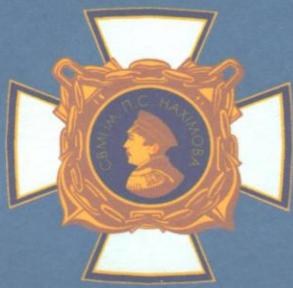


ВІЙСЬКОВО-МОРСЬКІ СИЛИ
ЗБРОЙНИХ СІЛ УКРАЇНИ



СЕВАСТОПОЛЬСЬКИЙ
ВІЙСЬКОВО-МОРСЬКИЙ
ОРДЕНА ЧЕРВОНОЇ ЗІРКИ
ІНСТИТУТ ім. П.С. Нахімова



ЗБІРНИК НАУКОВИХ ПРАЦЬ



Випуск 2 (15)

Севастополь
2008

бових інформаційних мереж. При розгляді питання не ставилося за мету описання тексту програми, тому що його розробка – це окрема тема для роботи, яка вимагає іншої спеціальної підготовки, лише показано як мають працювати та взаємодіяти між собою модулі програми.

Розглянуті способи пожежогасіння та основні фактори, які впливають на ефективність проведення оперативних дій підрозділів по гасінню пожежі на штабелі боєприпасів. Запропонований спосіб пожежогасіння об'єктів зберігання вибухових речовин на основі використання системи сухотрубів, яка дозволяє вирішити проблему забезпечення протипожежного захисту відповідних об'єктів зберігання.

Такий підхід дозволить оптимально вирішити питання щодо впровадження нових систем захисту, які здатні мінімізувати наслідкі пожеж на таких об'єктах та підвищити ефективність оперативних дій по гасінню пожеж на початковій стадії розвитку.

БІБЛІОГРАФІЧНИЙ СПИСОК

1. Адаменко М.І., Гелета О.В., Квітковський Ю.В., Росьоха В.О., Федюк І.Б. Безпека зберігання вибухових речовин та боєприпасів. – Х:АЦЗУ, 2005. – 337 с.
2. Скиба П.В., Макар Р.М., Григорьев В.В. Машковський М.С. Проблемні питання організації взаємодії військових пожежних підрозділів з силами і засобами інших відомств при ліквідації надзвичайних ситуацій, пов'язаних з аваріями та пожежами на військових об'єктах.// Системи обробки інформації.// Зб. наук. пр. ХУПС./ Вип. 7(47). – Харків: ХУПС, 2005. – С. 218-222.
3. Неклонський І.М., Самарін В.О., Камардаш О.І. Використання електронної картографічної системи для підвищення ефективності керування силами та засобами при ліквідації надзвичайних ситуацій на об'єктах зберігання вибухових речовин. // Проблеми надзвичайних ситуацій. Зб. наук. пр. УЦЗ України./ Вип. 5. – Х: УЦЗУ, 2006. – С. 155-158.
4. Адаменко М.І., Федюк І.Б. Нова методика пожежогасіння складів вибухових речовин та її економічне обґрунтування.// Науковий вісник будівництва.// Зб. наук. пр. ХДТУБА./ – Харків: ХДТУБА, 2005. – С. 309.
5. Федюк І.Б. Математична модель витікання рідини у режимі «ПОСТРІЛ» з резервуара імпульсної установки пожежогасіння. //Проблеми пожежної безпеки.// Зб. наук. пр. УЦЗУ./ Вип. 20.– Харків: УЦЗУ, 2006. – 290 с.
6. Наказ МО України № 85 від 14.02.05. Про затвердження Переліку об'єктів Збройних Сил України, які підлягають обладнанню автоматичними установками пожежогасіння та пожежної сигналізації.
7. ДБН В.2.5-13-98. Пожежна автоматика будівель та споруд.
8. Захматов В.. Аналіз сучасного забезпечення живучості арсеналів, баз, складів ракет і боєприпасів Збройних Сил України.//Надзвичайна ситуація. Центральне видання МНС України./ Вип. 5,7. – К: Чорнобильінтерінформ, 2008.- С14-17, 38-41.

УДК 355.614

М.І. АДАМЕНКО, канд. техн. наук, доцент

Державна академія фізичної культури

(м. Харків)

І.Б. ФЕДЮК

Університет цивільного захисту України

(м. Харків)

ПРОТИПОЖЕЖНИЙ ЗАХИСТ СПЕЦІАЛЬНИХ СПОРУД, В ЯКИХ ЗБЕРІГАЮТЬСЯ ВИБУХОВІ РЕЧОВИНИ

На складах боєприпасів та арсеналах України на даний час склалася ситуація, яку можна визначити як критичну і найнебезпечнішу. Це, безумовно, ілюструється тим, що до теперішнього часу не ліквідовані (не утилізовані) та досі зберігаються боєприпаси часів Другої Світової війни, боєприпаси вивезені в 90-х роках ХХ ст. при виводі радянських військ з Німеччини та інших країн Східної Європи, термін зберігання яких давно минув. Все це призводить до підвищеної пожежевибухової небезпеки даних об'єктів.

Стан небезпеки складу боєприпасів чи арсеналу може бути оцінено по чотирьох основних показниках:

Живучість корабля і безпека на морі

- кількість боєприпасів та вибухових речовин, які зберігаються на складі або арсеналі;
- якість (кондиційність) цього боезапасу, його властивості та недосягнення останнього терміну зберігання;
- умови зберігання боезапасу;
- стан забезпечення пожежегасіння.

Аналіз всіх складових компонентів наведених показників свідчить про критичність положення. Задача успішного гасіння пожеж боєприпасів, що супроводжуються вибухами, розлітанням осколків і снарядів (іноді в радіусі від кількох сотень метрів до 30-50 кілометрів, а то і більше) дуже складна. Надлишковий тиск, що утворюється під час вибуху, зносить споруди, перевертає техніку, яка направляється на гасіння пожежі, від дії надлишкового тиску і розлітання снарядів та осколків утворюються нові осередки пожежі.

Як показала практика гасіння таких пожеж, пожежні підрозділи можуть гасити такі пожежі тільки 8-10 хв., з початку горіння, поки не прогорить тара і боєприпаси не почнуть вибухати. З цього часу треба вирахувати час на прибуття пожежного підрозділу до місця пожежі та бойового розгортання, у кращому випадку 5 хв. а, отже, час ефективного гасіння не перевищує 3-5 хв., при цьому пожежні стволи подаються особовим складом із-за обвалування, що в багатьох випадках призводить до неефективного попадання водяного струменю в осередок пожежі. З початку вибухів пожежа стає не контролюваною і єдиний спосіб гасити її – за допомогою пожежної авіації, якщо на це є відповідні метеоумови. Фактично на сьогоднішній день, як показали події у м. Артемівську (Донецької області), та у с. Новобогданівка (Запорізької області) і за кордоном, все зводиться до ліквідації наслідків вже після припинення вибухів та пожежі. Збитки від такого роду надзвичайних ситуацій дуже великі; їх неможливо прогнозувати та остаточно визначити.

Виходячи з вище наведеного, автор пропонує спосіб розв'язання такої наукової задачі шляхом розробки та впровадження методики пожежегасіння складів боєприпасів відкритого та закритого зберігання за допомогою автоматичних установок пожежегасіння нового типу, спроможних ліквідувати пожежі на початковій стадії загорання.

Існуючі на сьогоднішній день системи пожежегасіння класифікуються:

1. по ступені автоматизації;
2. по виду вогнегасячої речовини;
3. по способу гасіння;
4. по інерційності спрацювання;
5. по тривалості дії;
6. по виду приводу.

При обґрунтуванні вибору вогнегасячої речовини можна керуватися графіками залежності та зміни температури горіння у вогнищі пожежі класу В, і температури охолодження при подачі різних вогнегасячих складів – вогнегасячого (ВП) порошку, розпиленої води (РВ), піни, CO_2 (рисунок 1).

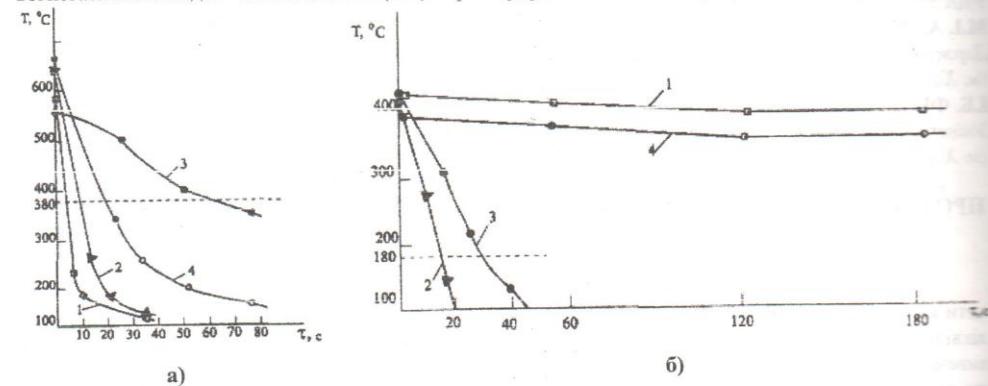


Рисунок 1 – Графіки зміни температур вогнища при гасінні (а) локалізації (б) різними речовинами:

1- ОП; 2 - РВ; 3 - піна; 4 - CO_2

Живучість корабля і безпека на морі

Як показує практика гасіння пожеж боєприпасів, найбільш успішно вони гасяться в дошову по-году, що цілком природно. В першу чергу це пов'язано з інтенсивним охолодженням водою осередку пожежі та зволоженням прилеглого горючого навантаження, тому за основу для створення автома-тичної установки пожежегасіння боєприпасів, як відкритого, так закритого зберігання пропонуємо розробити та застосувати нову дренчерну установку пожежегасіння (рисунок 2), яка спрацьовує від порохового акумулятору тиску (на відміну від існуючих) і подає воду одразу на всю захищаему пло-щу, тим самим охолоджує осередок пожежі і зрошує прилегле горюче навантаження.

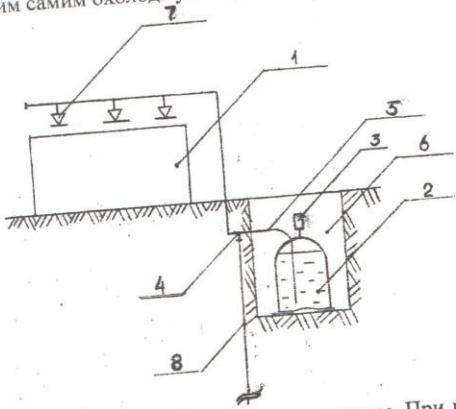


Рисунок 2 – Принципова схема дренчерної установки пожежегасіння з пороховим акумулятором тиску:
 1. Штабель боєприпасів. 2. Резервуар з водою.
 3. Пороховий акумулятор тиску. 4. Розподільчий клапан. 5. Трубопровід дренчерної системи пожежегасіння.. 6. Захисна споруда. 7. Дренчер
 8. Трубопровід з насосної станції.

Працює установка наступним чином. При виникненні пожежі спрацьовує пороховий акумуля-тор тиску (ПАТ). ПАТ може приводитись в дію: вручну, від струсу при вибуху, а також в результаті плавлення легкоплавкого тросового замка). Порохові гази, які поступають у резервуар, збільшуючись в об'ємі, заповнюють верхню частину резервуару і витісняють воду в трубопровід дренчерної систе-ми пожежегасіння, звідки вона попадає до дренчерів і охолоджує осередок пожежі та зрошує шта-бель. Резервуар розраховується по емності на 10 кв. безперервної подачі води, сила тиску порохових газів ПАТу дорівнює 0,7...0,9 МПа.

Запропонована система пожежегасіння значно зменшує ризик поширення пожежі від місця спа-лаху, забезпечує короткий термін її локалізації, якщо це неможливо – надає достатню кількість часу для приїзду чергової зміни пожежників.

Відзначимо, що покращення стану забезпечення пожежегасіння на арсеналах та складах вибу-хових речовин може значно знизити ризик виникнення глобальних надзвичайних ситуацій та змен-шити збитків від них у разі їх виникнення.

У випадку, коли розвиток пожежі неможливо припинити шляхом застосування ПАТу, і пожежа набуває глобального розміру, необхідно розташування при в'їзді на технічну територію складу захи-щену насосну станцію. Захищена насосна станція (рисунок 3) призначена для подавання води у осе-редок пожежі на будь-якій ділянці складу. Безпосередній захист осередкового складу та самої насосної станції забезпечується завдяки обладнанню захисного капоніру.

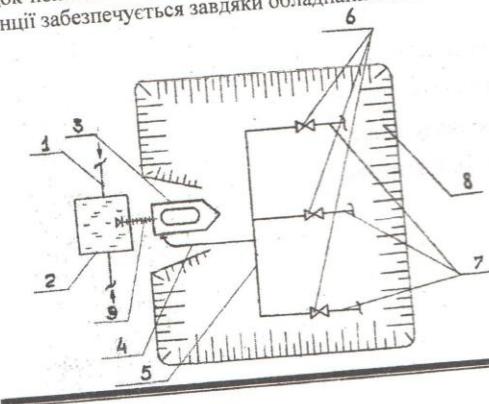


Рисунок 3 – Захищена насосна станція:
 1. З'єднувальні трубопроводи з сусідніми во-
 доймами. 2. Водойма. 3. Автоцистерна (або
 мотопомпа ММ -27/100). 4. Пожежний рукав.
 5. Розподільчий трубопровід (колектор). 6. Ве-
 нтиля розподільчого вузла.
 7. Трубопровід до дренчерної системи. 8. За-
 хисний капонір

Живучість корабля і безпека на морі

Конструкція капоніру розраховується виходячи з властивостей матеріалу, з якого він може бути зробленим (гомогенна конструкція або гетерогенна) та з можливої потужності вибуху і радіусу зон руйнування.

Для визначення радіусу зон руйнівної дії вибуху у повітрі може бути рекомендована формула:

$$R = a_0 \sqrt{\frac{C}{B}},$$

де: R — найбільший радіус зони руйнівної дії вибуху; C — маса заряду; B — товщина стін споруди; a_0 — коефіцієнт, який характеризує конструкцію та матеріал споруди, а також ступінь руйнування, яке очікується.

При вірному розрахунку потужності системи автоматичного пожежегасіння з використанням ПАТ, вірному розташуванню елементів системи на території складу або арсеналу, вірному розрахунку стійкості захисного капоніру (вірному підбору матеріалів та конструктивного рішення) система пожежегасіння на складах та арсеналах буде значно покращена. Це у свою чергу надасть змогу значно зменшити ризик втрат серед особового складу та техніки пожежного підрозділу, локалізувати надзвичайну ситуацію на початковому етапі її розвитку та значно полегшити її наслідки.

Капонір розраховується виходячи з наступного:

- конструкція та матеріал капоніру повинні забезпечувати безпеку та дієздатність особового складу та пожежної техніки від дії пожежі та вибухів;
- огорожуючі конструкції капоніру повинні забезпечити захист внутрішнього робочого середовища від прямої дії вибуху боєприпасу, яка можлива внаслідок розлітання (розкидання) боєкомплекту після вибуху штабеля.

Наведемо основи розрахунку капоніру, що забезпечить попередні вимоги. В даному випадку у якості захисної конструкції доцільніше використовувати місцеві матеріали, зокрема ґрунти, пісок, щебінь тощо. Причому ґрунт є матеріалом, який застосовується переважно для поглинання вибухової хвилі, а щебінь та пісок (або їх суміші) — як первинне тверде покриття, яке утруднює проникнення боєприпасу всередину ґрунтової обсипки капоніру.

Вважаємо, що захисною ґрунтовою товщою капоніру являється природна товща породи, яка розташована над покрівлею споруди та забезпечує її захист від дії вражуючих засобів (удар та вибух боєприпасу).

Мінімальний розмір захисної ґрунтової товщини над спорудою визначається за формулою:

$$H_{3m} = h_{np} - \Gamma + \beta r_{\text{руйн}} , \text{м}, \quad (2)$$

де h_{np} - глибина проникання боєприпасу по нормальні до перешкоди:

$$h_{np} = \lambda_1 \lambda_2 K_{np} \left(\frac{P}{d^2} \right) V_0 \cos \alpha , \text{м} \quad (3)$$

де λ_1, λ_2 - відповідно коефіцієнти форми головної частини та калібрzu боєприпасу (вибираються виходячи з найбільш потужного боєприпасу на даному арсеналі); d - діаметр заряду, м; K_{np} - коефіцієнт опору ґрунту проникненню; P - вага заряду, кг; V_0 - швидкість заряду під час удару, м/с; α - кут зустрічі заряду з перешкодою; β - коефіцієнт запасу, який встановлює безпечною дистанцією від центру вибуху до конструкції капоніру; Γ - відстань від центра ваги заряду до низу боєприпасу, м (приймається $\Gamma = 0,5d$).

У ході розрахунку необхідно буде визначити глибину проникнення розрахункового боєприпасу в двох- або трьохшарове середовище, шари – відповідно щебінь, пісок та ґрунт.

Глибина проникнення у двохшарову перешкоду визначається виходячи з методики “приведених шарів”. Її сутність полягає в тому, що верхній шар замінюється еквівалентною (приведеною) товщиною нижнього шару.

Значення товщини приведенного верхнього шару $H_{1,\text{прив}}$ визначаємо з виразу:

$$H_{1,\text{прив}} = H_1 \cdot \frac{K_{\text{ПР.П}}}{K_{\text{ПР.1}}} , \text{м} \quad (4)$$

Живучість корабля і безпека на морі

де: H_I – товщина верхнього шару, м; $K_{PR,II}$ – коефіцієнт опору проникненню для другого шару; $K_{PR,I}$ – коефіцієнт опору проникненню для першого шару.

Глибина проникнення у нижній шар ($h_{PR,II}$), з урахуванням проникнення у верхній шар, визначається за формулою:

$$h_{PR,II} = h_{PR,II} - H_{I,PR,IV}, \text{ м}, \quad (5)$$

де $h_{PR,II}$ – глибина проникнення боєприпасу в матеріал нижнього шару без урахування нижнього шару (як у суцільне середовище), м.

Повну глибину проникнення боєприпасу у двошарове середовище можна визначити за формулою:

$$H_{PR,2X} = H_I + h'_{PR,II}, \text{ м}. \quad (6)$$

Для трьохшарової перешкоди ця формула запишеться так:

$$h_{PR,3X} = h_{PR,III} + H_I \left(1 - \frac{K_{PR,III}}{K_{PR,I}} \right) + H_{II} \left(1 - \frac{K_{PR,III}}{K_{PR,II}} \right), \text{ м} \quad (6')$$

Радіус сфери руйнування визначається за формулою:

$$r_{ruinyv} = m_3 K_p \sqrt[3]{C}, \text{ м}, \quad (7)$$

де: C – вага заряду вибухівки, кг; K_p – коефіцієнт опору руйнуванню; m_3 – коефіцієнт забивки.

Вірний розрахунок захисної товщі, яка буде технологічно вірно зведена, забезпечить повну безпеку насосної станції, особового складу та пожежної техніки під час виконання бойової задачі.

БІБЛІОГРАФІЧНИЙ СПИСОК

1. Адаменко М.І., Гелета О.В., Квітковський Ю.В., Росоха В.О., Федюк І.Б. Безпека зберігання вибухових речовин та боєприпасів. Навчальний посібник. Харків, ХДТУБА, 2004.р.
2. Адаменко М.І., Гелета О.В., Квітковський Ю.В., Бейлін М.В., Воронін Є.В., Стельмах О.А., Тарахто О.В., Тимошенко М.М. Фортіфікаційні споруди. Навчальний посібник. Харків, ЗАТ Харківська друкарня №16, 2003 р.
3. Котов А.Г.. Пожаротушение и системы безопасности, 2003 г.
4. Башкирцев М.П., Бубрий Н.Ф., Бабуров В.П., Мангасаров В.И.. Пожарная автоматика 2-е изд., 1984 г.

УДК 614.842.615

А.О. ЄМЕЦЬ, к.т.н., доцент; К.А. ОСТРОЛУЦЬКИЙ

Севастопольський військово-морський інститут ім. П.С.Нахімова
бул. Дібенка 1A, м. Севастополь, 99035 (3eser@ua.net)

ШЛЯХИ ПІДВИШЕННЯ СТАНУ ПРОТИПОЖЕЖНОГО ТА ПРОТИВИБУХОВОГО ЗАХИСТУ ВІЙСЬКОВИХ ЧАСТИН, БАЗ ТА СКЛАДІВ ЗБЕРІГАННЯ ЗБРОЇ ТА ОЗБРОЄННЯ ВМС ЗС УКРАЇНИ

Проведен аналіз сучасних досліджень в галузі забезпечення протипожежного та проти вибухового захисту військових частин, баз та складів зберігання зброї та озброєння ВМС ЗС України. Наводиться аналіз стану та рекомендації щодо підвищення вибухопожежобезпеки об'єктів, визначення сил та засобів, необхідних для гасіння пожежі та імовірність виникнення пожежі на об'єкті. Більшу перевагу віддано методики оцінки ефективності системи живучості та вибухопожежобезпеки баз і складів зберігання озброєння, ракет і боєприпасів ВМС ЗС України.

Постановка проблеми. Державна програма інтеграції України в систему Європейського співтовариства, а також збільшення долі співпраці у морських навчаннях з ВМС ведучих країн світу, ставить на одно із перших міст вимоги щодо сучасного, якісного та головне безпечно зберігання та

