## А.Е. Басманов, М.В. Васильев, С.В. Говаленков (Украина)

## ОБЕСПЕЧЕНИЕ БЕЗОПАСНОСТИ ПРИ ЛИКВИДАЦИИ НЕПРЕРЫВНО ДЕЙСТВУЮЩЕГО ИСТОЧНИКА ОПАСНОГО ХИМИЧЕСКОГО ВЕЩЕСТВА

Показано, что в отличие от аварии с мгновенным выбросом опасных химических веществ (ОХВ), когда перед подразделениями МЧС в качестве главной стоит задача ликвидации последствий аварии, при непрерывно действующем источнике перед оперативно-спасательными подразделениями возникает задача ликвидации источника выброса и, следовательно, пребывания личного состава в зоне высоких концентраций ОХВ. В то же время находящиеся на вооружении в пожарно-спасательных подразделениях, которые первыми прибывают к месту аварии, средства индивидуальной защиты рассчитаны для работы только при пожаре, условия которого могут существенно отличаться от условий, связанных с выбросом ОХВ. Таким образом, возникает необходимость определения зон, в которых может находиться личный состав в соответствующих средствах индивидуальной защиты.

В докладе рассматривается задача выбора комплекса средств индивидуальной защиты (КСИЗ) в результате оценки поля концентраций ОХВ вблизи непрерывно действующего источника выброса.

Для её решения предлагается при разбиении местности в районе аварии на зоны в качестве критерия использовать требование о том, что с заданной доверительной вероятностью  $P_{\partial o g}$  концентрация ОХВ q не превосходит некоторого критического значения  $q_{\kappa p}$ :

$$P(q \le q_{\kappa p}) \ge P_{\partial o g}. \tag{1}$$

Показано, что концентрация ОХВ в точке (x, y, z) в момент времени t может быть описана следующим образом:

$$\mu = \frac{E}{8\pi^{3/2} a \sqrt{a_z}} \cdot \int_0^t \frac{1}{\tau^{3/2}} \times \exp\left[-\frac{\left(x - \int_{t-\tau}^t \xi(s) ds\right)^2 + \left(y - \int_{t-\tau}^t \eta(s) ds\right)^2}{4a\tau}\right] \times \left\{ \exp\left[-\frac{\left(z - v_z \tau - z_0\right)^2}{4a_z \tau}\right] + \exp\left[-\frac{\left(z - v_z \tau + z_0\right)^2}{4a_z \tau}\right] \right\} d\tau, \tag{2}$$

где E – интенсивность источника выброса ОХВ,  $\kappa z/c$ ;

a,  $a_z$  — коэффициент турбулентной диффузии в горизонтальном и вертикальном направлениях соответственно,  $m^2/c$ ;

 $v_z$  — вертикальная составляющая скорости ветра (детерминированная), M/c;

 $\xi(s)$ ,  $\eta(s)$  — нормальные стационарные случайные процессы, описывающие скорость ветра в направлении осей X и Y соответственно;

 $z_0$  – высота, на которой произошел выброс ОХВ, M.

Анализ выражения (2) показал, что случайная величина µ имеет распределение, близкое к нормальному распределению, параметры которого (математическое ожидание и среднеквадратическое отклонение концентрации ОХВ в воздухе) позволяют определить необходимый КСИЗ, который обеспечит безопасное пребывание спасателей на месте проведения аварийно-спасательных работ. Критерием выбора является выполнение соотношения

$$K_3 \geq K_{mo},$$
 (3)

где  $K_3$  – коэффициент защиты КСИЗ;

 $K_{mo}$  – коэффициент токсической опасности среды:

$$K_{mo} = \frac{q_{\phi a \kappa m}}{q_{\Pi J I K}}, \qquad 4)$$

где  $q_{\phi a \kappa m}$  — фактическая концентрация ОХВ в воздухе,  $m \epsilon / m^3$ ;  $q_{\Pi J K}$  — предельно допустимая концентрация ОХВ,  $m \epsilon / m^3$ .

Тактико-технические характеристики средств индивидуальной защиты позволяют определить границы зон, в которых должен использоваться КСИЗ: 1-я ("горячая") зона -q > 5000 ПДК (личный состав должен быть в изолирующем костюме, внутри которого находится изолирующий аппарат); 2-я ("тёплая") зона -q = (200-5000) ПДК (личный состав должен быть в изолирующем аппарате); 3-я ("холодная") зона -q = (1-200) ПДК (можно быть в фильтрующем противогазе).

Таким образом, границы зон определяются отношением концентрации вещества в воздухе q к величине его ПДК  $q_{\Pi J K}$ :

$$=\frac{q}{q_{\Pi \square K}}.$$
 (5)

Поскольку концентрация вещества в воздухе пропорциональна интенсивности его выброса E, то границы зон определяются величиной  $\Psi$ :

$$\psi = \frac{E}{q_{\Pi \Pi K}}.$$
(6)

Анализ численных экспериментов показал, что даже для такого высокотоксичного вещества, как хлор  $(q_{\Pi J K}(Cl_2) = 1 \ \text{мг/м}^3)$  и значительной интенсивности выброса  $(1 \ \kappa c/c)$  размеры 1-й зоны составляют порядка 2 м.

Это означает, что только личный состав, непосредственно участвующий в ликвидации непрерывно действующего источника высокотоксичного ОХВ, нуждается в средствах с максимальной защитой (такой комбинации изолирующего костюма и изолирующего аппарата, когда последний находится внутри защитной одежды). На больших расстояниях (при проведении, например, работ по постановке водяных завес) спасатели могут быть в изолирующих аппаратах поверх защитной одежды.

Также показано, что форма 1-й зоны близка к круговой, то есть ветер не оказывает существенного влияния на её границы.

В качестве примера ситуации с менее токсичным веществом, которое выбрасывается с меньшей интенсивностью, была рассмотрена утечка аммиака с интенсивностью  $E = 0.1 \ \kappa z/c$  при тех же параметрах ветра, что приведены выше. Анализ полученных результатов показал, что в данном случае фактически отсутствует 1-я и 2-я зоны: граница 2-й зоны расположена на расстоянии не более  $0.2 \ m$  от точки выброса ОХВ. Таким образом, только личный состав, непосредственно задействованный в ликвидации утечки, должен быть обеспечен изолирующими аппаратами.