

**Міністерство надзвичайних ситуацій України**

**Академія пожежної безпеки ім. Героїв Чорнобиля**

**Факультет пожежно-рятувальної діяльності**



**Матеріали IV міжнародної науково-практичної  
конференції**

**«ТЕОРІЯ І ПРАКТИКА ГАСІННЯ  
ПОЖЕЖ ТА ЛІКВІДАЦІЇ  
НАДЗВИЧАЙНИХ СИТУАЦІЙ»**

**07-08 грудня 2012 року**

**Черкаси**

**Теорія та практика гасіння пожеж та ліквідації надзвичайних ситуацій: матеріали IV міжнародної науково-практичної конференції.** – Чоркаси : АПБ ім. Героїв Чорнобиля, 2012. - 348 с.

**Програмний комітет:**

ректор академії пожежної безпеки, к. психол. н., професор *Кришталь М.А.*;  
проректор академії з наукової роботи та міжнародного співробітництва,  
к. пед. н., доцент *Канія А.М.*;  
головний науковий співробітник академії, д. ф.-м. н., професор  
*Лакишин В.І.*

**Організаційний комітет:**

*Голова оргкомітету:* начальник факультету пожежно-рятувальної діяльності, к.і.н., старший науковий співробітник *Зайвий В.В.*  
*Співголова оргкомітету:* начальник кафедри процесів горіння, к.х.н., доцент Кукуєва Віталіна Віталіївна.

*Оргкомітет:*

зав. кафедри прикладної гідромеханіки та механотроніки НТУУ «КПІ»,  
д.т.н., професор *Яхно О.М.*;  
професор кафедри будівельних конструкцій, д.т.н., професор  
*Осипенко В.І.;*  
начальник кафедри оперативно-тактичної діяльності к.ю.н., доцент  
*Засунько С.С.*  
начальник кафедри техніки, к.т.н., доцент *Стась С.В.*;  
професор кафедри процесів горіння к.ф.-м. н., доцент *Виноградов А.Г.*;  
професор кафедри процесів горіння к.х.н., старший науковий співробітник  
*Єлагін Г.І.*

**Секретаріат конференції:**

старший викладач кафедри процесів горіння  
Майборода Артем Олександрович.  
старший викладач кафедри техніки  
Бурляй Ігор Володимирович

<i>І.В. Качанов, І.В. Карпенчук.</i> Решение уравнений движения газожидкостной смеси в инжекторе оросителя автоматических установок пенного пожаротушения.....	117
<i>І.В. Качанов, І.В. Карпенчук, В.А. Шкутник.</i> Математическая модель движения огнетушащей жидкости в проточном тракте лафетного ствола с винтовой структуризацией потока.....	120
<i>О.О. Колібабчук.</i> Удосконалення характеристик установок пожежогасіння вибраційного підготовкою і подачею вогнегасного порошку відцентровою машинною.....	122
<i>В.В.Котытков, С.В.Перинев.</i> Повышение эффективности систем предотвращения пожара и противопожарной защиты при транспортировке, хранении и извлечении серы.....	125
<i>Б.І. Кривошей, В.В. Чирин.</i> Засоби діагностування технічного стану відцентрових пожежних насосів .....	126
<i>І.І. Кучер, С.М. Биченко, І.В. Бурляй, А.В. Каракоця, А.С. Поляруш.</i> Розробка принципової схеми програматора радіостанцій, якими оснащені підрозділи Оперативно-розв'язувальної служби цивільного захисту та перехідників до радіостанцій.....	129
<i>І.О. Мовчан, І.В. Паснак.</i> Обґрунтування вибору критерія для оптимізації та управління пожежним ризиком об'єктів міста.....	133
<i>І.О. Мовчан, І.В. Паснак.</i> Метод визначення ризику евакуації людей із промислових адміністративних споруд та споруд житлового сектора при пожежі з урахуванням й критичного часу.....	136
<i>С.М. Охріменко, Б.Б. Поспелов.</i> Сучасні вимоги до технічних засобів пожежної сигналізації.....	138
<i>О.В. Придатко, А.Г. Ренкас, В.В. Стецюк.</i> Експериментальне дослідження ефективності комбінованого відпрацювання практичних випадків пожежної техніки.....	141
<i>Д.В. Руденко.</i> Обґрунтування доцільноти застосування дистанційно керованих стволів для гасіння пожеж на потенційно небезпечних об'єктах.....	144
<i>В.К. Словінський, Д.С. Федоренко.</i> Методичні аспекти формування системних властивостей пожежних автомобілів.....	146
<i>С.В. Стась.</i> Гидродинамические течения в плоских двуслойных потоках.....	149
<i>Н.Н. Удянский, В.А. Липовой.</i> Пожарная опасность химико-механизированной очистки резервуаров из-под светлых нефтепродуктов.....	151
<i>І.П. Яценко, А.В. Каракоця, В.Д. Поліщук, Д.Г.Омельчук.</i> Метод забезпечення гальмівної системи стисненим повітрям автоцистерни АЦ-40(432921)модель 63Б.02 в режимі очікування.....	154
<i>С.С. Федоренко.</i> Формування бази знань спеціалізованої експертної системи дистанційного моніторингу функціонального стану організму газодимозахисника.....	156
<i>І.П. Яценко, А.В. Каракоця, Я.Ю. Коробочка.</i> Методи створення екологічно чистих двигунів внутрішнього згорання.....	159
<i>Б.Л.Кулаковский, И.Ю.Кураченко.</i> Розработка стационарного існосмесителя пожарного насоса автомобіля воздушино-пенного тушения для тушення крупних резервуарних парков.....	161
<b>Секція 3. Фізико-хімічні процеси в умовах виникнення надзвичайних ситуацій та їх моделювання.</b>	
<i>О.Ф. Бабаджанова, Н.М. Гричашин.</i> Глогливання нафтопродуктів ґрунтами різного типу.....	164

<i>А.І. Березовський, І.Г. Маладика, О.В. Третьякова, В.В.Зайвий.</i> Порівняльний аналіз складу продуктів горіння та їх токсичності споксиполімерних вогнезахисних та вібростійких покріттів.....	166
<i>А.І. Березовський, І.Г. Маладика, Н.В. Саско, Ю.В. Попов.</i> Визначення міцносінних характеристик теплоізоляційного спущеної шару вогнівібростійких покріттів для протипожежного захисту металевих виробів.....	172
<i>Е.М. Гуліда, А.А. Ренкас.</i> Евакуація людей із громадських і адміністративних споруд та споруд житлового сектора з урахуванням критичного часу пожежі.....	177
<i>С.М. Дем'яненко, А.Г. Гребенюк, В.В. Лобанов.</i> Квантовохімічне дослідження термічної деструкції композитів гістаміну із високодисперсним кремнеземом.....	179
<i>П.І. Зайка, Н.П. Зайка, А.М. Омельченко, Г.І. Владінова.</i> Антидотна терапія при отруєнні токсично-небезпечними речовинами.....	182
<i>В.В. Коваленко, С.В. Качкар, П.В. Макаревський, Я.А. Карапута.</i> Застосування та визначення показників пожежної небезпеки теплоізоляційно-опоряджувальних фасадних систем будинків та споруд.....	184
<i>Г.В. Котов, С.П. Фисенко, Т.В. Сидорович.</i> Распространение опасной примеси в приземном слое атмосферы: двумерное стационарное моделирование.....	187
<i>П.Г. Круковский, А.И. Ковалев, Е.В. Качкар, В.А. Головня.</i> Исследование процессов теплообмена в многопустотном железобетонном перекрытии с огнезащитой.....	190
<i>В.В. Кукуса, В.О. Дяченко.</i> Теоретичне дослідження гомогенного пітливування вогнегасими речовинами після їх термічного розкладання у полум'ї.....	192
<i>В.В. Кукуса, В.В. Лобанов, А.Г. Гребенюк.</i> Підвищння ефективності фосфоромінічних вогнегасими речовин пляжом іммобілізації на поверхні кремнезему.....	195
<i>Л.С. Лященко, П.С. Чудиловский.</i> Определение органических примесей в водных ресурсах при чрезвычайных ситуациях.....	197
<i>Т.В. Магльована.</i> Використання речовин гуанідинового ряду для організації життєзабезпечення населення в умовах надзвичайних ситуаціях.....	199
<i>Б.П. Мінаєв, Г. В. Барішников, В.О. Мінаєва.</i> Спін ефекти при горінні водню та этилену.....	201
<i>О.М. Нуянзін, С.В. Поздеев.</i> Моделювання випробувань на вогнестійкість заливобетонних будівельних конструкцій у середовищі CFD Flowvision 2.5.....	203
<i>А.В. Поздеев, С.В. Поздеев, А.Н. Семенчук, В.А. Колесник.</i> Влияние модификаторов на механические характеристики бетона в условиях высокотемпературного нагрева.....	206
<i>Б.Л. Добрянський, А.В. Поздєєв.</i> Дослідження газообміну на пожежі в житловому будинку за допомогою комп'ютерного моделювання.....	210
<i>О.В. Рева, В.В. Богданова, З.В. Шукло, Л.В. Радкевич.</i> Хемосорбция неорганических огнезащитных композиций на полиэфирных тканях, устойчивая к гидролизным обработкам.....	212
<i>О.В. Рева, Е.А. Урбанович.</i> Защита ответственных деталей аварийно-спасательного оборудования от коррозии пластичными гальванопокрытиями Ni-Sn.....	215
<i>О.В. Савченко.</i> Дослідження впливу гелевих покріть на будівельні та оздоблювальні матеріали у часі.....	217
<i>Н.В. Саенко, Е.Ю. Спиріна-Смілка, Н.Н. Зафіонова.</i> Изучение стойкости к термоокислительной деструкции интеркалированных соединений графита.....	219
<i>Л.Б. Тарнавський, Ю.Е. Павлюк, Ю.Г. Сукач.</i> Планування укриття людей у захисних спорудах після ядерного вибуху на АЕС.....	221

**УДК 614.8**

*Е.М. Гуліда, професор, д-р техн. наук, професор, ЛДУ БЖД  
А.А. Ренкас, ад'юнкт, ЛДУБЖД*

**Евакуація людей із громадських і адміністративних споруд та споруд житлового сектора з урахуванням критичного часу пожежі**

Критичний час пожежі залежить від досягнення для людини гранично допустимих значень небезпечних факторів пожежі в зоні перебування людей. До цих факторів відносять температуру, яка не повинна перевищувати  $70^{\circ}\text{C}$ , та гранично допустимі значення густини кисню  $\text{O}_2 \geq 0,226 \text{ кг}/\text{м}^3$ ; оксиду вуглецю  $\text{CO} \leq 0,00116 \text{ кг}/\text{м}^3$ ; вуглекислого газу  $\text{CO}_2 \leq 0,11 \text{ кг}/\text{м}^3$ ; та хлористого водню  $\text{HCl} \leq 23 \cdot 10^{-6} \text{ кг}/\text{м}^3$ . Крім цього, в процесі пожежі в приміщенні утворюється дим, допустиме значення оптичної густини якого може бути  $\mu \leq 1,2 \text{ Нп}/\text{м}$ , що забезпечує видимість до 2 м, тобто в межах росту людини, яка при переміщенні повинна бачити підлогу.

Визначення критичного часу пожежі виконується в такій послідовності:

- 1) за концентрацією кисню;
- 2) за концентрацією токсичних газів;
- 3) за димом;
- 4) за температурою повітря вздовж шляхів евакуації.

Для визначення критичного часу пожежі в адміністративних та житлових будівлях необхідно змоделювати пожежу в приміщенні з урахуванням тепломасообміну при пожежі. За концентрацією кисню та токсичних газів визначення критичного часу наведені в роботі [1], за димом – в роботі [2]. Багаточисельні розрахунки для різних об’ємів приміщень показали, що критичний час пожежі коливається в межах  $\tau_k = 5 \dots 10 \text{ хв}$ . Цей час можна збільшити приблизно в два рази, якщо всі працюючі або жителі в приміщенні об’єкта будуть забезпечені індивідуальними засобами захисту дихальних органів (респіраторами).

Середньооб’ємну температуру газової суміші в приміщенні при пожежі можна визначити за допомогою залежностей (1), (2) [1], які отримані при розв’язанні системи диференціальних рівнянь балансу пожежі, її енергії, а також рівняння Менделеєва-Клапейрона. В цьому випадку густину нагрітого газового середовища в залежності від часу пожежі можна визначити за залежністю

$$\rho_c = \left( \rho_0 - \frac{c_p \rho_0 T_0}{Q_{\min} \eta(1-\varphi)} \right) \exp \left[ - \frac{\psi_A S_{eff} Q_{\min} \eta(1-\varphi)}{c_p \rho_0 T_0 V} \tau \right] + \frac{c_p \rho_0 T_0}{Q_{\min} \eta(1-\varphi)}. \quad (1)$$

де  $T_0$  – початкова температура в приміщенні, К;  $\rho_0$  – початкова густини газового середовища, кг/м<sup>3</sup>;  $\rho_c$  – густина газового середовища при пожежі, кг/м<sup>3</sup>;  $Q_{min}$  – нижча теплота згорання, Дж/кг;  $\varphi$  – коефіцієнт тепло поглинання;  $\psi$  – питома швидкість вигоряння, кг/м<sup>2</sup>·с;  $S_n$  – площа пожежі, м<sup>2</sup>;  $V$  – вільний об'єм приміщення, м<sup>3</sup>;  $\tau$  – час пожежі, с;  $c_p$  – ізобарна теплоємність, Дж/К;  $\eta$  – коефіцієнт повноти згорання.

Для переходу від середнього значення густини газової суміші  $\rho_c$  до температури використовуємо наступну залежність

$$T_c = T_0 \frac{\rho_0}{\rho_c}. \quad (2)$$

Якщо при пожежі відбувається тепломасообмін з навколишнім середовищем, необхідно скористатися залежністю (3)

$$\rho_c = \frac{0,0842 \cdot \frac{Q_{min} \cdot \eta \cdot (1 - \varphi)}{c_p \cdot T_0} \cdot \left[ (y_* - y_n)^{\frac{1}{2}} - 0,794 \cdot (y_* - y_n)^{\frac{3}{2}} \right] + 0,106 \cdot (y_* - y_n)^{\frac{3}{2}} - 0,0842(y_* - y_n)^{\frac{1}{2}}}{1,26 \cdot (y_* - y_n)^{\frac{1}{2}} - (y_* - y_n)^{\frac{3}{2}}} \cdot \frac{\psi \tau + \rho_0}{V} \quad (3)$$

де  $y_n$  – відстань від підлоги до нижнього краю вікна, м;  $y_*$  – відстань від підлоги до верхнього краю вікна, м;  $y*$  – відстань від підлоги до позначки в приміщенні, на якій тиск дорівнює зовнішньому (атмосферному) тиску [1]

$$y_* = h - \frac{p_c - p_0}{g(\rho_0 - \rho_c)}, \quad (4)$$

де  $p_0$  – атмосферний тиск, Н/м<sup>2</sup>;  $p_c$  – середнє значення тиску в об'ємі приміщення, Н/м<sup>2</sup>;  $h$  – середина висоти приміщення, м.

При цьому для переходу від середнього значення густини газової суміші  $\rho_c$  до температури використовуємо залежність (2).

Щоб визначити розподіл температури на деякій відстані від осередку пожежі, скористаємося наступною залежністю, яка була отримана на підставі результату повнофакторного експерименту пожежі в закритому приміщенні в лабораторії Львівського державного університету безпеки життєдіяльності [3]

$$T_i = T_{o.n.} \cdot \frac{C_T \cdot G^{0,75} \cdot \tau^{0,18} \cdot Z^{1,5} \cdot S_n^{0,13}}{x^{0,71}}, \quad ^\circ\text{C} \quad (5)$$

де  $T_{o.n.}$  – температура осередку пожежі [3], °C;  $G$  – пожежне навантаження в приміщенні, кг/м<sup>2</sup>;  $\tau$  – час вільного горіння, хв;  $Z$  – висота, на якій шукається температура, м;  $S_n$  – площа пожежі, м<sup>2</sup>;  $x$  – радіус, на якому

шукається температура, м;  $C_T$  – коефіцієнт пропорційності та обезрозмірювання складових елементів дробу;  $C_T = 0,0065 \frac{M}{K_2^{0,18} \cdot K_2^{0,75}}$ .

Необхідно визначити час від початку пожежі, при якій температура на шляхах евакуації досягне 70 °С. Якщо цей час буде менший від критичного часу за концентрацією кисню, за концентрацією токсичних газів та за димом, то за цей час необхідно здійснити евакуацію. Цей час можна визначити для будь-якої адміністративної та житлової будівлі.

## ЛІТЕРАТУРА

1. Кошмаров Ю.А. Прогнозирование опасных факторов пожара в помещении / Ю.А.Кошмаров. – М.: Академия ГПС МВД России, 2000. – 118 с.
2. Гуліда Е.М. Прогнозування величини оптичної густини диму при пожежі в приміщенні / Гуліда Е.М. // Зб. наукових праць «Пожежна безпека» №18, 2011 / Львів: ЛДУ БЖД. – С. 65-70.
3. Гуліда Е.М. Моделювання пожежі в закритому приміщенні / Гуліда Е.М., Меньшикова О.В., Ренкас А.А. // Науковий вісник національного лісотехнічного університету України: збірник науково-технічних праць. – Львів: РВВ НЛТУ України. – 2012. – Вип.22.6. – С. 307-317.

## УДК 544.72 (66.049)

Є.М.Дем'яненко, пров. інж.; А.Г.Гребенюк, с.н.с., к.х.н.;

В.В.Лобанов, пров.н.с., д.х.н.

Інститут хімії поверхні ім. О.О. Чуйка НАН України,  
03164 м. Київ, вул. Генерала Наумова, 17

## Квантовохімічне дослідження термічної деструкції композитів гістаміну із високодисперсним кремнеземом

Одним із ефективних методів утилізації медичних препаратів є їх спалювання. Для підвищення ефективності цього процесу для таких термічно стійких речовин як гістамін (ГА), необхідно досконало вивчити механізми його термічної деструкції в конденсованому вигляді, а також з наповнювачами, зокрема з кремнеземом. З літератури відомо про зменшення термічної стабільності ГА в присутності кремнезему в порівнянні з чистим гістаміном, в умовах температурно-програмованого заспирчого мас-спектрометричного (ПД МС) експерименту [1]. В нашому дослідження викладені результати дослідження впливу поверхні кремнезему на механізми термічної деструкції ГА.

При досліджені термолізу ГА у конденсованому стані та зупинованого на поверхні кремнезему було взято конформер з