сек}$$

Для защиты дыхательной арматуры на двух резервуарах, находящихся с подветренной стороны от горящего принимаем 2 ПЛС-20 со спрыском d=28 мм.

4. Определение стволов для защиты личного состава и техники, работающих по охлаждению горящего и соседних резервуаров:

По условиям охраны труда для защиты личного состава, работающего со стволами-мониторами и ПЛС-20 принимаем 6 стволов РСК-50 [3].

5. Общее количество водяных стволов вычисляем по формуле (4.5)

$$N_{c{}^{T}\!B}{}^{oбщ} = N_{c{}^{T}\!B}{}^{oxл.\ rop} + \ N_{c{}^{T}\!B}{}^{3ащ.дых.арм} + N_{c{}^{T}\!B.3ащ}{}^{л/c} = 4 + 1 + 5 \ = 12\ с{}^{T}\!Bo{}^{D}\!OB,$$

из них: 3 ствола-монитора «Блицфайе»;

- 3 лафетных ствола ПЛС-20;
- 6 стволов РСК-50.
- 6. Определение общего расхода и количества воды на охлаждение и защиту:

Определяем требуемый расход воды на охлаждение по формуле (4.6)

$$Q_{\text{общ.}}^{\text{охл.}} = (3 \cdot 33 + 1 \cdot 23) + 2 \cdot 23 + 6 \cdot 3,7 + 28,6 = 217 \text{ J/c}.$$

Инв. № подл.

Подпись и дата

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Jiucii

На ЛПДС «Нижневартовская» имеется запас пенообразователя в количестве  $30~{\rm m}^3$  для подслойного тушения в  $30~{\rm подвозимых}$  емкостях по  $1000~{\rm литров}$  в каждой.

7.1. Определение количества высоконапорных пенных генераторов ВПГ - 30 на тушение резервуара:

Требуемый расход на тушение вычисляем по формуле (4.8)

$$Q_{\text{тр}}^{\text{туш}} = 1632 \cdot 0,1 = 163,2 \text{ л/c}$$

Количество стволов на тушение вычисляем по формуле (4.9)

 $N_{\text{впг}} = 163,2 / 30 = 5,44 -$  принимаем 6 ВПГ-30 (высоконапорные пенные генераторы для подслойного тушения).

Определяем фактический расход воды на тушение по формуле (4.10)

$$Q_{\varphi a \kappa}^{\text{\tiny TYIII}} = 6 \cdot 30 = 180 \; \pi/c$$

$$Q_{\phi a \kappa}^{\ \ ryuu} > Q_{\tau p}^{\ \ ryuu}$$
 (условие локализации выполняется)

7.2. Определение количества подслойного пенообразователя для проведения пенной атаки по формуле (4.11)

$$W_{\pi 0} = 6 \cdot 30 \cdot 60 \cdot 15 \cdot 3 \cdot 0.06 = 29160 \, \text{m} = 29.16 \, \text{m}^3$$

7.3. Определение расхода и количества воды на проведение пенной атаки:

$$Q_{\scriptscriptstyle ext{ТУШ}}^{\scriptscriptstyle ext{ воды}} = N_{\scriptscriptstyle ext{впг-30}} \cdot q_{\scriptscriptstyle ext{впг-30}} = 6 \cdot 30 \cdot 94\% = 169,2 \; \pi/c$$

8. Определение общего расхода и требуемого запаса воды на тушение пожара:

Расход воды вычисляем по формуле (4.12)

$$Q_{\text{воды}} = 169,2 + 217 = 386,2 \text{ л/c}$$

9. Определение обеспеченности объекта водой:

По табличным данным «Справочника РТП» Я.С. Повзик [11] водоотдача кольцевого водопровода d 400 мм при давлении 6 атмосфер составляет 512 л/с.

$$Q_{\phi} = 512 \text{ л/c};$$

Подпись и дата

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

Инв. № подл.

I					
I				·	
I	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

$$Q_{\text{тр}} = 386,2 \text{ л/c};$$
  
 $Q_{\text{d}} > Q_{\text{тр}}$ 

10. Проверка проектной способности ливневой канализации по удалению воды из каре горящего резервуара.

Пропускная способность ливневой канализации  $Q_{\text{ливн, кан.}} = 40 \text{ л/с}$ . Для от-качки жидкости дополнительная техника не требуется.

11. Рассчитываем время возможного вскипания и выброса горящей нефти из горящего резервуара по формуле (3.1)

$$t_{BIIG} = 7.2 - 0.1 / 0.4 + 0.15 = 16.7$$
 часа - (без откачки);

12. Определяем необходимую численность личного состава с учетом рекомендаций по формуле:

$$N_{\text{л/c}} = 1 \cdot \text{УПТ}_{\text{впг}} + 2 \cdot N_{\text{плс-20}} + 2 \cdot N_{\text{монит.}} + 1 \cdot N_{\text{рск-50}} + 1 \cdot N_{\text{РТ-80}}$$
 (4.15)

где УПТвиг-количества ВПГ;

N<sub>монит</sub> – количества гидромониторов;

 $N_{\text{рск-50}}$  – количесвто стволов РСК-50;

 $N_{PT-80}$  — количесвто разветвлений.

$$N_{\pi/c} = 1 \cdot 3 + 2 \cdot 3 + 2 \cdot 3 + 1 \cdot 6 + 1 \cdot 6 = 27$$
 человек.

13. Определение необходимого количества пожарных отделений основного назначения:

$$N_{\text{отд.}}=N_{\text{ л.c}}$$
 /  $5=27$  /  $5=6$  отделений  $N_{\text{отд.}}^{\text{общ}}=N_{\text{отд.}}+N_{\text{отд.}}^{\text{подсл. туш}}=6+5=11$  отделений на АЦ-40

Вывод: необходимо сосредоточить силы и средства по вызову №3.

В мировой практике тушения пожаров в парках хранения нефти и нефтепродуктах показывает, что для тушения нефти и нефтепродуктов в РВС практичней и эффективней использовать подслойное пожаротушение. При деформации стенок резервуара, обрушении крыши, вспучивании понтона пена вводится в нижний слой резервуара поэтому является наиболее эффективной для тушения.

				·	
I	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Рекомендации руководителю тушения пожара.

Независимо от числа работающих подразделений и размера пожара, создать оперативный штаб, в состав которого включить ответственных представителей администрации объекта. Все решения, принимаемые в ходе боевых действий, при тушении РВС № 8 ЛПДС обязан согласовывать с ними.

Продолжить разведку пожара совместно с представителями администрации объекта, по местонахождению водоисточников, пострадавших, в районе РВС№8. Изучить схему объекта. Назначить сигналы начала пенной атаки, окончания, сигнал на случай отхода при угрозе вскипания или выброса.

Создать 3 участка тушения пожара: УТ - 1 - охлаждение горящего PBC №8; УТ-2 - охлаждение соседних PBC № 7, 9, 10; УТ - 3 - пенная атака PBC № 8

Отдать распоряжение НШ - назначить начальников участков тушения пожара и поставить им конкретные задачи.

Устанавливает границы территории, на которой осуществляются боевые действия по тушению пожара, порядок и особенности указанных действий.

Поддерживать постоянную радиосвязь с радиотелефонистом 125 ПЧ и передавать информацию об изменении обстановки на месте пожара [4].

Следить за соблюдением техники безопасности личным составом дежурных караулов.

Непосредственно следить за обстановкой на пожаре и принимать соответствующие решения.

Через администрацию объекта сосредоточить к месту пожара необходимую вспомогательную технику, бензовозы с ГСМ, газорезчиков со всем необходимым оборудованием, самосвалы с песком и сорбентом.

В сложной обстановке на пожаре (сигнальное задымление, высокая температура, мороз) или при длительной работе на пожаре, организовать подмену личного состава работающих подразделений.

С прибытием дополнительных сил и средств на пожар с различных направлений, выделить в помощь начальнику тыла начальствующий и личный состав, обеспечить их средствами передвижения и радиосвязи, обеспечить резерв личного состава и техники [4].

Определять порядок убытия с места пожара подразделений пожарной охраны, привлеченных сил и средств.

Обеспечивать взаимодействие со службами жизнеобеспечения (энергетических, водопроводных, скорой медицинской помощи и др.) в установленном порядке привлекаемых к тушению пожара.

Назначать и освобождать от выполнения обязанностей на пожаре должностных лиц.

Принять меры к выяснению причин пожара и места его возникновения, а также другие сведения, необходимые для расследования пожара [4].

одпись и дата

Инв. Nº дубл.

ам. инв. №

Подпись и дата

⁄нв. № подл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Jiuciii

Инв. № подп.

Рекомендации начальнику штаба.

Получить от РТП задание на расстановку сил и средств.

Назначить себе заместителя и помощников.

Назначить начальников боевых участков и поставить им задачи: УТ-1 продолжить охлаждение горящего PBC-20000 №8, определить какие силы и средства придаются; УТ-2 — продолжить охлаждение соседних PBC №7, 9, 10, определить какие силы и средства придаются; УТ-3 — назначается ответственным лицом за пенную атаку. Собрать схему пенной атаки на тушение PBC №8 с помощью гидромониторов, после окончания тушения розлива нефти произвести передислокацию техники и собрать схему тушения PBC в зависимости от выбранного варианта тушения. Определить какие силы и средства придаются.

Дать задание своему заместителю на проведение расчётов необходимого количества сил и средств для тушения пожара.

Изучить обстановку на пожаре путём организации непрерывной разведки и получения данных от УТ.

Выяснить особенности поведения конструкций в условиях пожара, состояние горящего и соседних РВС, их герметичность, возможные деформации, состояние и назначение коммуникаций и задвижек на участке [4].

Оценить возможность образования взрывоопасных паровоздушных смесей. Принять меры по предотвращению взрывов и распространению пожара (засыпка песком люков промканализации и узлов задвижек, осаждение облака водой).

Дополнительно уточнить по рабочим документам и путём опроса операторов и другого персонала резервуарного парка уровень взлива нефти в горящем и соседних PBC, наличие донной воды, возможность и ориентировочное время вскипания и выброса.

Организовать связь на пожаре, применять переносные радиостанции, ГГУ, мегафон.

Докладывать РТП результаты разведки и предлагать решения, влияющие на улучшение обстановки и на ход тушения пожара.

В случаях, не терпящих отлагательства, самостоятельно принимать решения и осуществлять их с последующим донесением до РТП.

Обеспечить контроль за выполнением приказаний РТП и штаба.

Создать из прибывающих подразделений резерв.

Вызвать спецслужбы района (объекта), организовать взаимодействие с ними.

Передавать сведения на ЦППС о пожаре [4].

Рекомендации начальнику тыла.

Организовать встречу и расстановку на водоисточники прибывающую пожарную технику (согласно плану привлечения сил и средств) и боевое развертывание пожарных подразделений (схема с указанием п/п водоснабжения прилагается).

Обеспечить бесперебойную подачу воды в пожарный водопровод, для это-

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Подпись и дата

Инв. № дубл.

Взам. инв. №

Инв. № подл.

го необходимо постоянно поддерживать связь с операторами ЛПДС о ходе работы насосов.

Организовать подвоз пенообразователя к месту пожара.

Сосредоточить необходимый резерв рукавов, ПТО, ПО, техники, указав места их сосредоточения в безопасной зоне.

Оказать помощь пожарным подразделениям в защите рукавных линий при прокладке их через проезжие части дорог.

В зимнее время организовать сушку одежды и обогрев личного состава работающего на пожаре, его замену.

При необходимости организовать перекачку воды при помощи ПНС-110 с пожарных водоемов (2 шт. PBC по 700м<sup>3</sup> каждый).

Сосредоточить необходимую технику (бульдозеры, самосвалы, экскаваторы, скреперы, краны). Доставить песок, организовать и провести работы по сооружению заградительных валов и отводных канав для ограничения размеров возможного растекания горючей жидкости в случае вскипания или выброса из РВС. Организовать засыпку песком крышек колодцев промканализации и узлов задвижек для предотвращения распространения пожара [4].

После ликвидации горения нефти в каре PBC организовать откачку разлитой в ходе тушения и охлаждения воды двумя.

Обеспечить использование пожарной техники на полную мощность, наблюдение за ее работой, обеспечить ГСМ.

Вести учет работы техники, рукавов, пенных средств и материалов. Составить схему расстановки на водоисточники и прокладки магистральных рукавных линий, пользуясь при этом условными обозначениями [19].

Обеспечить к месту пожара требуемое количество комплектов теплоотражательных костюмов.

В случае прибытия подразделений из других частей - организовать их встречу, расстановку на водоисточники и проведение боевого развертывания с этих направлений. Для руководства работой тыла на направлениях - назначить помощников начальника тыла.

Через нештатную службу ГДЗС ОФПС - 13 сосредоточить необходимый запас СИЗОД.

Совместно с ответственным по ТБ определяет место стоянки резервной техники и личного состава, не участвующего в тушении [4].

Совместно с ответственным за пенную атаку через диспетчера ЦППС организовать доставку имеющихся в гарнизоне установок «Пурга», гидромониторов FWM, а также пенообразователя «ПО-6TC» или «Уралстандарт».

Рекомендации ответственному за проведение пенной атаки.

Сосредоточить в указанном РТП месте расчетное количество и необходимый резерв пенообразующих аппаратов и веществ.

Распределить обязанности среди преданного личного состава.

От АВ - 40 проложить магистральные линии через пеносмеситель к пеноподъемнику с необходимым запасом на его передвижение и маневрирование

ı					
	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Инв. № подл.

(при тушении ГПС-2000). При тушении FWM-400 установить AB-40 непосредственно у гидромонитора и обеспечить подпитку его ёмкости пенообразователем.

Совместно с РТП, начальником тыла определить место ввода пеноподъемника, подготовить въезд через обвалование.

Обеспечить защиту пеноподъемника от воздействия лучистой энергии, пламени пожара за счет подачи водяных струй от пожарного автомобиля.

Обеспечить дополнительное количество пеногенераторов для тушения нефти в обваловании и защиты пеноподъемника на случай выброса нефти, разлива нефти вследствие нарушения герметичности стенок PBC.

Согласовать с РТП и объявить личному составу сигналы начала и прекращения подачи пены, сигнал на отход при наличии угрозы вскипания, выброса нефти из PBC.

При частичном отрыве крыши PBC или обрушении ее вовнутрь резервуара, подачу пены производить через вырезанные в стенке резервуара окна (выше на 1 метр уровня жидкости).

В начальный период подачи пены возможны вскипания. Подачу пены прекращать не следует, поэтому необходимо заблаговременно обеспечить безопасность людей и рукавных линий.

Пенную атаку начинать одновременно всеми расчетными средствами.

Не прекращать подачу пены в PBC в течение 5 минут для предотвращения повторного воспламенения нефти после её тушения [17].

Примечание:

- Для тушения пожара при возможности применять более мощные генераторы (ГПС 2000).
  - Длина стрелы ПП для целей подачи пеногенераторов 22 метра.
- По возможности использовать для тушения розлива нефти в каре (в случае вскипания, выброса и т.п.) установку «Пурга», для тушения РВС по площади зеркала гидромонитор FWM или коленчатый пеноподъемник.
- Совместно с начальником тыла через диспетчера ЦППС организовать доставку имеющихся в гарнизоне установок «Пурга», гидромониторов FWM, а также пенообразователя «ПО-6ТС» или «Уралстандарт».

Рекомендации для должностных лиц организации.

Прекратить все технологические операции по закачке и откачке нефти из горящей и соседних установок.

Дежурному электрику отключить электроэнергию на подстанции.

Закрыть дыхательную арматуру на смежных РВС (члены ДПД).

Если не сработала автоматика пенотушения, то через операторов произвести включение вручную.

Определить зону загазованности, выставить посты.

В пожарной насосной включить насосы повысители для повышения давления в сети (по требованию РТП). Также включить насосы, пополняющие из противопожарного водопровода пожарные водоемы [4].

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Через РДП ОАО «Нижневартовкое УМН» сосредоточить необходимое количество специальной техники.

В зимнее время обеспечить л/с сменной одеждой, 3 автобуса для обогрева личного состава.

Засыпать песком открытые трубопроводы, крышки люков промканализации, находящейся в зоне тепловой радиации, места возможного растекания нефти.

Входит в оперативный штаб пожаротушения.

Руководителю тушения пожара доложить данные:

- прекращены ли технологические операции по закачке или откачке нефти из горящей и смежных установок;
  - о взливах в РВС (установках);
  - о высоте водяной подушки, % содержания воды в нефти;
  - о работоспособности промканализации;
  - закрыта или нет дыхательная арматура на смежных РВС;
  - зона загазованности, выставлены ли посты.

Выполнять указания РТП.

Инв. № подл.	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись ,	Дата	АБП 00.00.000	ПЗ	<i>Ли</i> 5
подл.								
Подпись и дата								
Взам. инв. №								
Инв. № дубл.								
Подпись и даг								

В данном дипломной работе рассматривается целесообразность совершенствование тушение пожара РВС-20000 линейной производственной диспетчерской станции г. Нижневартовска Нижневартовского УМН ОАО «Сибнефтепровод». На выполняемые работы произведены расчёты технико-экономических показателей [21].

Капитальные вложения в текущих ценах на строительство подслойного пожаротушения ЛПДС г. Нижневартовска определены сметно-финансовым расчетом, стоимость материалов и оборудования составляет 30 466 514 рублей, стоимость строительно — монтажных работ составляет 50 777 525 рублей, стоимость пусконаладочных работ 5 077 752 рублей, прочие затраты 15 233 258 рублей, что в общей сумме составили 101 555 049 рублей.

Под вероятной прибылью будем понимать денежные средства, сэкономленные предприятием от содержания пожарной части и приведены в таблице 6.1. Вероятную прибыль определяем по формуле:

$$\Delta\Pi = 3 - 3_{\pi} \tag{6.1}$$

где 3 – заложенные средства на содержание пожарного депо, руб.;  $3_{\rm n}$  – потраченные средства на содержание пожарного депо, руб.

$$\Delta\Pi = 89\ 130\ 000 - 70\ 035\ 737 = 19\ 094\ 263\ py6.$$

Таблица 6.1 - Содержание пожарного депо за 2015 год

	Заложенные	Потраченные
Наименование расходов	средства	средства
1	2	3
Материалы	4 956 321	3 968 700
Мягкий инвентарь и обмундирование	3 125 006	2 156 123
Оплата горюче-смазочных материалов	5 987 100	4 890 556
ФОТ	24 560 002	20 640 320
Денежные довольствия военнослужа-		
щих	31 601 004	24 607 742
Отчисление на социальные нужды	7 500 265	5 320 441
Прочие затраты	6 250 560	5 125 600
Командировки	3 002 400	1 500 650
Оплата транспортных услуг	2 147 342	1 825 605
Итого, руб.:	89 130 000	70 035 737

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

Подпись и дата

Инв. № дубл.

UHB.

Взам.

Подпись и дата

№ подл.

АБП 00.00.000 ПЗ

Лист

Расчет экономической эффективности проекта.

Оценим экономическую эффективность мероприятия методом чистой текущей стоимости (ЧТС) по формуле

$$\mathrm{YTC}_{i} = (\Pi_{\mathrm{pi}} - \mathrm{H}_{i}) \cdot \mathrm{K}_{\pi i} \tag{6.2}$$

где ЧТС<sub>і</sub> - дисконтированный поток наличности і-го года;

 $\Pi_{pi}$  - приток наличности і-го года;

И<sub>і</sub> - отток наличности і-го года;

Кді - коэффициент дисконтирования;

Приток наличности вычисляем по формуле

$$\Pi_{\text{pi}} = \Pi_{\text{чист}} + A \tag{6.3}$$

где  $\Pi_{\text{чист}}$ . - чистая прибыль от реализации проекта, т.е. с учетом налогообложения;

А – годовые амортизационные отчисления.

В расчетах принят линейный способ начисления амортизационных отчислений. В соответствии с требованиями заказчика в расчетах величина расчетного периода принята 25 лет, включая срок строительства [21].

Коэффициент дисконтирования вычисляем по формуле

$$K_{\partial i} = \frac{1}{\left[ (1 + H_{\partial}) \cdot (1 + K_{und}) \right]^{t_i}} \tag{6.4}$$

Где  $H_{\text{д}}$  - норма дисконта;

Кинф - коэффициент инфляции;

 $t_i$  – расчетный год.

Рассчитаем ЧТС для 0-го года (год строительства)

$$\Pi_{\text{чист}} = 0.76 \cdot \Pi = 0.76 \cdot 19094263 = 14511639$$
 руб.

Приток наличности по формуле (6.3), где A = 4843363 руб.

$$\Pi_{pi} = 14511639 + 4843363 = 19355002 \text{ py6}.$$

Инв. № подл.

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

АБП 00.00.000 ПЗ

Лист

$$\Pi_{\mbox{\tiny Haл}} = \Pi_{\mbox{\tiny pi}}$$
 -  $\mbox{\it H}_{\mbox{\tiny i}} = 19355002$  -  $101555049 =$  -  $82200047$  руб.

Для проекта используются собственные средства, норма дисконта 8 %, коэффициент инфляции 6 %:

$$H_{\rm A} = 8 \%$$

$$K_{\text{ин}\varphi} = 6 \%$$

Коэффициент дисконтирования вычисляем по формуле (6.4)

$$K_{\text{дi}} = \frac{1}{[(1+0,08)\cdot(1+0,06)]^0} = 1$$

Рассчитаем ЧТС по формуле (6.2)

$$4TC_0 = -82200047 \cdot 1 = -82200047$$
 py6.

Аналогично рассчитываем ЧТС для последующих лет и заносим данные в таблицу 6.2, по результатам расчетов построим график зависимости ЧТСак от  $t_i$ , рисунок 6.1.

Таблица 6.2 - Экономическая эффективность проекта

				п		HTC	HTC
				$\Pi_{ ext{нал}}$ ,		ЧТСі,	$\mathrm{ЧTC}_{\mathrm{ak}}$ ,
Год	$t_{i}$	$\Pi_{pi}$ , руб.	Иі, руб.	руб.	Кді	руб.	руб.
1	2	3	4	5	6	7	8
2016	0	19355002	101555049	-82200047	1	-82200047	-82200047
2017	1	19355002	0	19355002	0,874	16906885	-65293162
2018	2	19355002	0	19355002	0,763	14768418	-50524744
2019	3	19355002	0	19355002	0,667	12900435	-37624309
2020	4	19355002	0	19355002	0,582	11268724	-26355585
2021	5	19355002	0	19355002	0,509	9843400	-16512185
2022	6	19355002	0	19355002	0,444	8598357	-7913828
2023	7	19355002	0	19355002	0,388	7510794	-403033
2024	8	19355002	0	19355002	0,339	6560792	6157758
2025	9	19355002	0	19355002	0,296	5730950	11888709

) и чопись и	
Инв. № дубл.	
Взам. инв. №	
Подпись и дата	
Инв. № подл.	

дата

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата



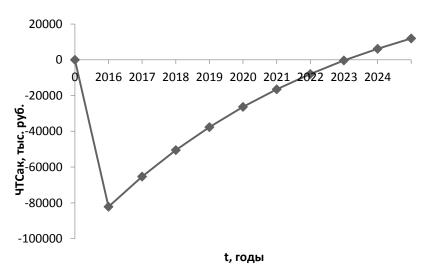


Рисунок 6.1 - Срок окупаемости проекта

По графику видно, что срок окупаемости проекта составит около 8 лет. Расчет предотвращенного ущерба.

Прямой ущерб от возможного пожара может составить 125894890 руб., эколого — экономический ущерб от сгорания 10000 м<sup>3</sup> нефти составит 8362800 руб., итого совокупный ущерб составляет 134257690 руб.

Данные расчета экономического эффекта сведены в таблице 6.4

Таблица 6.4 – Показатели экономической эффективности

Наименование показателей	Единицы из- мерения	Итого
1	2	3
Капитальные вложения	руб.	101555049
Срок окупаемости	лет	8
Величина рискуемого капитала	руб.	101555049
Чистая текущая стоимость проекта	руб.	11888709
Предотвращенный ущерб	руб.	134257690
Экономический эффект	руб.	32702641

Вывод: расчет экономического эффекта показал целесообразность внедрения системы подслойного пожаротушения. Экономический эффект составил 32702641 руб., срок окупаемости проекта 8 лет за счет средств экономии от содержания пожарной части.

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Прогресс цивилизации, как теперь это уже очевидно для всех, сопровождается не только позитивными, но и рядом отрицательных последствий, масштабы которых пропорциональны возрастающей власти человека над природой. Нарушение экологического баланса, ставшего следствием непродуманной или преступной деятельности человека, нередко приводят к негативным последствиям. Это крупномасштабные лесные пожары, аварии, пожары и катастрофы на АЭС, химических предприятиях, при перевозке взрывчатых, ядовитых и химически агрессивных грузов.

Загрязнение атмосферы, воды и почвы продуктами антропогенной деятельности человека приобрело глобальный характер. Ежегодно на земном шаре 6 млн. га плодородных земель превращается в пустыню; 11 млн. га лесов вырубается, гибнут от пожаров и загрязнения атмосферного воздуха около миллиона видов растений и животных исчезает с лица Земли.

Символом последних десятилетий стали крупные аварии и катастрофы. Они в большинстве случаев привели к залповым выбросам, загрязняющим окружающую среду, в ряде случаев обусловили необратимость процессов разрушения. В качестве примеров можно назвать Чернобыльскую аварию, взрыв на химическом заводе в г. Бхопале (Индия), и Базеле (Швейцария).

Антропогенные пожары, т.е. прямо или косвенно связанные с человеческим фактором (пожароопасной деятельностью человека или невмешательством его для предотвращения пожароопасных ситуаций), возникают в 99 случаях из 100. Последствия антропогенных пожаров непредсказуемы: радиационное загрязнение атмосферы, вод, почвы, продуктов питания, сооружений, продукции, изделий. Радиационное облучение людей, растительности, живых организмов, токсичное химическое заражение (и поражение) атмосферы, почвы, растительности, живых организмов. Известны факты распространения загрязнения природной среды за пределы страны, в которой происходит пожар (например, авария и пожар на Чернобыльской АЭС; пожар на химическом предприятии в Швейцарии (г.Берн), с последующим сбросом в Рейн сильно токсичных веществ, отравивших реку, и выбросом отравляющих газов в атмосферу и др.).

Следует отметить опасность использования токсичных газов промышленности. Подавляющее количество инцидентов такого рода связано с пожарами.

В случае пожара в природной среде все продукты сгорания поступают в атмосферу. Расходы воздуха для полного сгорания вещества и объемы продуктов сгорания приведены в таблице 7.1. На Земле ежегодно происходит миллионы пожаров, в дымовых газах которых содержится токсичные продукты горения и разложения материалов и веществ. В частности, в дыме любого пожара содержится оксид углерода. Его концентрация, равная 0,5 %, является опасной

Подпись и дата Взам. инв. № Инв. № дубл.

№ подл.

Изм. Лист № докум. Подпись

АБП 00.00.000 ПЗ

Процесс горения любого вещества сопровождается не только потреблением воздуха, необходимого для сгорания вещества, но и выбросом в атмосферу раскаленных продуктов сгорания и, кроме того, тепловым излучением. Так, при сгорании 1 м³ природного газа расходуется 5 м³ воздуха, в то же время объем продуктов сгорания составляет более 10 м³. Таблица иллюстрирует теоретически необходимое количество воздуха для полного сгорания вещества и объем продуктов сгорания, выбрасываемых в атмосферу.

Таблица 7.1 - расходы воздуха (теоретические) для полного сгорания вещества и объемы продуктов сгорания

Вещество	Расход воздуха для полного сгорания 1 кг вещества, м <sup>2</sup>	Объем продуктов сго- рания м <sup>3</sup>
1	2	3
Древесина	4,2	4,9
Каменный уголь	8,0	11,5
Метан	13,4	14,4
Нефть	11,4	12,1
Природный газ	5,0	10,6
Солома	4,6	4,6
Торф	5,8	7,6

Пожары негативно влияют не только на атмосферу, водную среду, леса, растительность, но и на почву. Лесные пожары уничтожают животный и растительный мир, изменяет пейзажи, вызывает эрозии почвы, изменяют режимы рек, что ведет к наводнениям в одни времена года и к обмелению водоемов в другие. Огонь негативно воздействует на почву до глубины 25 см, уничтожая плодородный слой и растительность, которая препятствует эрозии.

Попадание вредных веществ в воздух в результате естественных обменных процессов и круговорота веществ приводит к загрязнению воды и почвы. Для некоторых видов пожаров (на химических комбинатах, складах) наибольший урон связан с загрязнением воды и почвы самими токсичными веществами. Это во многом объясняется тем, что в настоящие время около 95 % всех пожаров ликвидируется с использованием воды. На ликвидацию одного сред-

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата		

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

Подпись и дата

⋛

нестатистического пожара расходуется около 50 куб. метров воды. Для тушения 5,5 млн. ежегодных пожаров на Земле требуется примерно 275 млн. куб. метров воды, т.е. 0,275 тыс. куб. км, что равнозначно стационарным водным ресурсам озер, рек и большей части влаги, вместе взятых. При тушении массы воды, соприкасаясь с раскаленными до высокой температуры веществами, превращаются в пар. Объем водяного пара в 1700 раз больше объема испарившейся воды. Одновременно и пар, и вода насыщаются различными, нередко отравляющими веществами и в таком состоянии выпадают в виде осадков (дождя, снега) или истекают в озера, реки, моря, проникают в почву и долгое время сохраняются в биосфере [15].

Характерный пример — ликвидация последствий аварии и пожара на Чернобыльской АЭС. Загрязненная вода попала в Припять, что привело к экологической катастрофе. На значительной протяженности водной магистрали были полностью уничтожены флора и фауна. Опасность процессов, протекающих на пожарах, для окружающей среды многогранна. Опасность пожаров в природной среде усиливается с количественным ростом опасных производств, изделий, веществ и материалов.

Кроме мероприятий по ликвидации загрязнения окружающей среды необходимы профилактические меры, способствующие сохранению экологии при воздействии пожара.

Среди мер профилактического характера наиболее перспективны экономические.

К таким мероприятиям можно отнести:

- сертификацию пожароопасных материалов,
- возмещение виновником причиненного природе ущерба,
- установление предельных нормативных величин в сфере охраны окружающей среды,
  - страхование на случай причинения пожаром ущерба экологии.

## 7.1 Определение ущерба от возможного пожара

В современных условиях перехода страны на экономические методы, акцентированного внимания к ресурсосбережению, охране окружающей среды и общей безопасности особую актуальность приобретает проблема обеспечения пожарной безопасности объектов народного хозяйства и населенных пунктов.

Информация об экономическом ущербе от загрязнения окружающей среды может лечь в основу определения оптимальной суммы бюджетных средств на пожаровзрывозащиту объектов и обеспечение безаварийного режима их работы. Характер загрязнения окружающей среды при авариях и пожарах занимает промежуточное место между допустимыми, лимитными и сверхлимитными выбросами. При разрешенных лимитных и сверхлимитных выбросах, хотя концентрация и превышает предельно допустимые концентрации (ПДК) во много раз, санитарно – гигиенические нормативы качества природных сред остаются

ı					
ı					
ı	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Характер загрязнения окружающей среды при пожарах учитывается введение соответствующих коэффициентов, уточняющих удельный экономический ущерб [15]. Коэффициент, корректирующий размер экономического ущерба при аварийном загрязнении природной среды, принят равным  $K_a$ = 25.

Рассчитаем экономический ущерб при возможном пожаре в резервуаре ЛПДС по формуле

$$Y_{3-3} = Y_3 + Y_8 + Y_{\Pi} \tag{7.1}$$

где  ${\rm Y_a}$  – экономический ущерб от загрязнения атмосферного воздуха, руб.;

У<sub>в</sub> – экономический ущерб от загрязнения водных объектов, руб;

 $y_{\pi}$  – экономический ущерб от загрязнения территорий суши (почвы), руб.

Проектная авария пожара – горение нефти в резервуаре

Район месторасположения ЛПДС г. Нижневартовска согласно справочным данным для района г. Нижневартовска коэффициенты экологической ситуации в регионе составляют для атмосферы и почв  $K_3^a = 1,5$ . Так как в нашем случае объект расположен в черте города, то принимаем 20 %-ный запас, получаем:

$$K^{a}_{9} = 1,5 \cdot 1,2 = 1,8.$$

Удельный эколого - экономический ущерб от загрязнения атмосферы  $y_{_9}^a=4{,}3\,py6./m$  в ценах 2015 года. G=8996 кг.

Ущерб от пожара (аварии), нанесенного водным ресурсам и почвам не будет, так как в нашем случае происходит только загрязнение атмосферного воздуха при горении, и разлива нефти из резервуара не происходит, следовательно:  $Y_B = Y_{\Pi} = 0$ .

No		V польноя масса загряз		Класс
		Удельная масса загряз-	ППС	
$N_{\underline{0}}$	Загрязнитель	нителя, попавшего в	ПДК $_{CC}$ , $_{M\Gamma/M}^3$	опасно-
пп/	эш ризнитель	атмосферу $m_i$ , $T/T_{rop}$		сти веще-
П		нефть		ства
1	2	3	4	5
1	Оксид углерода (СО)	$8,40\cdot10^{-2}$	3,0	4
2	Оксиды азота (NO <sub>X</sub> )	$6,90\cdot 10^{-3}$	0,06	3
3	Оксиды серы	2.79.10-2	0,05	3
	(в пересчете на SO <sub>2</sub> )	2,78·10 <sup>-2</sup>		
4	Сероводород (Н2S)	$1,00\cdot 10^{-3}$	0,008	2
5	Сажа (С)	$1,70\cdot 10^{-1}$	0,05	3
6	Синильная кислота HCN	$1,00\cdot 10^{-3}$	0,01	2
7	Формальдегид (CH <sub>2</sub> O)	$1,00\cdot 10^{-3}$	0,003	2
8	Органические кислоты (в	1.50, 10-2	0.04	1
8	пересчете на СН <sub>3</sub> СООН)	1,50·10 <sup>-2</sup>	0,04	
9	Пятиокись ванадия (Va <sub>5</sub> O <sub>2</sub> )	4,64 · 10-4	0,002	1
10	Бензапирен (C <sub>20</sub> H <sub>12</sub> )	7,60·10 <sup>-8</sup>	1,0.10-6	1

Ущерб от пожара (аварии), нанесенный атмосфере, вычисляется по формуле

$$Y_{a} = K_{a} \cdot K_{3}^{a} \cdot y_{3}^{a} \cdot \sum \left( m_{i} \cdot \frac{1}{\Pi \square K_{CCi}} \right) \cdot G, \tag{7.2}$$

где:  $m_i$ - удельная масса загрязнителя, приведены в таблице 7.2 , тонн/тонн горючего;

 $\Pi \mbox{Д}\mbox{K}_{CCi}$ - среднесуточная предельно допустимая концентрация вещества, мг/м $^3$ :

 ${\it G}\,$  - масса сгоревшего вещества, тонн.

$$V_a = 25 \cdot 1.8 \cdot 4.3 \cdot (0.028 + 0.1152 + 0.556 + 0.125 + 3.4 + 0.1 + 0.3333 + 0.375 + 0.232 + 0.076) \cdot 8.9 = 9197 \text{ py6}.$$

Таким образом, ущерб при возможном пожаре, нанесённый атмосфере, составит 9197 руб.

Инв. № дубл.

инв. №

Взам.

АБП 00.00.000 ПЗ

60

Ежедневно в России возникает в среднем около 1300 пожаров. В дым и пепел превращаются ценности, в огне пожара погибает 30 человек, травмируется 560 человек, уничтожается 180 строений, 20 единиц техники, погибает 190 голов скота. Преобразования и реформы, проводимые в экономике России и реорганизация Государственной противопожарной службы, негативно отразились на общей противопожарной обстановке в стране. В связи с этим за последнее время в России происходит резкое увеличение крупных пожаров. При возникновении пожаров на крупных и пожароопасных объектах эффективность их тушения достигалась прибытием подразделений в кротчайшие сроки и ликвидации пожара на ранней стадии его развития. Это было возможным при нахождении на данных объектах специализированных объектовых подразделений ГПС имеющих на вооружении специальную технику.

В настоящем дипломном проекте рассматривалось совершенствование тушения пожаров на ЛПДС «Нижневартовская», путем применения подслойного тушения от передвижной пожарной техники.

В первой части дипломной работы описано современное состояние объекта исследования и проведен анализ пожаров на нефтебазах Российской федерации.

Во второй части представлены социально-экономическая характеристика Нижневартовского района, оперативно-тактическая характеристика ЛПДС «Нижневартовская». Даны сведения о технологическом процессе, и о системе противопожарной защиты объекта.

В третьей части представлены прогноз развития пожара, пути возможного распространения, и обоснование возможных мест возникновения пожара в резервуарном парке ЛПДС г. Нижневартовска.

В следующих частях дипломной работы представлена организация тушения пожара подразделениями пожарной охраны, рекомендуемые средства и способы тушения пожара, проведен расчет необходимого количества сил и средств рекомендации для должностных лиц на пожаре, произведен расчет экономической эффективности строительства подслойного пожаротушения ЛПДС г. Нижневартовска.

В заключительной части дипломной работы произведен расчет ущерба при возможном пожаре, нанесенный атмосфере, что составляет 9197 рублей

В наше время энергетические носители являются одним из важнейших направлений любой страны. Российская федерация является одной из богатейших стран в плане запасов энергоносителей. Одним из важнейших энергоносителем является нефть, которой так богата наша страна. Но наряду с этим нефтегазовый комплекс несет с собой повышенную опасность в области пожарной и экологической безопасности.

Инв. № подл. Подпись и дата Взам. инв. № Инв. № дубл.

Изм. Лист № докум. Подпись Дата

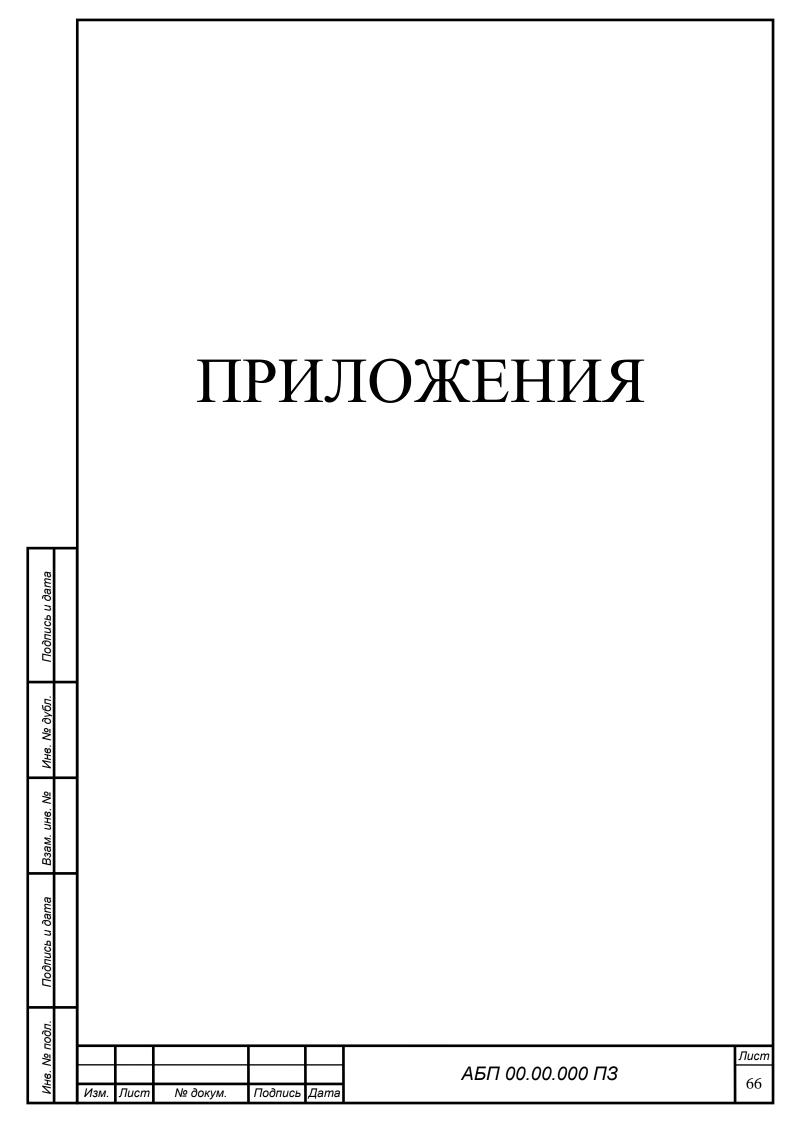
АБП 00.00.000 ПЗ

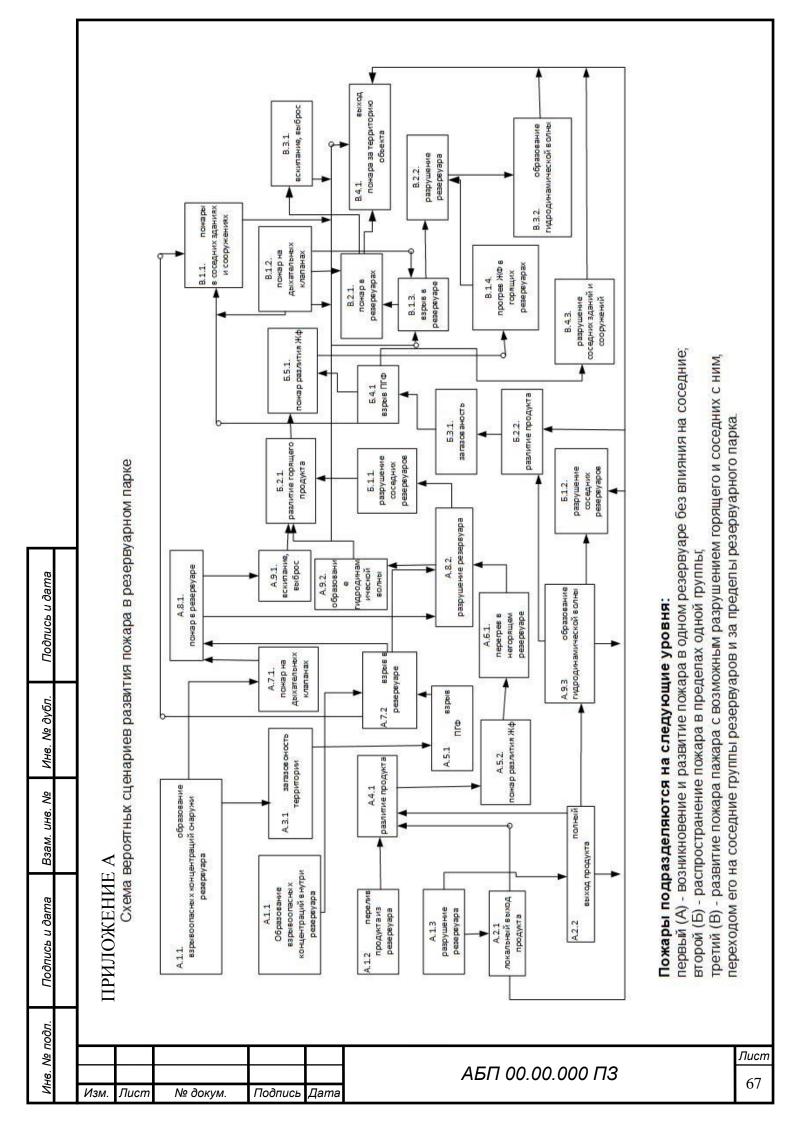
Лист

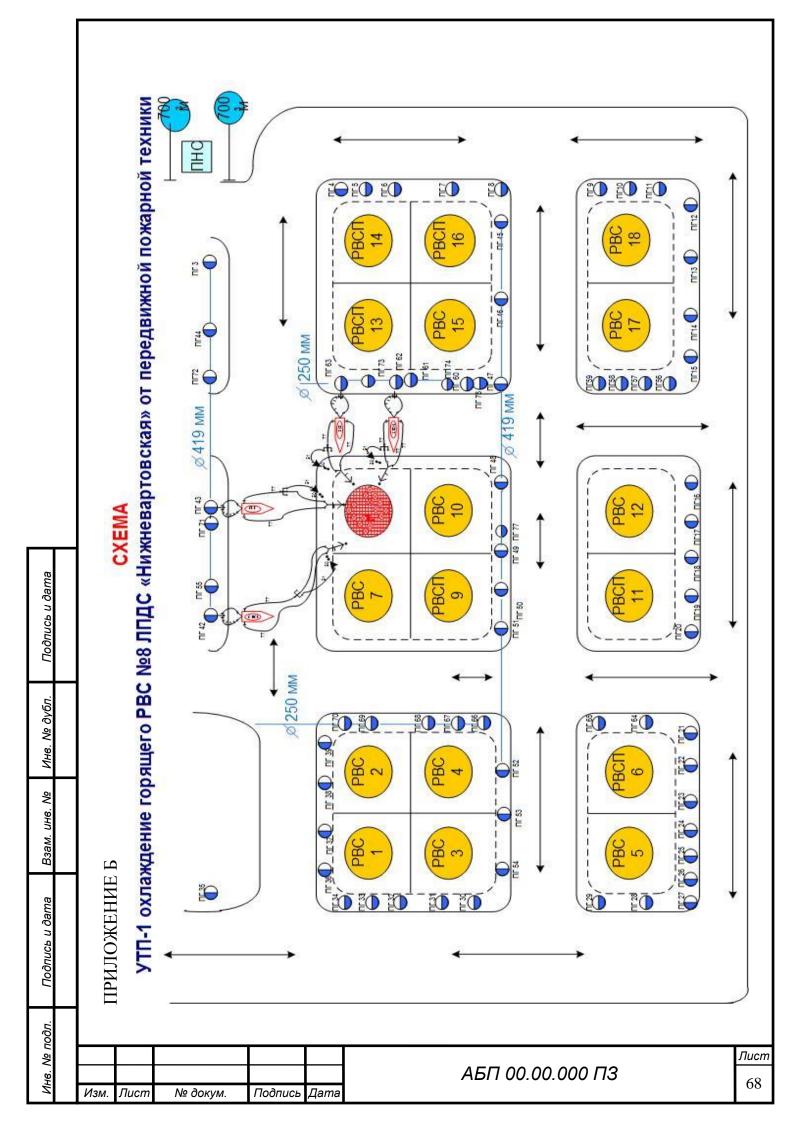
- 1. Федеральный закон Российской Федерации от 22 июля 2008 г. № 123-ФЗ «Технический регламент о требованиях пожарной безопасности» (ред. от 13.07.2015);
- 2. Федеральный закон Российской Федерации от 18 ноября 1994 г. № 69-ФЗ «О пожарной безопасности» (ред. от 23.05.2016);
- 3. Приказ Министерства труда и социальной защиты РФ от 23 декабря 2014 г. № 1100н «Об утверждении Правил по охране труда в подразделениях федеральной противопожарной службы Государственной противопожарной службы» URL: http://base.garant.ru/71018304/
- 4. Приказ МЧС РФ от 31 марта 2011 г. N 156 «Об утверждении Порядка тушения пожаров подразделениями пожарной охраны» URL: http://base.garant.ru/55171543/
- 5. Приказ МЧС РФ от 5 апреля 2011 г. N 167 «Об утверждении Порядка организации службы в подразделениях пожарной охраны» URL: http://base.garant.ru/12186560/
- 6. Рекомендации об особенностях ведения боевых действий и проведения первоочередных аварийно-спасательных работ, связанных с тушением пожаров на различных объектах (прил. к письму № 20/3.1/2042). ГУГПС МВД России от 02.06.2000 г.
- 7. Приказ МЧС РФ от 9 января 2013 г. N 3 «Об утверждении Правил проведения личным составом федеральной противопожарной службы Государственной противопожарной службы аварийно-спасательных работ при тушении пожаров с использованием средств индивидуальной защиты органов дыхания и зрения в непригодной для дыхания среде» URL: http://base.garant.ru/70340860/
- 8. Методические рекомендации по изучению пожаров. Письмо МЧС России № 43-1965-18 от 19 июля 2005 г.
- 9. Повзик, Я. С.Пожарная тактика, учебник / Я. С. Повзик М. : ВИПТШ МВД СССР, 1984. 479 с.
- 10. Иванов, В. П. Справочник руководителя тушения пожара / В. П. Иванов М. : Стройиздат, 1987. 288 с.
- 11. Повзик, Я. С. Справочник руководителя тушения пожара / Я. С. Повзик М. : Стройиздат, 1999. 361 с.
- 12. Повзик, Я. С. Тактические задачи по тушению пожаров ч.1 / Я. С. Повзик М. : ВИПТШ МВД СССР, 1987. 125 с.
- 13. Повзик, Я. С. Тактические задачи по тушению пожаров ч.2 / Я. С. Повзик М. : ВИПТШ МВД СССР, 1988. 115 с.
- 14. Громовенко, О. Л. Методические указания к решению тактических задач по теме «Тактические возможности отделения по тушению пожаров» / О. Л. Громовенко М. : 2009. 52 с.

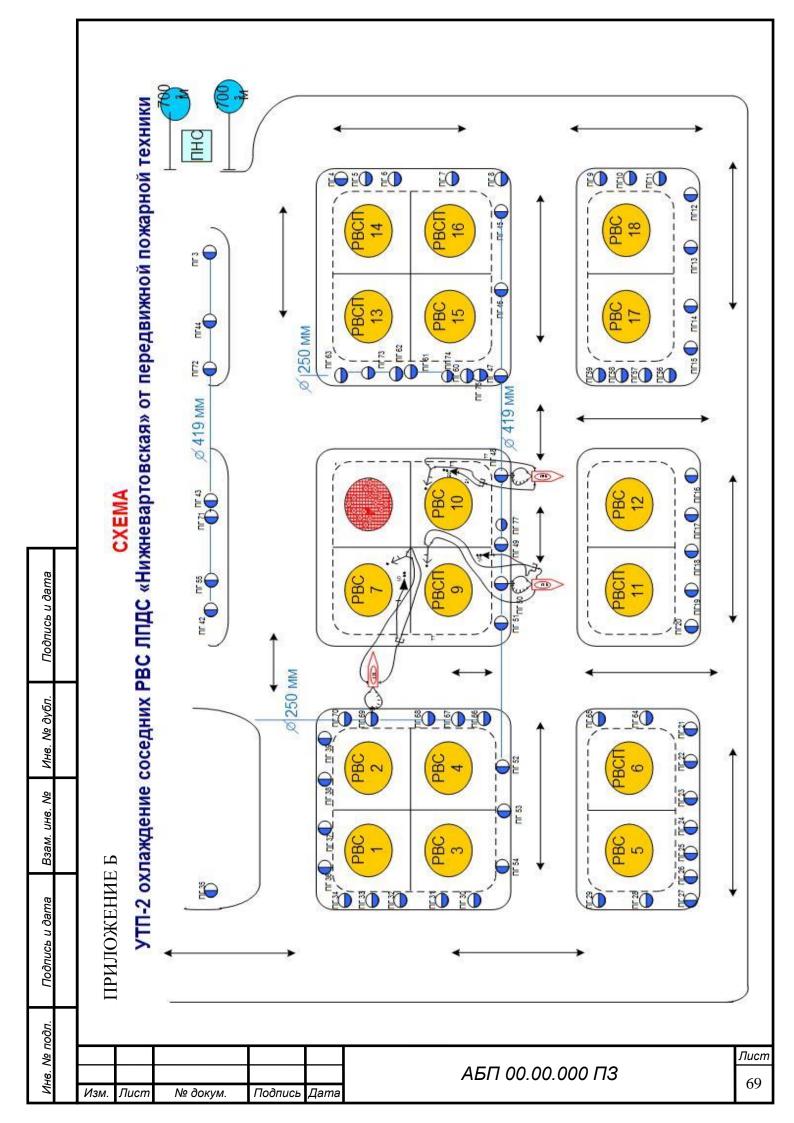
- 15. Сарухина, С. В. Экология территорий, пожаров и ЧС: Методические рекомендации по выполнению курсовой работы / С. В. Сарухина М.: 2009. 68 с.
- 16. Руководство по тушению нефти и нефтепродуктов в резервуарах и резервуарных парках. М.: ГУГПС-ВНИИПО-МИПБ, 1999. 47 с.
- 17. Порядок применения пенообразователей для тушения пожаров. Инструкция. М.: ВНИИПО, 1996. 28 с.
- 18. Плеханов, В. И. Организация работы тыла на пожаре / В. И. Плеханов М.: Стройиздат, 1987. 128 с.
- 19. ГОСТ 12.1.114-82. ССБТ Пожарные машины и оборудования. Обозначения условные графические. Введ. 1982.04.06 Москва: Госстандарт СССР: издательство стандартов, 1982. 16 с.
- 20. Рекомендации по тушению полярных жидкостей в резервуарах М.: ВНИИПО, 2007. 132 с.
- 21. Коссов, В. В Методические рекомендации по оценке эффективности инвестиционных проектов. (вторая редакция) Официальное издание / В. В. Коссов М.: Экономика, 2000. 421 с.
- 22. Статистика пожаров в Российской Федерации [Офиц. сайт]. URL: http://www.mchs.gov.ru/stats/ (дата обращения 22.03.2016).

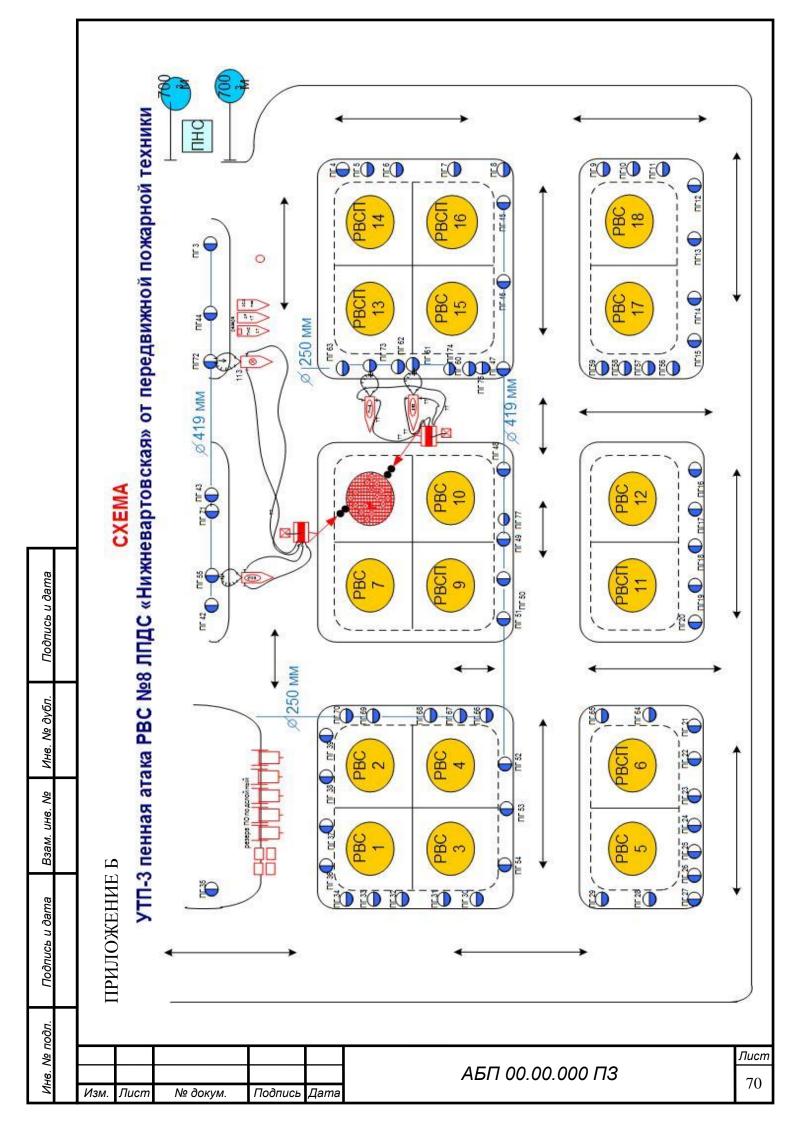
Инв. № дубп.							
B3aM: UHB: Ng							
Подпись и дата							
Инв. № подп.	Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата	АБП 00.00.000 ПЗ 65	
				•			_

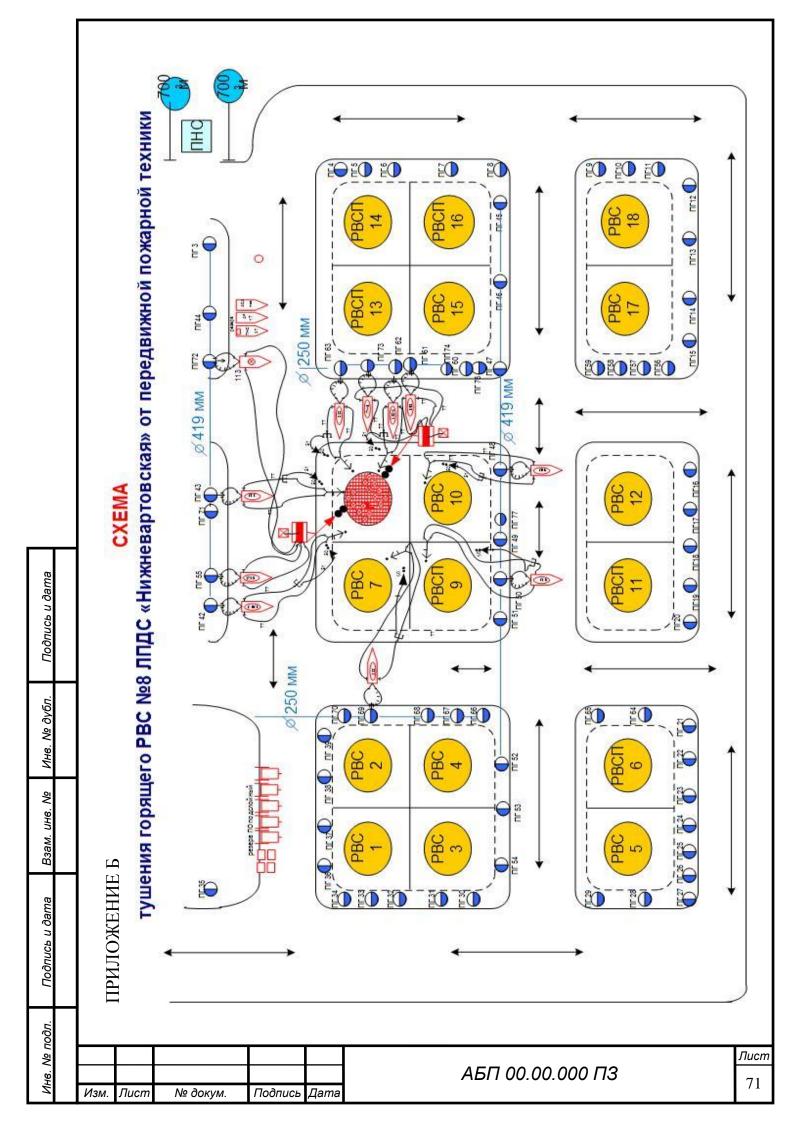


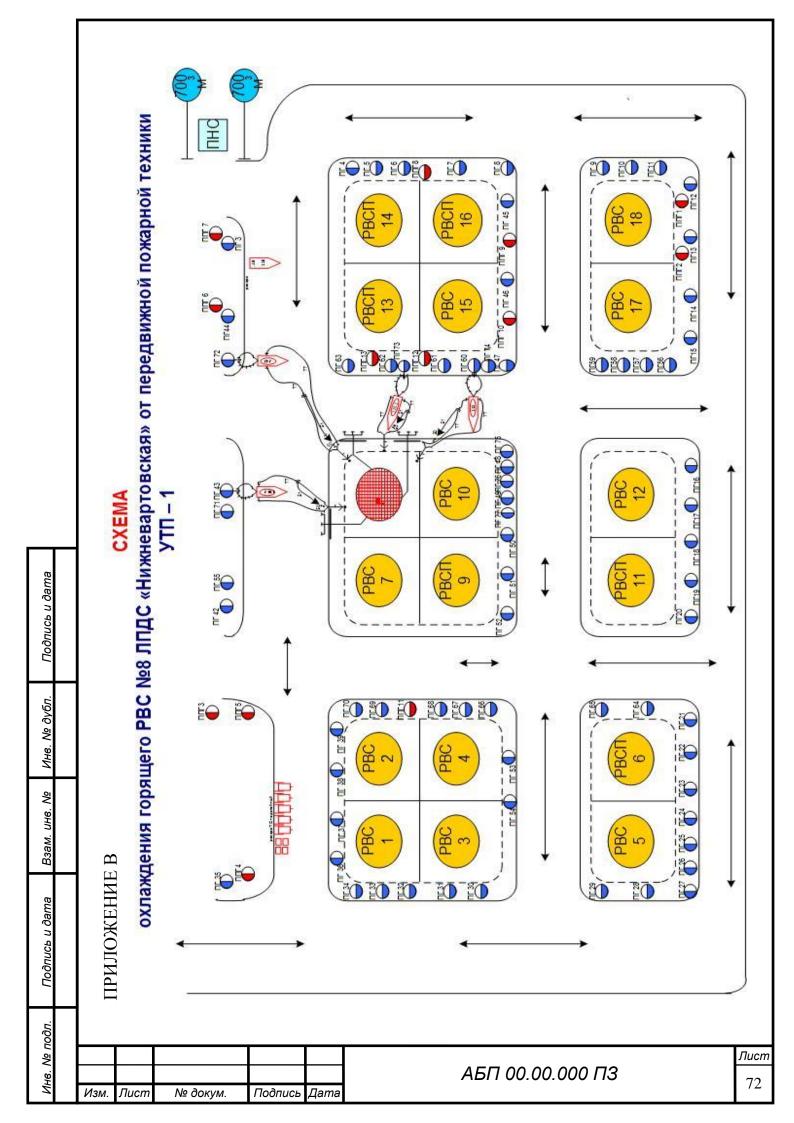


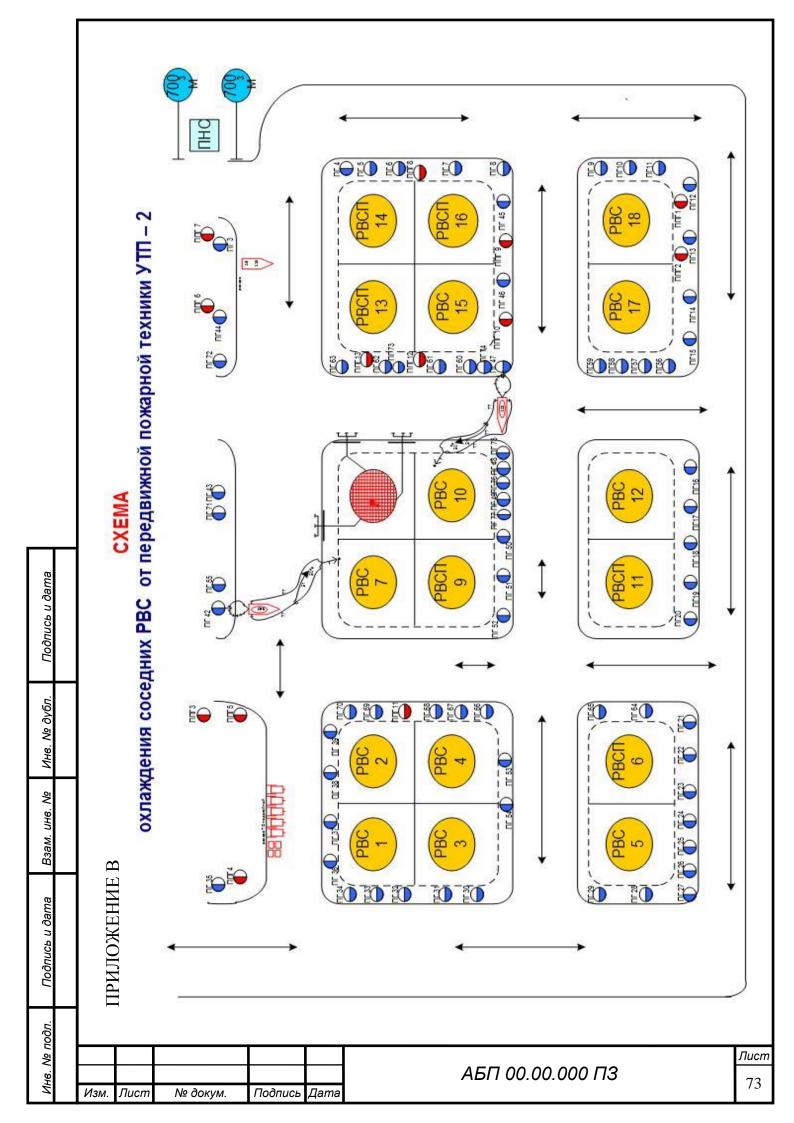


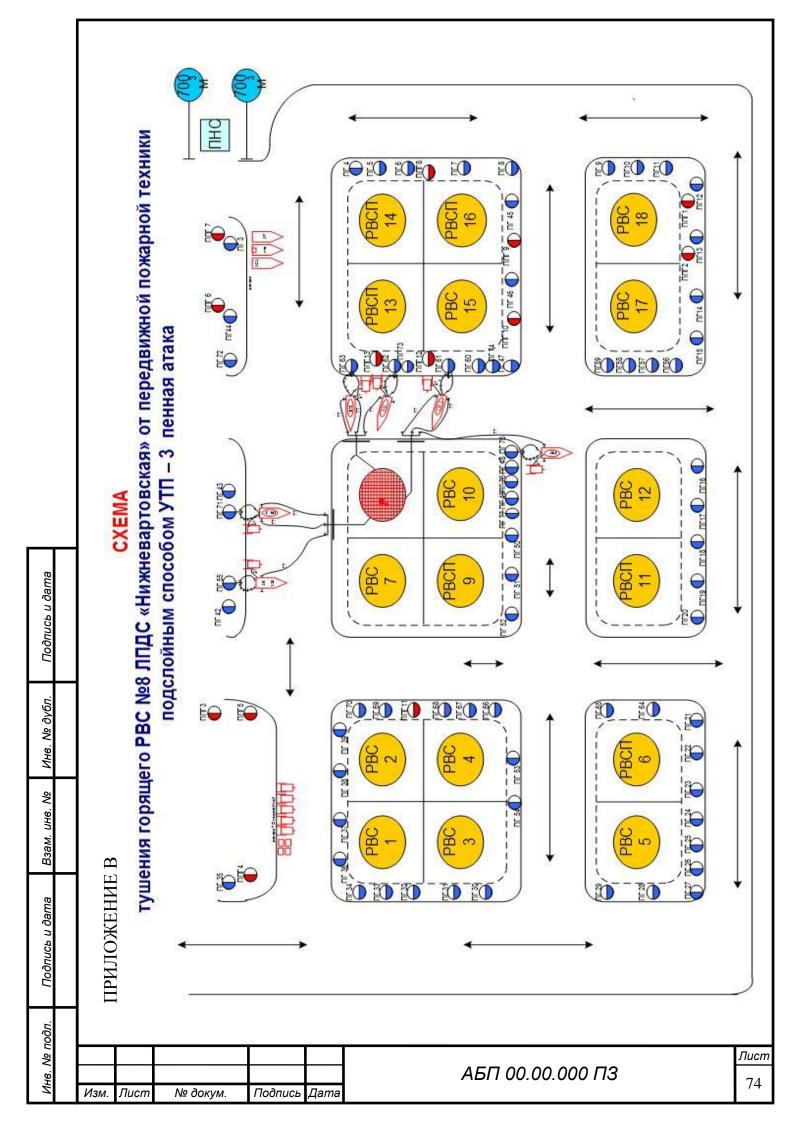


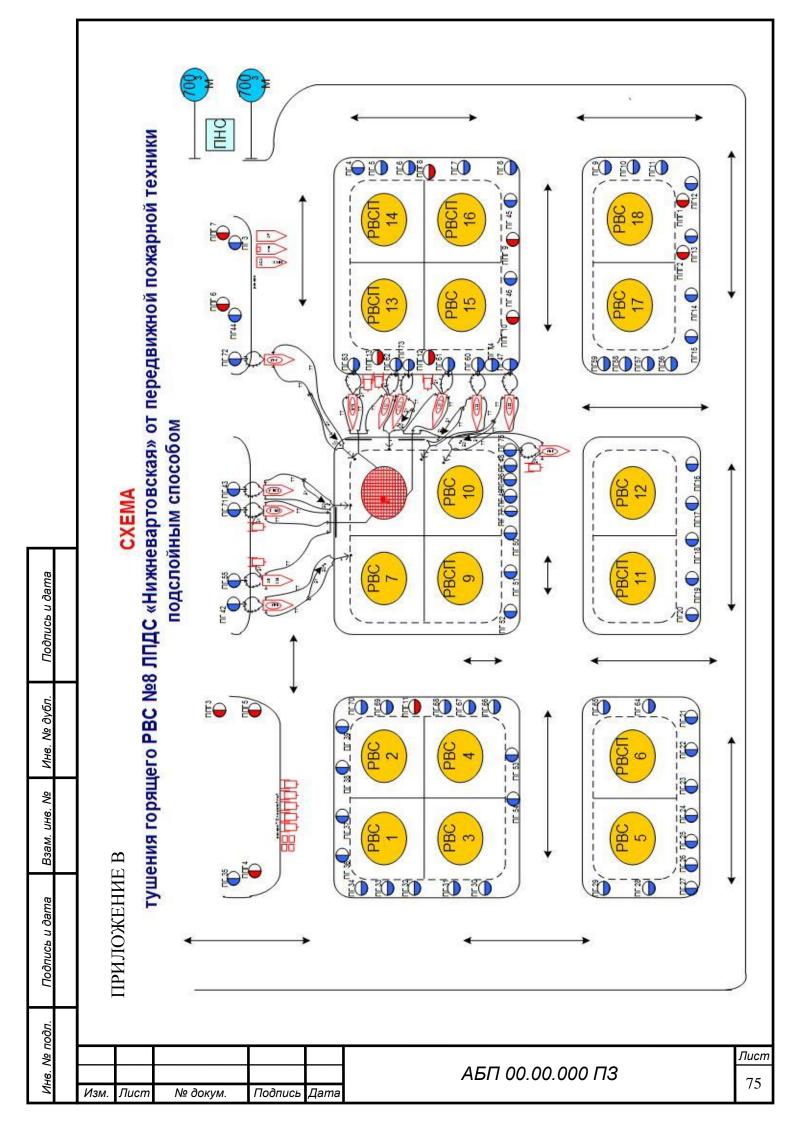


















Дипломная работа на тему: Совершенствование тушения пожара в резервуарном парке ЛПДС г.Нижневартовска ОАО «Сибнефтепровод»

# Фотография расположения на местности 125 ПОЖАРНОЙ ЧАСТИ ГУ « 13 ОФПС ПО ХМАО-ЮГРЕ» (договорной)



Анализ пожаров на нефтебазах в Российской федерации за 2011-2015 года

Статистика пожаров на нефтебазах в Российской федерации за 2011-2015 года Рисунок 1 количество пожаров



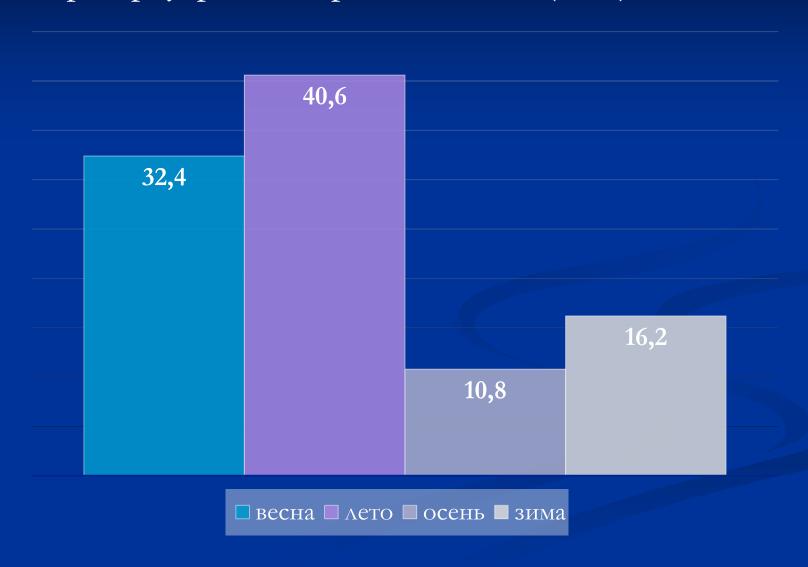
Рисунок 2 места возникновения пожаров



#### Рисунок 3 причины возникновения пожаров



# Рисунок 4 Гистограмма распределения пожаров в резервуарах по временам года ( в %)



#### **PBC** объемом 20000 м<sup>3</sup>



# Напорный узел СППТ



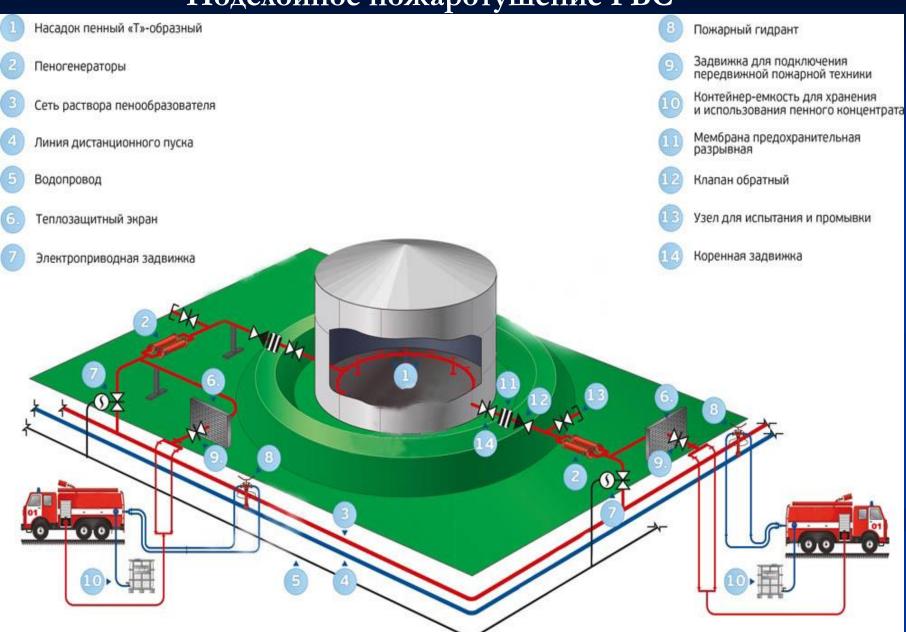
#### Узел подключения водяного охлаждения



#### Техника в расчете 125 ПЧ



#### Подслойное пожаротушение РВС



# Охлаждение горящего РВС



## Подача пены



## Тушение с помощью гидромонитора



#### Тушение с помощью коленчатого пеноподьемника



