

P.J., Caines P.E. A globally convergent adaptive predictor// Automatica. 1981. №1. P.135–140.

Поступила в редакцию 20.05.2002

Рецензент: д-р техн. наук, проф. Любчик Л.М.

**Плисс Ирина Павловна**, канд. техн. наук, ст. науч. сотр., вед. науч. сотр. ПНИЛ АСУ ХНУРЭ, член IEEE. Научные интересы: адаптивные системы, искусственные нейронные сети. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел.: 40-98-90. E-mail: pliss@ieee.org

**Чапланов Алексей Павлович**, аспирант кафедры искусственного интеллекта, мл. науч. сотр. ПНИЛ АСУ ХНУРЭ. Научные интересы: искусственные нейронные сети. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел.: 40-98-90. E-mail:asd@white.kharkov.com

**Чепенко Татьяна Евгеньевна**, аспирантка кафедры искусственного интеллекта, науч. сотр. ПНИЛ АСУ ХНУРЭ. Научные интересы: искусственные нейронные сети. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел.: 40-98-90.

УДК 519.673

## МОДЕЛИРОВАНИЕ РАССЕИВАНИЯ ПРИМЕСИ НИЗКОТЕМПЕРАТУРНЫХ ВЕЩЕСТВ В ПРИЗЕМНОМ СЛОЕ АТМОСФЕРЫ

ТЕВЯШЕВ А.Д., ВЫХОДЦЕВ Е.И.

Рассматривается модель рассеивания примеси, образующейся в результате аварийного выброса, в приземном слое атмосферы по законам турбулентной диффузии и эффективный метод ее решения.

### 1. Введение

Низкотемпературные вещества (хлор, аммиак, сжиженный природный газ и т.п.) относятся к числу крупнотоннажных химических продуктов. Связанные с ними отрасли промышленности характеризуются большими затратами энергии, высокой степенью концентрации производственных мощностей, что определяет необходимость транспортировки этих веществ на значительные расстояния, а также организации складов и хранилищ на местах производства, потребления и переработки.

Развитая структура и значительные объемы производства, транспорта и хранения низкотемпературных веществ представляют повышенную опасность для окружающей среды и человека в связи с тем, что они являются сильнодействующими ядовитыми веществами (СДЯВ) и относятся к вредным веществам согласно общепринятой классификации. Существующие методики расчета последствий аварийных ситуаций, связанных с разливами, выбросами и утечками низкотемпературных веществ в окружающую среду, дают сильно завышенные результаты, что приводит к дополнительным затратам при составлении плана ликвидации последствий аварии. Поэтому разработка методик, которые давали бы более точные решения, а также позволяли проводить прогностические расчеты для более полного класса внешних условий, является актуальной [1].

В данной работе рассматривается моделирование рассеивания примеси, которая образовалась в результате аварийного выброса, в приземном слое атмосферы по законам турбулентной диффузии с использованием уравнения K-теории атмосферной диффузии [2,3].

### 2. Модель

Прогноз загрязнения атмосферы в результате аварийного выброса или утечки низкотемпературного вещества основывается на использовании решения дифференциального уравнения турбулентной диффузии [2]:

$$\frac{\partial q}{\partial t} + u_x \frac{\partial q}{\partial x} + u_y \frac{\partial q}{\partial y} + u_z \frac{\partial q}{\partial z} = \\ = \frac{\partial}{\partial x} k_x \frac{\partial q}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial y} k_y \frac{\partial q}{\partial y} + \frac{\partial}{\partial z} k_z \frac{\partial q}{\partial z} - \alpha q + f, \quad (1)$$

где  $q$  – концентрация примеси в атмосфере;  $t$  – время;  $x, y, z$  – координаты;  $u_x, u_y, u_z$  – составляющие средней скорости перемещения примеси вдоль осей  $0X, 0Y, 0Z$  соответственно;  $k_x, k_y, k_z$  – составляющие коэффициента обмена;  $\alpha$  – коэффициент, определяющий изменение концентрации за счет превращения примеси;  $f$  – функция, описывающая источники примеси. Рассмотрим случай, когда  $\alpha=0$ , т.е. инертное поведение примеси.

При прогнозе загрязнения воздуха основной интерес представляет определение ожидаемых концентраций у земной поверхности. Для приземного слоя характерно значительное изменение с высотой скорости ветра, температуры и турбулентности. Для наиболее часто наблюдаемых метеорологических условий распределение коэффициентов турбулентного обмена  $k_x, k_y, k_z$  и скорости ветра  $u$  с высотой  $z$  носят степенной характер. Эта степенная зависимость определяется путем аппроксимации реального профиля  $k_x, k_y, k_z$  и  $u$ . Для расчета реального профиля используется зависимость [3]:

$$k_z = \begin{cases} D + k_1 \frac{z}{z_1} & \text{при } z \leq h, \\ D + k_1 \frac{h}{z_1} & \text{при } z > h, \end{cases} \quad (2)$$

где  $z_1$  – высота измерения скорости ветра;  $D$  – коэффициент молекулярной диффузии. Чтобы установить этот коэффициент, воспользуемся формулой для определения коэффициента диффузии бинарной смеси [4]:

$$[D_{12}]_1^0 = 0.002628 \frac{\sqrt{T^3(M_1+M_2)/2M_1M_2}}{p\sigma_{12}^2 Q_{12}^{(1,1)*}(T_{12}^*)}, \quad (3)$$

здесь  $p$  – давление, атм.;  $T$  – температура, К;  $T_{12}^* = \frac{kT}{\varepsilon_{12}}$ ;  $M_1, M_2$  – молекулярные веса компонентов;  $\sigma_{12}, \varepsilon_{12}/k$  – параметры потенциальной энергии молекулы;  $\sigma_{12} = \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2}$ ;  $\varepsilon_{12} = \sqrt{\varepsilon_1 \varepsilon_2}$ .

Коэффициент диффузии для плотных газов рассчитывается по формуле:

$$D_{12} = \frac{D_{12}^0}{Y_{12}}, \quad (4)$$

где

$$Y_{12} = 1 + \frac{2}{3} \pi n_1 \sigma_1^3 \left( \frac{\sigma_1 + 4\sigma_2}{4\sigma_1 + 4\sigma_2} \right) + \\ + \frac{2}{3} \pi n_2 \sigma_2^3 \left( \frac{4\sigma_1 + \sigma_2}{4\sigma_1 + 4\sigma_2} \right) + \dots$$

Величина

$$Q^{(l,s)*}(T^*) = \frac{2}{(s+1)! T^{*s+2}} \int_0^\infty e^{-\frac{g^*}{T^*}} g^{*2s+3} Q^{(l)*}(g^*) dg^*$$

задается табличными значениями, зависящими от параметров  $l, s, T^*$  [4]. На основании этих табличных данных была построена аппроксимационная функция для  $Q^{(1,1)*}(T^*)$  при  $0.3 < T^* < 400$ , которая имеет следующий вид:

$$\begin{aligned} Q^{(1,1)*}(x) = & 1.33277 - 0.0854794 \ln 161.87x + \\ & + 0.000077778 x + \frac{0.420577}{x} - \frac{0.404464}{x^2} + \\ & + \frac{2.48342}{x^3} - \frac{4.90945}{x^4} + \frac{5.46147}{x^5} - \frac{3.78737}{x^6} + \\ & + \frac{1.66069}{x^7} - \frac{0.446515}{x^8} + \frac{0.0670726}{x^9} - \frac{0.00430381}{x^{10}}. \end{aligned}$$

Для определения  $k_1$  используется следующее выражение, которое справедливо в пределах приземного слоя [3]:

$$k_1 = \frac{\chi^2 u_1}{\ln \frac{z_1}{z_0}} L' J \left( \frac{z_1}{L'} \right). \quad (5)$$

Здесь  $c$  – постоянная Кармана ( $c=0.38$ );  $z_0$  – эффективная шерховатость подстилающей поверхности;

$L'$  – масштаб Монина - Обухова, определяемый по степени вертикальной устойчивости; функция  $J$  определяется следующим образом:

$$J(x) = \begin{cases} x \left( 1 + 0.54|x|^{0.8} \right), & x < 0 \\ \frac{x}{1 + 0.9x}, & 0 < x < 1 \\ 0.53x, & x > 1. \end{cases} \quad (6)$$

Расчет профиля скорости ветра с учетом высоты основывается на зависимости

$$u = u_1 \frac{\ln \left( \frac{z}{z_0} \right)}{\ln \left( \frac{z_1}{z_0} \right)}. \quad (7)$$

Выражение (2) для  $k_z$  отражает то обстоятельство, что с увеличением высоты размеры вихрей, обуславливающих турбулентный обмен, возрастают в приземном слое ( $z \leq h$ ) и сравнительно мало изменяются при  $z > h$ , принимая некоторые характерные масштабы. Для вихрей этого масштаба можно полагать, что атмосферная турбулентность, выше приземного слоя, имеет примерно изотропный характер, вследствие чего здесь  $k_x \approx k_y \approx k_z$ . На наиболее низких уровнях  $k_x$  и  $k_y$  примерно равны между собой, естественно, изменяются с высотой, так как на подстилающей поверхности они должны быть равны нулю. Однако степень возрастания с высотой для  $k_x$  и  $k_y$  меньше, чем для  $k_z$ , поскольку влияние подстилающей поверхности на вертикальную компоненту коэффициента обмена должно быть большим, чем на горизонтальную. Этому условию приближенно удовлетворяет соотношение, предложенное Берляндом [3]:

$$k_y = k_0 u, \quad (8)$$

так как в приземном слое  $u$  растет примерно логарифмически с высотой  $z$ , а  $k_z \sim z$ . Принимая, что при  $z=h$  имеет место равенство  $k_0 u_h = k_h$ , можно найти  $k_0$  по  $u_h$  и  $k_h$ .

С поверхностью почвы примеси обычно слабо взаимодействуют. Попав на нее, примеси здесь не накапливаются, а с турбулентными вихрями снова уносятся в атмосферу. Поэтому с достаточной точностью принимается, что средний турбулентный поток примеси у земной поверхности мал, т.е.

$$k_z \frac{\partial q}{\partial z} \Big|_{z=0} = 0. \quad (9)$$

При аварийных выбросах (разливах) время действия источника ограничено, т.е.  $\exists l : f|_{t>l} = 0$ . Кроме этого, на практике представляют интерес

определение области, внутри которой уровень концентрации превышает предельно допустимую концентрацию. Исходя из этих предпосылок, можно рассматривать распределение концентрации в конечной области  $\Omega$ . Чтобы установить границы этой области, можно воспользоваться стандартной методикой МЧС для определений возможной зоны загрязнения СДЯВ. Согласно этой методике, область  $\Omega$  можно представить в виде цилиндра с основанием радиуса  $R$  и высотой  $H$ .

Выберем направление оси  $0X$  так, чтобы оно совпало с направлением скорости ветра. Таким образом, окончательное уравнение имеет вид:

$$\frac{\partial q}{\partial t} + u \frac{\partial q}{\partial x} = k_x \frac{\partial^2 q}{\partial x^2} + k_y \frac{\partial^2 q}{\partial y^2} + k_z \frac{\partial^2 q}{\partial z^2} + f \quad (10)$$

со следующими краевыми:

$$\begin{aligned} q|_{\partial\Omega} &= 0 \\ k_z \frac{\partial q}{\partial z} \Big|_{z=0, z=H} &= 0 \end{aligned} \quad (11)$$

и начальными условиями:

$$q|_{t=0} = 0. \quad (12)$$

### 3. Метод решения

Задачу (10)-(12) можно записать в виде:

$$\frac{\partial q}{\partial t} + Cu = f(t) \quad (13)$$

с начальными условиями:

$$q|_{t=0} = 0, \quad (14)$$

где  $C$  – дифференциальный оператор в некотором сепарабельном гильбертовом пространстве  $H$  с областью определения  $D(C) = D_C$ , которая линейна и плотна в гильбертовом пространстве  $H$ ;  $q = q(t)$  и  $f = f(t)$  – функции от  $t$ , значения которых суть элементы пространства  $H$ . Будем считать, что функция  $f(t)$  непрерывна в промежутке  $0 \leq t \leq l$ , где  $l$  некоторое положительное число.

Применим к задаче (13), (14) метод Бубнова–Галеркина [5]. Выберем координатную систему:

$$\varphi_1, \varphi_2, \dots, \varphi_n, \dots \quad (15)$$

подчиняющуюся следующим условиям: 1)  $\varphi_n \in D_C, (n = 1, 2, \dots)$ ; 2) элементы  $\varphi_1, \varphi_2, \dots, \varphi_n, \dots$  линейно–независимы при любом  $n$ ; 3) система (15) полна в  $D_C$ .

Будем искать приближенное решение задачи (13), (14) в виде

$$q_n(t) = \sum_{k=1}^n a_k^n(t) \varphi_k. \quad (16)$$

Входящие в формулу (16) неизвестные функции  $a_k^n(t)$  будем определять из системы дифференциальных уравнений

$$\begin{aligned} \rho_n \dot{a}^n(t) + R_n a^{(n)}(t) &= f^{(n)}(t), \\ a^{(n)}(0) &= \alpha^{(n)}, \\ \text{где } R_n &= \left[ \langle \varphi_k, \varphi_j \rangle \right]_{j,k=1}^{j,k=n}, \quad \rho = \left[ \langle \varphi_k, \varphi_j \rangle \right]_{j,k=1}^{j,k=n}, \\ a^{(n)}(t) &= \{a_1^n(t), \dots, a_n^n(t)\}, \\ f^{(n)}(t) &= \{(f(t), \varphi_1), \dots, (f(t), \varphi_n)\}, \\ \langle \varphi_k, \varphi_j \rangle &= \int_{\Omega} \varphi_k \varphi_j d\Omega, \\ \left[ \varphi_k \varphi_j \right]_C &= (C \varphi_k, \varphi_j). \end{aligned} \quad (17)$$

Для определения вектора  $\alpha^{(n)}$  нужно решить систему

$$\sum_{k=1}^n \left[ \langle \varphi_k, \varphi_j \rangle \right]_C \alpha_k^{(n)} = 0. \quad (18)$$

Вопросы устойчивости и сходимости данного метода рассмотрены в работах [5,6].

**Литература:** 1. Цыкало А.Л. Методика расчета концентраций экологически опасных веществ в атмосфере при авариях и утечках. М.: ГСССД МР 96-92, 1992.32с. 2. Атмосферная турбулентность и моделирование распространения примесей // Под ред. Ф.Т.М. Ньюстадта и Х. Ван Допа. Л.: Гидрометеоиздат, 1985. 351с. 3. Берлянд М.Е. Прогноз и регулирование загрязнения атмосферы. Л.: Гидрометеоиздат, 1985. 277 с. 4. Гиршфельдер Дж., Кертисс Ч., Берд Р. Молекулярная теория газов и жидкостей. М.: Изд-во иностр. лит., 1961. 930с. 5. Михлин С.Г. Численная реализация вариационных методов. М.: Наука, 1966. 432с. 6. Вишук М.И. Задача Коши для уравнений с операторными коэффициентами, смешанная краевая задача для систем дифференциальных уравнений и приближенный метод их решения // Матем. сб. 1956. №39(81) Ч.1. С.51-148.

Поступила в редакцию 21.12.2001

**Рецензент:** д-р техн. наук, проф. Петров Э.Г.

**Тевяшев Андрей Дмитриевич**, д-р техн. наук, профессор, зав. каф. ПМ ХНУРЭ. Научные интересы: системный анализ и теория оптимального стохастического управления. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14.

**Выходцев Евгений Иванович**, аспирант кафедры ПМ ХНУРЭ. Научные интересы: математическая физика, теория R-функций, компьютерное моделирование. Адрес: Украина, 61058, Харьков, ул. Данилевского, 8, кв. 130, тел. 43-87-84.