

Действительный член АН БССР Н. С. АКУЛОВ

## ОБ ОБОБЩЕНИИ ОДНОЙ ЗАДАЧИ КОЛМОГОРОВА, ПЕТРОВСКОГО И ПИСКУНОВА

В 1915 г. Д. В. Алексеевым был обнаружен эффект существования предельного давления  $p_k$  ацетилена, ниже которого цепной процесс разложения не распространяется (1). При этом было установлено, что предельное давление  $p_k$  быстро уменьшается с увеличением радиуса  $r_0$  канала (цилиндрические трубы). Этими опытами устанавливается и эффект зависимости скорости распространения от радиуса  $r_0$ , так как на пределе скорость  $w$  распространения процесса разложения равна нулю, а при  $p > p_k$   $w > 0$ .

До сих пор не существует теории, которая позволила бы объяснить это явление и рассчитать зависимость  $w(r_0)$ .

Однако для случая  $r_0 \rightarrow \infty$  А. Н. Колмогоровым, И. Г. Петровским и Н. С. Пискуновым (2) была поставлена и решена следующая весьма важная задача о диффузии, соединенной с автокаталитическим возрастанием количества частиц, принимающих участие в процессе диффузии.

Пусть из иницирующей части пространства диффундируют частицы одного какого-либо типа, число которых может увеличиваться при взаимодействии со средой. Задача эта решается с помощью уравнения типа

$$\frac{\partial u}{\partial t} = D\Delta u + f(u), \quad (1)$$

где  $u$  — концентрация частиц,  $D$  — коэффициент диффузии. Для случая  $f = a\left(1 - \frac{u}{u_0}\right)^2 u$  было найдено для скорости распространения диффузионных волн (2)

$$w = 2\sqrt{aD}. \quad (2)$$

В отличие от этой решенной проблемы мы должны для объяснения опытов Алексеева решить значительно более сложную задачу, когда имеется не один, а несколько типов частиц  $M_1, M_2, M_3, \dots, M_N$ . Диффундируя и взаимодействуя со средой, эти частицы циклически преобразуются друг в друга.

Мы имеем тогда вместо (1) систему уравнений типа

$$\frac{\partial u_i}{\partial t} = D_i \Delta \varphi_i + F_i(u_1, u_2, \dots, u_N) \quad (3)$$
$$i = 1, 2, \dots, N.$$

Легко показать, что для определения скорости процесса на больших расстояниях от инициирующего центра достаточно рассмотреть область малых  $u_i$ ; обозначая тогда  $\left(\frac{\partial F_i}{\partial u_j}\right)_{u_i \rightarrow 0}$  через  $a_{ij}$  и считая, что по меньшей мере некоторые из  $a_{ij}$  не равны нулю, имеем для малых  $u_i$

$$\frac{\partial u_i}{\partial t} = D_i \Delta u_i + a_{oi} + \sum_j a_{ij} u_j. \quad (4)$$

Свободные члены легко устраняются соответствующей подстановкой и далее мы их будем опускать.

Решение (4) было дано нами <sup>(3)</sup> для случая, когда  $D_i = D = \text{const}$ . Позднее был рассмотрен случай различных  $D_i$  <sup>(4)</sup>. При этом так же, как и при решении (1), делалось ограничивающее предположение, что волны распространяются в направлении  $z$  и что среда в направлении  $x$  и  $y$  не ограничена (одномерная задача).

Теперь мы должны рассмотреть, однако, весьма сложную трехмерную задачу, ибо в опытах Алексева мы имеем дело с наличием границ, когда распространение процесса происходит вдоль цилиндрического канала. Граничные условия определяются при этом соотношениями:

$$D_i (\text{grad } u_i)_{\text{гр}} = \sum_j \sigma_{ij} (u_j)_{\text{гр}}. \quad (5)$$

В самой общей постановке эта задача не может быть разрешена. Пусть, однако, гибель (или зарождение) активных центров на границах не интенсивны, а коэффициент диффузии достаточно велик. Тогда

$$\frac{\bar{u}_i - (u_i)_{\text{гр}}}{\bar{u}_i} \ll 1. \quad (6)$$

Здесь  $\bar{u}_i$  — среднее по сечению цилиндра. Покажем, что в этих условиях может быть предложен метод, дающий решение этой задачи путем сведения трехмерной задачи к одномерной. При этом получается зависимость скорости распространения от условий на границах и от диаметра цилиндрической трубы и притом для любой формы ее поперечного сечения.

Пусть  $ds = dx dy$  — элемент плоскости, перпендикулярной образующим цилиндра, идущим вдоль  $z$ . Имеем тогда

$$\bar{u}_i = \frac{1}{S} \int_S u_i ds, \quad (7)$$

где  $S$  — площадь сечения цилиндра.

Рассмотрим сперва в целях изложения сущности метода случай  $n = 1$  в условиях, когда на стенках имеет место гибель частиц, а взаимные превращения лишь в объеме. Тогда (5) дает

$$D_i \text{grad } u_i = \sigma_i u_i. \quad (8)$$

Из (4) для одного типа частиц имеем

$$\frac{\partial u}{\partial t} = D \Delta u + au, \quad (9)$$

откуда после помножения на  $ds = dx dy$  и интегрирования по поперечному сечению, находим\*

\* Интегрирование по объему для слоя толщиной  $dz$  сводится к интегрированию по контуру.

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial t} = \frac{D}{S} \oint_L (\text{grad } u)_{\text{гp}} dt + a\bar{u} + D \frac{\partial^2 \bar{u}}{\partial Z^2}. \quad (10)$$

Здесь интеграл берется по периметру, ограничивающему сечение. Учитывая (8) и (6), на основании (10) имеем:

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial t} = \left( \sigma \frac{L}{S} + a \right) \bar{u} + D \frac{\partial^2 \bar{u}}{\partial Z^2}, \quad (11)$$

где  $L$  — длина периметра сечения.

Итак, для скорости распространения вместо (2) будем иметь

$$W = 2\sqrt{\left( a + \sigma \frac{L}{S} \right)}. \quad (12)$$

В случае кругового цилиндра  $\frac{S}{L} = \frac{1}{2} r_0$ , где  $r_0$  — радиус цилиндра. Мы получаем, таким образом, зависимость  $W$  от  $r_0$  (для случая малоинтенсивной гибели или инициирования частиц на стенках цилиндра).

Из (12) вытекает существование критического диаметра для распространения диффузии, связанной с размножением частиц

$$r_0 = -\frac{2\sigma}{a} \quad (13)$$

(если имеет место гибель частиц на стенках канала, то  $\sigma < 0$ ).

Полученные результаты могут быть обобщены на случай системы уравнений (4).

Направляя ось полярной системы координат  $Z$  вдоль оси цилиндра, интегрируя по плоскости поперечного сечения и учитывая (8), будем иметь:

$$\frac{\partial \bar{u}_i}{\partial t} = D_i \frac{\partial^2 \bar{u}_i}{\partial Z^2} + \frac{D_i}{S} \int_L (\text{grad } u_i)_{\text{гp}} ds + \sum_j a_{ij} \bar{u}_j. \quad (14)$$

Но в силу условий (5) и (6) из (14) находим

$$\frac{\partial \bar{u}_i}{\partial t} = D_i \frac{\partial^2 \bar{u}_i}{\partial Z^2} + \sum_j a'_{ij} \bar{u}_j, \quad (15)$$

где

$$a'_{ii} = a_{ii} + \sigma_i \frac{L}{S}.$$

Таким образом, решение задачи о диффузии в канале частиц различных типов, соединенной с взаимными превращениями их друг в друга, может быть сведено при условиях (5) и (6) к решению одномерной задачи. Но эта задача уже решена в работах (4) и (5). В частности, для случая  $D_i = D$  имеем, применяя результаты (4)

$$W = 2\sqrt{k'_m D}, \quad (16)$$

где  $k'_m$  — есть максимальный корень характеристического уравнения:

$$A'(k) = \text{Det} \| a'_{ij} - \delta_{ij} k \| = 0. \quad (17)$$

Поскольку нас интересует обычно переход от затухающего процесса, когда распространение с постоянной скоростью состояний  $u_i = \text{const}$  невозможно к состояниям самоускоренного процесса, к кото-

рым относится формула (16), мы можем исходить из значений  $a'_{ij}$ , при которых все корни отрицательны. Меняя затем  $a'_{ij}$ , мы переходим к случаю, когда один корень положителен, но мал по абсолютной величине. Тогда, как легко показать,

$$k'_m = \frac{A'(0)}{\sum_i A'_i(0)}. \quad (18)$$

Критический диаметр, при котором процесс перестает распространяться, определяется согласно (16) и (18) условием

$$A'(0) = 0. \quad (19)$$

Если на поверхности ограничивающего пространства частицы гибнут, но не переходят друг в друга  $[(\sigma_{ij})_{i \neq j} = 0]$ , то вследствие малости  $\sigma_i \frac{L}{S}$  в (19) можно взять их первые степени и тогда для критического радиуса канала найдем:

$$\left(\frac{S}{L}\right)_{\text{кр}} = - \frac{A(0)}{\sum_i \sigma_i A_i(0)}. \quad (20)$$

где  $A(0) = [A'(0)]_{L=0}$ .

Из (14) как частный случай при  $N = 1$  следует (13).

В том случае, когда израсходование продуктов приводит к остановке процесса, имеющего начальное ускорение, мы можем говорить (условно) о периоде индукции  $\tau$  и периоде реакции  $\tau_r$ . Соответственно этому, можно говорить о ширине  $B$  зоны реакции в цепной волне. Начало ее соответствует началу  $\tau_r$ , а конец — окончанию  $\tau_r$ . Обозначая  $\tau_r / \tau$  через  $\theta$ , учитывая, что

$$\tau = \frac{1}{k_m}, \quad (21)$$

и, кроме того, принимая во внимание, что

$$W = \frac{B}{\tau_r}, \quad (22)$$

находим:

$$B = 2\theta \sqrt{k_m^{-1} D}. \quad (23)$$

Таким образом, вследствие зависимости  $k'_m$  от  $r_0$  ширина зоны цепного пламени  $B$  является функцией диаметра канала, именно с увеличением  $r_0$  при  $\sigma_i < 0$  величина  $B$  уменьшается.

Развитая теория позволяет, таким образом, определить важнейшие характеристики распространения цепно-диффузионных волн.

Поступило  
7 VI 1951

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- <sup>1</sup> Д. В. Алексеев, О взрывном разложении ацетилен, М., 1915, стр. 100.  
<sup>2</sup> А. Н. Колмогоров, И. Г. Петровский и Н. С. Пискунов, Бюлл. Моск. гос. ун-та, 1, в. 6 (1937). <sup>3</sup> Н. С. Акулов, ДАН, 61, № 2 (1948). <sup>4</sup> Н. С. Акулов, Ю. Л. Рабинович и В. И. Скобелкин, ДАН, 78, № 6 (1951). <sup>5</sup> Н. С. Акулов, ДАН, 78, № 3 (1951).