

Министерство внутренних дел Республики Казахстан Комитет по чрезвычайным ситуациям Кокшетауский технический институт



«Азаматтық қорғау мәселелері: басқару, алдын алу, авариялық-құтқару және арнайы жұмыстар» V Халықаралық ғылыми-практикалық конференциясының жинағы

Сборник материалов V Международной научно-практической конференции

«Проблемы гражданской защиты: управление, предупреждение, аварийноспасательные и специальные работы».

> 17 наурыз 2017 жыл Көкшетау каласы

Проблемы гражданской защиты: управление, предупреждение, аварийноспасательные и специальные работы. Материалы Международной научнопрактической конференции. 17 марта 2017 г. – Кокшетау, РГУ «КТИ КЧС МВД Республики Казахстан». – 2017.

Редакционная коллегия: д.т.н. Шарипханов С.Д. (главный редактор), к.ф-м.н. Раимбеков К.Ж. (заместитель главного редактора), Тимеев Е.А., к.т.н. Альменбаев М.М., к.т.н. Макишев Ж.К.

Печатается по Плану работы Кокшетауского технического института Комитета по чрезвычайным ситуациям Министерства внутренних дел Республики Казахстан.

© Кокшетауский технический институт КЧС МВД Республики Казахстан, 2017

Д.Г. Трегубов - к.т.н., доцент, **Д.Н. Рогачук** - курсант Национальный университет гражданской защиты Украины, г.Харьков

ВЛИЯНИЕ ТЕМПЕРАТУРЫ НА ПАРАМЕТРЫ ЗАЖИГАНИЯ ГОРЮЧИХ СИСТЕМ

Проблема обеспечения пожарной безопасности и анализ возможных причин пожара в значительной степени связанны с определением минимальных энергий зажигания E_{min} веществ, которые используются [1]. Однако этот показатель зависит от внешних условий и, в первую очередь, связан с температурой среды. Так, при увеличенных температурах исходной горючей смеси значения E_{min} уменьшаются, что соответствует увеличению степени пожарной опасности. Такое положение дел формирует научную задачу поиска путей определения зависимости параметров зажигания веществ от температуры.

Большинство данных для значений E_{min} приведены в справочниках [2] и установлены для стандартных условий по методике [1]. Снижение E_{min} при увеличенных температурах окружающей среды подтверждают справочные данные [2], однако они известны для незначительного количества веществ. Поскольку при температурах больше стандартной — E_{min} уменьшается, соответственно, увеличивается и пожарная опасность. Т.е. справочные данные не всегда отображают реальную пожарную опасность горючего вещества при фактических температурных условиях и воздействии конкретного источника зажигания.

Методики экспериментального определения E_{min} и концентрационных пределов распространения пламени (КПРП) изложены А.М. Баратовым и В.Т.Монаховым [3, 4]. Однако в этих роботах не показана зависимость КПРП от значения энергии источника зажигания. Энергия насыщения $E_{\text{нас}}$ процесса вынужденного зажигания вообще не учитывается как важный параметр, хотя также характеризует степень опасности и вещества, и источника зажигания. Не показано и дополнительное сужение КПРП при температурах меньших, чем стандартная, когда энергия источника зажигания меньше энергии насыщения.

Нами проведены предварительные исследования в данных направлениях. Так, в работе [5] установлено, что интенсивность сужения КПРП $\Delta\Phi$ (относительно справочных данных) для массива веществ зависит от степени "ненасыщенности" источника зажигания (0 < $\Delta\Phi$ < 100 % для $E_{\text{из}}$ < E_{hac}):

для
$$E_{\text{из}} = 0.7 \text{ мДж}$$
: $\Delta \Phi = 61,72 \ln(E_{\text{min}}) + 115; (R = 0.95),$ для $E_{\text{из}} = 1.0 \text{ мДж}$: $\Delta \Phi = 56,35 \ln(E_{\text{min}}) + 88,6; (R = 0.98).$ (1)

где
$$\Delta \Phi = \frac{\Delta \phi_{\text{cnp}} - \Delta \phi_{\phi}}{\Delta \phi_{\text{cnp}}} \cdot 100$$
 — соотношение разности справочных и

экспериментальных диапазонов взрывоопасности $\Delta \varphi$ к $\Delta \varphi$ по справочнику, %; $\Delta \varphi$ — ширина области взрывоопасных концентраций, %.

Также, определена зависимость [6] изменения E_{min} газообразного горючего вещества в диапазоне температур до температуры самовоспламенения T_{cm} :

$$E_{\min_{\phi}} = E_{\min}^{\circ} \left(1 - \frac{T_{\phi} - 298}{T_{cB} - 273} \right), MДж,$$
 (2)

где $E_{min \, \phi}$ – фактическая E_{min} горючего вещества при данной температуре, мДж;

 $E^{o}_{min} - E_{min}$ горючего вещества при стандартных условиях, мДж;

 T_{φ} – фактическая температура для которой определяется $E_{min},\,K.$

Показано, что процесс зажигания связан с теплоемкостью среды, поэтому, исходя из теплоемкости влажного воздуха получена формула [7]:

$$E_{\min} = \frac{\pi}{6} d_{\kappa p}^{3} \cdot 1,45 \cdot 10^{6} \left(T_{cB}^{0,12} - T_{\phi}^{0,12} \right), \, \text{Дж}, \tag{3}$$

это выражение предусматривает знание $d_{\kappa p}$ – величины критического зазора.

С целью установления влияния температуры среды на возникновение горения под действием источника зажигания проведено исследование: в горизонтальной взрывной трубе: размещалось расчетное исследуемой жидкости для образования стехиометрической концентрации ф стм реакционном объеме наиболее взрывоопасных условий. Рассматривалось действие электрического разряда энергоемкостью 0,7 и 1 мДж на горючую смесь при разных концентрациях горючего вещества, температурах 288 и 298 К и нормальном атмосферном давлении. В процессе анализа учитывали, что при T_{cB} для всех горючих веществ E_{min} приближается к 0 мДж. Если считать температурную компенсацию единственным фактором влияния температуры на изменение E_{min}, то зависимость должна иметь линейной характер, что отвечает характеру полученных раньше результатов [6]. Однако, между параметрами вынужденного зажигания и самовоспламенения (E_{min} и T_{св}) нет прямой связи. Для первых семи членов гомологического ряда алканов – Еміп находится в диапазоне 0,22-0,28 мДж с минимумом для пентана [8], см. табл. 1, а Т_{св} имеет максимум для метана. Это связано с тем, что в гомологическом ряду с уменьшением $T_{\text{св}}$ одновременно увеличивается теплоемкость веществ.

Таблица 1 - Параметры опасности горючих веществ и процесса зажигания

Вещество	Еиз,	φ _н - φ _в , (ширина КПРП), %		Сужение	Тстм,	E _{min} ,
$(T_{BC\Pi}/T_{KM\Pi}, K)$	мДж	по справочнику [2]	по опыту	КПРП, %	К	мДж [2]
Ацетон (255/330)	1,0	2,7 - 13,0	3,3 - 9,8 (6,5)	37,0	261,6	0,41
	0,7	(10,3)	4,8 - 9,4 (4,6)	55,3		
Гексан (250/342)	1,0	1,24 - 7,5	1,3 - 6,4 (5,1)	18,6	255,6	0,25
	0,7	(6,26)	1,4 - 5,4 (4,0)	36,1		
Циклогексан (256/354)	1,0	1,3 - 7,8	1,3 - 7,7 (6,4)	0,2	257,8	0,22
	0,7	(6,5)	1,3 - 5,5 (4,2)	35,4		
Пентан (229/309)	1,0	1,47 - 7,7	1,3 - 7,7 (6,4)	-2,7	232,3	0,22
	0,7	(6,23)	1,7 -7,0 (5,3)	15,0		
Изопропиловый спирт	1,0	2,23 - 12,7	2,3 - 6,0 (3,7) 64,6 293,4 0	0,65		
(287/355)	0,7	(10,47)	3,0 - 5,2 (2,2)	88,4	293,4	0,03

Для установления E_{min} необходимо было обеспечить испарение исследуемой жидкости до значения фстм. Все исследованные вещества по температуре вспышки Твсп относятся К классу постоянно легковоспламеняющихся жидкостей. Для исследуемых веществ Твсп меньше температуры опыта, см. табл.1, поэтому образование взрывоопасного пара возможно. Температуру, при которой над поверхностью жидкости образуется фстм насыщенного пара, назовем "стехиометрической" Тстм. Такая температура наиболее опасна для хранения жидкостей в закрытом пространстве; определить ее можно по формуле Антуана [8]. Сравнивая полученные T_{cm} с температурой проведения опыта, можно увидеть, что из исследованных веществ для изопропилового спирта будут сложности в испарении до фетм. Т.е. его насыщенный пар может образовать фстм при температуре 288 К лишь при наличии ветра, что в опыте обеспечивалось с помощью магнитной мешалки. Также, можно увидеть, что $T_{\text{всп}}$ и $T_{\text{стм}}$ отличаются незначительно.

Для установления процента изменения КПРП необходимо обеспечить испарение исследуемой жидкости в серии опытов в последовательных концентрациях в диапазоне от нижней до верхней КПРП. Если при температуре 298 К зажигание произошло для всех исследованных веществ, то при температуре 288 К — лишь при испытании пентана. Зажигание пентана при мощности источника зажигания 0,7 мДж и температуры 288 К состоялось лишь при стехиометрической концентрации пара. Поэтому можно принять, что в условиях опыта (при температуре 288 К) минимальная энергия зажигания пентана составляет 0,7 мДж. Т.е. сужение КПРП при сниженных температурах происходит более интенсивно [6], чем по стандартной зависимости [8].

Существует два параметра, характеризующих ширину области КПРП: F-фактор $F=1-(\phi_{\text{H}}/\phi_{\text{B}})^{0,5}$ [9] и $\Delta\phi=(\phi_{\text{B}}-\phi_{\text{H}})$. Нами использован фактор изменения КПРП относительно справочных данных. Процент сужения КПРП можно рассчитать по группе формул (1). Поскольку зависимость $\Delta\Phi$ при разных $E_{\text{из}}$ имеет близкий характер, можно предложить общую формулу для $\Delta\Phi>0$ и $E_{\text{из}}<$ $E_{\text{нас}}$:

$$\Delta\Phi = \frac{89}{E_{\text{min}}^{0.55}} + 56\ln E_{\text{min}}, \%. \tag{4}$$

Данная формула прогнозирует сужение КПРП с коэффициентом корреляции 0,976. Из формулы (4) можно получить ориентировочное значение для энергии насыщения (т.е. для $\Delta \Phi = 0$):

$$E_{\text{Hac}} = \left(-\frac{89}{56 \ln E_{\text{min}}}\right)^{1,818}, \text{ мДж.}.$$
 (5)

для исследованных веществ: ацетон $-2,86\,$ мДж, гексан $-1,28\,$ мДж, циклогексан и пентан $-1,09\,$ мДж, изопропиловый спирт $-10,7\,$ мДж..

Также, по результатам обработки экспериментальных и справочных данных получена математическая зависимость, характеризующая изменение E_{min} газообразного горючего вещества при разных температурах:

$$E_{min} = 15E_{min}^{\circ} \cdot e^{-0.038 \cdot (T_{\phi} - 232)}, \text{ мДж},$$
 (6)

где $E^{o}_{min} - E_{min}$ горючего вещества при стандартных условиях, мДж;

 $232~{\rm K}$ – расчетная температура ${\rm T}_{\rm cтм}$, при которой над поверхностью пентана образуется стехиометрическая концентрация насыщенного пара;

 T_{ϕ} – фактическая температура окружающей среды, К.

Формула (6) прогнозирует изменение E_{min} в сравнении с экспериментальными результатами с коэффициентом корреляции R=0,994. Однако, следует отметить, что характер полученной зависимости существенно отличается от формулы (2). При температурах меньших, чем стандартная, наблюдается более интенсивный рост E_{min} , что можно объяснить ростом диффузных осложнений в готовой горючей смеси.

Список литературы

- 1. Инструкция по определению минимальной энергии зажигания / Под ред. Монахова В.Т. и др. М.: ВНИИПО. 1977. 54 с.
- 2. Корольченко А.Я. Пожаровзвывоопасность веществ и материалов и средства их тушения, в 2 частях / А.Я. Корольченко, Д.А. Корольченко. М.: Пожнаука, 2004. 1448 с.
- 3. Баратов А.Н. Пожарная безопасность. Взрывобезопасность. Справочник / А.Н. Баратов, Е.Н. Іванов, А.Я. Корольченко и др. М.: Химия, 1987. 272 с.
- 4. Монахов В.Т. Методы исследования пожарной опасности веществ / В.Т. Монахов. М.: Химия, 1979. 424 с.
- 5. Трегубов Д.Г. Дослідження впливу енергії джерела запалення на концентраційні межі поширення полум'я / Д.Г. Трегубов, Я.В. Щетінін // Проблемы пожарной безопасности. Х.: АГЗУ, 2006. Вып. 19. С. 161-165.

Режим доступа: http://nuczu.edu.ua/sciencearchive/ProblemsOfFireSafety/ vol19/tregubov%2006-19.pdf.

- 6. Трегубов Д.Г. Дослідження залежності мінімальної енергії запалювання від температури / Д.Г.Трегубов // Проблемы пожарной безопасности. Х.: УГЗУ, 2007. Вып.21. С. 275-278.
- 7. Тарахно Е.В. Розрахункове визначення мінімальної енергії запалювання при проведенні судових пожежно-технічних експертиз / Е.В. Тарахно, Д.Г. Трегубов, В.М. Сирих / Проблемы пожарной безопасности. Х.: УГЗУ, 2007. Вып. 22. С. 190-193.
- 8. Тарахно О.В. Теорія розвитку та припинення горіння. Практикум. У 2-х частинах / О.В. Тарахно, Д.Г. Трегубов, К.В. Жернокльов та ін. Х.: НУЦЗУ, 2010. 822 с.

Kondo S. Experimental exploration of discrepancies in F-number correlation of flammability limits / S. Kondo, A. Takahashi, K. Tokuhashi // J. Hazard. Mater. – 2003. – Vol. 100. – \mathbb{N} 1-3. – P. 27-36.

УДК 666.9.022

В.В. Фокин – курсант, **Е.В. Христич** - к.т.н., ст. преподаватель

ИССЛЕДОВАНИЕ ВОЗМОЖНОСТИ ИСПОЛЬЗОВАНИЯ ОТХОДОВ ХИМИЧЕСКИХ ПРОИЗВОДСТВ КАК ИСХОДНОГО СЫРЬЯ ДЛЯ ПОЛУЧЕНИЯ СПЕЦИАЛЬНЫХ ЦЕМЕНТОВ

Загрязнение окружающей среды различными промышленными отходами производств, вследствие чего, ухудшение экологической ситуации показывает обоснованность поиска новых ресурсосберегающих технологий производства строительных материалов, а также возможность рекуперации твердых отходов химических производств. Токсические отходы, накапливающиеся на значительных площадях вокруг производств, рационально использовать как исходное сырье [1, 2] для получения полифункциональных вяжущих материалов специального назначения, имеющих повышенную коррозионную и температурную стойкость, а также защитные свойства от воздействия ионизирующего излучения.

Сточные воды (химический метод нейтрализации), содержащие неорганические примеси и щелочи необходимо очищать перед использованием в технологическом процессе или сбрасыванием в водоемы. Способы нейтрализации: смешивание кислых и щелочных сточных вод, добавление реагентов, фильтрация, абсорбция и др. Физико-химическими методами установлен вероятный химический состав отходов водоочистки, масс.%: карбонат кальция — 75,00-85,00; карбонат магния — 3,00-9,00; оксид железа (III) — 4,50-8,50; оксид кремния (IV) — 5,00-9,00. Наличие остальных компонентов

пожарных кран-комплектов в жилых зданиях
Помаза-Пономаренко А. Л. Основные детерминанты и эмерджентность
социальной безопасности регионов украины в обеспечении их развития
Пономаренко Р.В., Мишина В.О., Стадник Д.А. Исследование свойств
термостойкой накидки для спасения пострадавших
Пономаренко С.С., Иотов А.П. Особенности проведения спасательных
работ при транспортировке пострадавшего через водное препятствие
Пономаренко С.С., Калюжный В.В. Эксплуатация пожарных напорных
рукавов в подразделениях государственной службы гражданской защиты
Ураины
Попов В.Н. Психокоррекция личностной беспомощности у спасателей
Прокушин А.В., Гудин С.В. База данных объектов закупок, используемых
пожарно-спасательными подразделениями
Рахметкалиев Д. А. Куттыбаев Е.М. История и роль метрологии и
технического регулирования в деятельности уполномоченного органа
управления гражданской защиты Республики Казахстан
Рашкевич А. С., Рашкевич Н.В., Вамболь В.В. Исследование особенностей
лазерного метода для контроля атмосферного воздуха в зоне
чрезвычайных ситуаций
Савельев Д.И. Киреев А.А. Повышение эффективности тушения лесных
пожаров путем применения бинарныхогнетушащих систем
Савченко А.В. Возможность использования гелеобразующих систем для
охлаждения стенок резервуаров и цистерн с углеводородами от теплового
воздействия пожара
Сагимбай А., Берденова Д.К. Математическая интерпритация эпидемии
гриппа
Сейілбек М. Өртті сөндіру кезінде бөлімше жеке құрамының қауіпсіздігін
қамтамасыз ету
Сибиряков М.В. Анализ автоматизированных систем управления
пожарно-спасательными подразделениями
Тарадуда Д.В. Шулика В.А. Об опасности чрезвычайных ситуаций
террористического характера
Торопов Д.П. Иванов А.В. Использование наножидкости в качестве
огнетушащего вещества
Тохти А. Исин Б.М. Роль физической подготовки спасателей. Развитие
специальных умений и навыков спасателей
Трегубов Д.Г., Рогачук Д.Н. Влияние температуры на параметры
зажигания горючих систем
Фокин В.В., Христич Е.В. Исследование возможности использования
отходов химических производств как исходного сырья для получения
специальных цементов
Фроленков С.В., Черкинский С.В., Теребнев В.В., Кусаинов А.Н.
Сравнение данных двух независимых групп при исследованиях
оперативно-тактических действий пожарных подразделений
Харитончик А.В., Маханько В.И., Морозов А.А. Средства защиты личного
325