Научная статья УДК 614.841.4

doi: 10.34987/2712-9233.2023.27.62.001

Разработка активного варианта тушения пожара в резервуаре РВС 20000 №11 с авиационным топливом (TC-1) Ачинского НПЗ

Сергей Николаевич Шнейдер Андрей Николаевич Минкин

Сибирская пожарно-спасательная академия ГПС МЧС России, Железногорск, Россия **Автор ответственный за переписку:** Андрей Николаевич Минкин, minkin.1962@mail.ru

Аннотация. В статье рассматривается особенности тушения резервуаров с углеводородами, объемом 20 тыс. м³ на примере парка Ачинского нефтеперерабатывающего завода. Рассмотрены варианты ликвидации горения, выбран наиболее оптимальный.

Ключевые слова: пожар, резервуар, пеноподъёмник, пена, ствол

Для цитирования: Шнейдер С.Н., Минкин А.Н. Разработка активного варианта тушения пожара в резервуаре РВС 20000 №11 с авиационным топливом (TC-1) Ачинского НПЗ // Актуальные проблемы безопасности в техносфере. 2023. № 1 (9). С. 6-9. https://doi.org/10.34987/2712-9233.2023.27.62.001

Development of an active option for extinguishing a fire in the tank RVS 20000 No. 11 with aviation fuel (TS-1) of the Achinsk Oil Refinery

Sergey N. Schneider Andrey N. Minkin

Siberian Fire and Rescue Academy of EMERCOM of Russia, Zheleznogosk, Russia Corresponding author: Andrey N. Minkin, minkin.1962@mail.ru

Abstract. The article discusses the features of extinguishing reservoirs with hydrocarbons with a volume of 20 thousand m³ on the example of the park of the Achinsk oil refinery. Variants of elimination of burning are considered, the most optimal is chosen.

Keywords: fire, reservoir, foam lifter, foam, barrel

For citation: Schneider S.N., Minkin A.N. Development of an active option for extinguishing a fire in the tank RVS 20000 No. 11 with aviation fuel (TS-1) of the Achinsk Oil Refinery // Actual problems of safety in the technosphere. 2023. No. 1 (9). P. 6-9. https://doi.org/10.34987/2712-9233.2023.27.62.001

Одной из важнейших задач при транспортировке, подготовке и хранении сырой нефти и нефтепродуктов является сохранение количества и качества добываемого сырья [1]. Это требует обеспечения максимальной герметичности всех процессов транспортировки. Для хранения нефтепродуктов применяется резервуар [4].

По результатам статистического анализа специалистов национального исследовательского центра «Курчатовский институт» ежегодно в мире на объектах хранения, переработки и транспортировки нефти и нефтепродуктов происходит около 1500 аварий, в 4% аварий от общего количества гибнут от 150 до 200 человек, материальный ущерб от этих аварий в среднем превышает 100 млн. долларов в год.

Актуальность темы заключается в том, что пожары в резервуарах и на резервуарных парках являются сложными и затяжными, ликвидация требует значительного количества сил и средств, наносят крупный материальный и экологический ущерб не только производству, но и стране [2].

Цель работы состоит в определении оптимального количества сил и средств для тушения пожара в резервуаре PBC 20000.

Для реализации тушения пожара резервуара №11 (V- 20000м³) с авиационным топливом (TC-1) рассмотрим вариант при помощи передвижной пожарной техники с использованием ГПС-600 и пеноподъемника ATC-59, с применением пенообразователя ПО-6-НП [5].

Предельное расстояние по подачи раствора пенообразователя от водоисточника до пеноподъемника вычисляется формулой

$$L_{IIP} = \left[\frac{H_H - (H_{IIP} \pm Z_M \pm Z_{IIP})}{SQ^2} \right] \cdot 20 , \qquad (1)$$

где $L_{\text{пр}}$ — предельное расстояние по подачи раствора пенообразователя от водоисточника до пеноподъемника;

 H_H – напор на насосе, – 90 м;

 $H_{\Pi P}$ – напор у пеногенераторов, – 60 м;

 $Z_{\mathit{\Pi P}}$ – высота подъема пеногенераторов, 18,5 м – (стрела пеноподъемника с пеногенераторами должна быть выше стенки резервуара не менее чем на 0,5м выше) высота резервуара 18 м [6];

Z_м − наибольшая высота подъёма, м;

S — сопротивление одного напорного рукава длиной 20 м, рукава прорезиненные диаметром 150 мм — 0,00046 [6];

Q – подача раствора пенообразователя, л с-1

$$L_{IIP} = \left[\frac{90 - (60 + 0 + 18, 5)}{0,00046 \cdot 33^2} \right] \cdot 20 = 460 M$$

Таким образом, запаса воды в пожарном водоеме для проведения пенной атаки достаточно. Полученные данные могут быть использованы в работе штаба пожаротушения в случае если с первой пенной атаки резервуар потушить не удастся. Для подачи раствора пенообразователя в очаг пожара на пожарный водоем необходимо установить автомобиль ПНС-110 и для прокладки магистральных линий к АТС-59 необходимо использовать рукавный автомобиль АР-2. Находящийся на вооружении пожарной части пожарный автомобиль ПНС-110 имеет реконструированный узел соединения всасывающего патрубка пожарного насоса с всасывающими рукавами который позволяет вводить пенообразователь от АВ во всасывающую полость насоса. Смешивание воды и пенообразователя происходит в полости насоса.

От ПНС-110 прокладываются 2 магистральные линии диаметром 150 мм для подачи раствора пенообразователя (учитывая техническое исполнение узла гребенки пеногенераторов на стреле пеноподъемника). Расстояние от ПНС-110 до места установки пеноподъемника не превышает предельное (полученное расчетом), что позволяет поучить качественную пену средней кратности из пеногенераторов. $L_{\Pi P} > L_{\Phi}$ (460 м > 80м).

После устойчивой подачи пены из пеногенераторов, установленных на пеноподъемнике стрелу наводят боковым поворотом установки пеноподъемника на резервуар, одновременно охлаждая стрелу водяными стволами.

Численность личного состава для тушения пожара для подготовки и проведения пенной атаки равно 5 человек $N_{\Pi J C K \cdot 20}$

Работа с постоянно действующими стволами вычисляется по формуле

$$N_{J.C.II.A} = 2 \cdot N_{IJJCK-20} + 2 \cdot N_{CTB''A''} + 1 \cdot N_{CTB''B''}, \tag{2}$$

где NЛ.С.П.А – работа с постоянно действующими стволами;

NПЛСК-20 – необходимое количество лафетных стволов ПЛСК-20 с диаметром насадка на охлаждение горящего резервуара;;

NCTB «А» – количество стволов типа «А»;

NCTB «Б» – количество стволов типа «Б».

Определим работу с постоянно действующими стволами

$$NЛ.C.П.A = 2.5 + 2.6 + 1.13 = 13$$
 чел.

Общая численность личного состава вычисляется по формуле

$$N_{\rm J,C} = N_{\rm II,J,CK-20}^{\rm r} + N_{\rm CTA}^{\rm "A"} + N_{\rm CTA}^{\rm "B"} + N_{\rm J,C,II,A}, \tag{3}$$

где $N_{\text{Л.С.}}$ – общая численность личного состава.

Произведя необходимые вычисления получим, что $N_{JLC} = 5+35+13+6=59$ чел.

Требуемое количество отделений на основных пожарных автомобилях вычисляется формулой

$$N_{OTA} = \frac{N_{J.C}}{4} \tag{4}$$

где $N_{\text{ОТД.}}$ – общая численность личного состава

$$N_{OTZ} = \frac{59}{4} = 14,75$$

Округлив данный показатель, получим число отделений равное 15.

Необходимые напоры на насосах пожарных машин вычисляется формулой

$$H_{H} = N_{P}SQ^{2} \pm Z_{M} \pm Z_{\Pi P} \pm H_{\Pi P}, \tag{5}$$

Значения (5) для каждого из отделений представлено ниже.

АЦ ПЧ-АНПЗ 1 отделение – подача одного ПЛСК-20 с диаметром насадка 28 мм. на охлаждение горящего резервуара и одного ствола «Б» на защиту личного состава с северо-восточной стороны:

$$H_H = 5.0,015 \cdot (15,2)^2 + 0 + 0 + 70 = 87,3$$

АЦ ПЧ-АНПЗ 2 отделение – подача одного ПЛСК-20 с диаметром насадка 28 мм. на охлаждение горящего резервуара и одного ствола «Б» на защиту личного состава с северной стороны:

$$H_H = 4.0,015 \cdot (15,2)^2 + 0 + 0 + 70 = 83,8M$$

АЦ ПЧ-АНПЗ 3 отделение — подача одного ПЛСК-20 с диаметром насадка 28 мм. на охлаждение горящего резервуара и двух стволов «Б» на защиту личного состава и пеноподъемника с юго-западной стороны:

$$H_H = 5 \cdot 0.015 \cdot (15.2)^2 + 0 + 0 + 70 = 87.3 M$$

АЦ Π Ч-80 1 отделение — подача одного Π ЛСК-20 с диаметром насадка 28 мм. на охлаждение горящего резервуара и двух стволов «Б» на защиту с северо-западной стороны:

$$H_H = 6.0,015 \cdot (15,2)^2 + 0 + 0 + 70 = 90M$$

АЦ ПЧ-124 2 отделение – подача трех стволов «А» на охлаждение соседнего резервуара № 19 и двух стволов «Б» на защиту:

$$H_H = 8.0,015 \cdot (18,2)^2 + 0 + 0 + 50 = 89,7_M$$

АЦ ПК АЛПДС – подача одного ПЛСК-20 с диаметром насадка 28 мм. на охлаждение горящего резервуара и двух стволов «Б» на защиту личного состава и пеноподъемника с юго-восточной стороны:

$$H_H = 5 \cdot 0.015 \cdot (15.2)^2 + 0 + 0 + 70 = 87.3M$$

АЦ ПЧ-15 1 отделение – подача одного ствола «А» на охлаждение соседнего резервуара №12 и одного ствола «Б» на защиту:

$$H_H = 6.0,015 \cdot (11,1)^2 + 0 + 0 + 50 = 61M;$$

АЦ ПЧ-15 2 отделение – подача двух стволов «А» на охлаждение соседнего резервуара №12 и два ствола «Б» на защиту:

$$H_H = 6 \cdot 0,015 \cdot (11,1)^2 + 0 + 0 + 50 = 61$$
M.

В таблице представлена сводная таблица расчета сил и средств для тушения пожара.

Таблица. Сводная таблица расчета сил и средств для тушения пожара в резервуаре

	NG	Периметр	Площадь	ь Кол- во БУ	Кол-во и тип стволов				Расход воды		D	Кол рука		10
	№ вызова	пожара, м				A	Б	ГПС	на тушение, л	на защиту л/с	Расход ПО, л	77	51	Кол- во л/с
ı	1	125	1250	4	5	6	13	11	55836	200,5	10692	102	29	59

Таким образом, учитывая, что численность личного состава дежурного караула пожарной части филиала «Красноярский» ООО «РН-Пожарная безопасность» без учета водительского состава не превышает 15 человек [3], при пожаре на данном объекте объявляется повышенный номер вызова. Согласно выполненным расчетам для тушения пожара в резервуаре №11 с авиационным керосином, необходимо привлечь силы и средства Ачинского гарнизона пожарной охраны по вызову «Пожар №3» который установлен на данный объект автоматически. По вызову «Пожар №3» на АО «АНПЗ ВНК» диспетчером гарнизона на пожар направляется не менее 20 отделений на основных пожарных автомобилях. Сил и средств гарнизона для тушения данного пожара достаточно. На пожаре создается штаб пожаротушения, в состав которого введены специалисты нештатного штаба пожаротушения АО «АНПЗ ВНК» под руководством директора филиала «Красноярский» ООО «РН-Пожарная безопасность». На пожаре создается четыре участка тушения: УТ-1 охлаждение горящего резервуара; УТ-2 охлаждение соседнего резервуара №19 с юго-восточной стороны; УТ-3 охлаждение соседнего резервуара №12 с юго-западной стороны; УТ-4 подготовка и проведение пенной атаки на горящий резервуар.

Список источников

- 1. ГОСТ 31385-2008 Резервуары вертикальные цилиндрические стальные для нефти и нефтепродуктов. Общие технические условия = Vertical cylindrical steel tanks for oil and oil-products. General specifications: межгосударственный стандарт: издание официальное: утвержден и введен в действие Приказом Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии от 31 июля 2009 г. N 274-ст: введен впервые. Москва: ООО «НИИ Транснефть», 2017. 97 с.
- 2. Российская Федерация. Законы. Технический регламент о требованиях пожарной безопасности № 123-ФЗ: [принят Государственной думой 4 июля 2008 года: одобрен Советом Федерации 11 июля 2008 года].
- 3. ГОСТ Р 12.3.047-2012. Система стандартов безопасности труда. Пожарная безопасность технологических процессов. Общие требования. Методы контроля = Occupational safety standards system. Fire safety of technological processes. General requirements. Methods of control: национальный стандарт Российской Федерации: издание официальное: утвержден и введен в действие Приказом Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии от 27 декабря 2012 г. N 1971-ст: введен впервые: 2014-01-01 / разработан Федеральным государственным бюджетным учреждением "Всероссийский ордена "Знак Почета" научно-исследовательский институт противопожарной обороны" МЧС России (ФГБУ "ВНИИПО" МЧС России). Москва: Стандартинформ, 2014. II, 61 с.
- $4.~\mathrm{CH}~110.13330.2012~\mathrm{C}$ Склады нефти и нефтепродуктов. Противопожарные нормы: дата введения 01.01.2013. Москва: Министерство Российской Федерации по делам гражданской обороны, чрезвычайным ситуациям и ликвидации последствий стихийных бедствий, 2012.-1 с.
- 5. Технические характеристики пожарно-технического оборудования и пенообразователей ООО «Огонь и вода Нижний Новгород». 2002. 32 с. (Согласованы с ГУ ГПС письмо № 20/3.1/4488 от 06.12.01г.)
- 6. Теребнев В.В. Пожарная тактика. Основы тушения пожара: учеб. Пособие / В.В. Теребнев, А.В. Подгрушный. 2-е изд. М., Издательский дом Калан, 2010г. 512с.;

Информация об авторах

А.Н. Минкин- кандидат технических наук

Information about the author

A.N. Minkin-Ph.D. of Engineering Sciences

Статья поступила в редакцию 26.11.2022; одобрена после рецензирования 24.03.2023; принята к публикации 28.03.2023.

The article was submitted 26.11.2022, approved after reviewing 24.03.2023, accepted for publication 28.03.2023.