

УДК 533.72

**О ЗАВИСИМОСТИ КОЭФФИЦИЕНТОВ СКОЛЬЖЕНИЯ  
ОТ ХАРАКТЕРА ВЗАИМОДЕЙСТВИЯ МОЛЕКУЛ ГАЗА  
С ТВЕРДОЙ ПОВЕРХНОСТЬЮ**

САВРОВ С. А., ЮШКАНОВ А. А.

Разработан метод решения граничных задач кинетической теории газов, позволяющий использовать граничные условия в наиболее общем виде. В качестве примера рассмотрено обобщенное граничное условие Максвелла, учитывающее зависимость коэффициента аккомодации от угла падения молекул газа.

При решении граничных задач кинетической теории газов возникает необходимость определения граничных условий. Обычно используют условия Максвелла [1-5]

$$f^+ = qf^{(0)} - (1-q)f^-, \quad f^{(0)} = n \left( \frac{m}{2kT} \right)^{3/2} \exp \left\{ -\frac{mv^2}{2kT} \right\} \quad (1)$$

где  $f^-$  и  $f^+$  — функции распределения падающих и отраженных от поверхности молекул;  $f^{(0)}$  — равновесная максвелловская функция распределения. При этом полагается, что коэффициент аккомодации  $q$  не зависит от скорости падения молекул.

В настоящей работе предлагается метод решения граничных задач кинетической теории газов, позволяющий использовать граничные условия в наиболее общем виде [6]

$$f^+ = \Omega f^- \quad (2)$$

$$\Omega f^- = - \int_{v_n' < 0} \frac{v_n'}{v} R(\mathbf{v}, \mathbf{v}') f(\mathbf{v}') d\mathbf{v}'$$

где  $R(\mathbf{v}, \mathbf{v}')$  — вероятность того, что молекула со скоростью  $\mathbf{v}'$  в результате отражения от поверхности приобретет скорость  $\mathbf{v}$ . Вычисления проводятся на примере задач о тепловом и изотермическом скольжении простого газа.

Рассмотрим газ, находящийся над твердой плоской стенкой в поле тангенциального к ней градиента температуры, при условии, что касательная компонента скорости газа равномерно возрастает с удалением от стенки и совпадает по направлению с  $\text{grad } T$ . Выберем декартову систему координат с началом на поверхности стенки, осью  $x$ , направленной по нормали к стенке, осью  $y$  — вдоль поверхности в направлении  $\text{grad } T$ .

Поведение газа описывается функцией распределения молекул газа по скоростям, которая определяется из уравнения Больцмана [6]

$$\mathbf{v}(\nabla) f = -I(f) \quad (3)$$

$$I(f) = \int (ff_1 - f'f_1') g b d\mathbf{b} d\mathbf{\epsilon} d\mathbf{v}_1, \quad g = \mathbf{v}_1 - \mathbf{v}$$

где  $I(f)$  — интеграл столкновений;  $b$  — прицельный параметр столкновения молекул со скоростями  $\mathbf{v}_1$  и  $\mathbf{v}$ ;  $\mathbf{\epsilon}$  — азимутальный угол столкновения.

Если изменения массовой скорости газа  $\mathbf{u}$  и температуры  $T$  малы на

длине свободного пробега  $\lambda$ , то функцию распределения можно представить в виде

$$f^{\pm} = f^{(0)} \left[ 1 + 2c_y G_y + 2 \left( \frac{m}{2kT} \right)^{1/2} \frac{\partial u_y}{\partial x} x + \psi + \varphi^{\pm} \right] \quad (4)$$

$$\psi = -A \left( \frac{5}{2} - c^2 \right) \frac{\partial \ln T}{\partial y} - B c_x c_y \frac{\partial u_y}{\partial x}$$

$$A = -3\mu \left( \frac{m}{2kT} \right)^{1/2}, \quad B = 4\lambda \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{1/2}$$

$$c = \left( \frac{m}{2kT} \right)^{1/2} v, \quad G = \left( \frac{m}{2kT} \right)^{1/2} u$$

где  $m$  — масса молекул газа;  $n$  — число молекул в единице объема;  $\mu$  — коэффициент кинематической вязкости газа;  $k$  — постоянная Больцмана.

Метод полупространственных моментов [1–3] приводит к следующему выражению для  $\varphi^{\pm}$ :

$$\begin{aligned} \varphi^{\pm} = & \frac{1}{2} (a_0^+ + a_0^-) c_y + \frac{1}{2} (a_0^+ - a_0^-) c_y \operatorname{sign} c_x + \\ & + \frac{1}{2} (a_1^+ + a_1^-) c_x c_y + \frac{1}{2} (a_1^+ - a_1^-) c_x c_y \operatorname{sign} c_x \end{aligned} \quad (5)$$

$$a_i^{\pm} = (\beta_i^{\pm} e^{-\alpha x}) \operatorname{const}$$

Для молекул, взаимодействующих как твердые сферы,  $\alpha = 2,2015$ ;  $\beta_0^- = 0,2385$ ;  $\beta_1^+ = -0,9843$ ;  $\beta_1^- = 0,1250$  [3].

Для однозначного определения функции распределения воспользуемся условием (2). Поскольку функция распределения ищется моментным способом, то и граничное условие тоже представим в моментной форме. Обратим внимание на то, что условие (2) можно ввести непосредственно в уравнение Больцмана (3), записывая последнее в виде

$$v_x \frac{\partial f}{\partial x} = I(f) + \delta(x) \frac{1}{2} [(1 + \operatorname{sign} c_x) v_x \Omega f^+ + (1 - \operatorname{sign} c_x) v_x f^-] \quad (6)$$

$$\delta(x) = 1 \quad (x=0), \quad \delta(x) = 0 \quad (x \neq 0)$$

Действительно, интегрируя (6) по  $x$  в интервале от 0 до  $\varepsilon$  при  $\varepsilon \rightarrow 0$ , получим

$$\int_0^{\varepsilon \rightarrow 0} v_x \frac{\partial f}{\partial x} dx = v_x f = \begin{cases} v_x \Omega f^-, & v_x > 0 \\ v_x f^-, & v_x < 0 \end{cases}$$

Отсюда следует, что для получения моментных граничных условий необходимо вычислять моменты не от уравнения (2), а от уравнения

$$v_x f^+ = v_x \Omega f^- \quad (7)$$

Умножая (7) последовательно на  $(m/2kT)v_y dv$  и  $(m/2kT)^{1/2} v_x v_y dv$  и интегрируя по положительному полупространству скоростей, получим моментные граничные условия

$$\int_{c_x > 0} c_x c_y f^+ dv = \int_{c_x > 0} c_x c_y \Omega f^- dv, \quad \int_{c_x > 0} c_x^2 c_y f^+ dv = \int_{c_x > 0} c_x^2 c_y \Omega f^- dv \quad (8)$$

Подставляя функцию распределения (5) в условия (8), вычислим скорость скольжения

$$u = K_{si} \lambda \frac{\partial u}{\partial x} + K_{Tsi} \mu \frac{\partial \ln T}{\partial y} \quad (9)$$

$$K_{Sl} = \frac{2 I_2 N_2 - I_5 N_1}{\sqrt{\pi} I_1 N_2 - I_4 N_1}, \quad K_{TSl} = \frac{3 I_6 N_1 - I_3 N_2}{2 I_1 N_2 - I_4 N_1}$$

$$I_1 = 1 - \{c_x c_y, c_y\}, \quad I_2 = \frac{\sqrt{\pi}}{2} - \{c_x c_y, c_x c_y\}$$

$$I_3 = \frac{1}{2} - \left\{ c_x c_y, c_y \left( \frac{5}{2} - c^2 \right) \right\}, \quad I_4 = \frac{\sqrt{\pi}}{2} - \{c_x^2 c_y, c_y\}$$

$$I_5 = 1 - \{c_x^2 c_y, c_x c_y\}, \quad I_6 = -\frac{\sqrt{\pi}}{2} \left\{ c_x^2 c_y, c_y \left( \frac{5}{2} - c^2 \right) \right\}$$

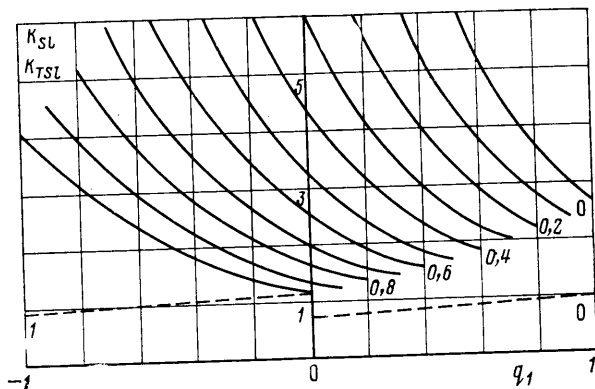
$$N_1 = -1 - \frac{\sqrt{\pi}}{2} \beta_1^+ + \beta_0^- \{c_x c_y, c_y\} + \beta_1^- \{c_x c_y, c_x c_y\}$$

$$N_2 = -\frac{\sqrt{\pi}}{2} - \beta_1^+ + \beta_0^- \{c_x^2 c_y, c_y\} + \beta_1^- \{c_x^2 c_y, c_x c_y\}$$

$$\{A, B\} = \frac{4}{\pi} \int_{c_x > 0} \exp(-c^2) A \Omega B \, dc$$

где  $K_{Sl}$ ,  $K_{TSl}$  — коэффициенты изотермического и теплового скольжения соответственно.

Ядро рассеяния  $R(v, v')$  зависит от закона взаимодействия атомов газа и поверхности, температуры и характера обработки поверхности. Учтыв



Фиг. 1

вая, что в настоящее время нет достаточно надежных сведений о характере взаимодействия газа с поверхностью, рассмотрим в качестве примера обобщенное граничное условие Максвелла

$$c_x f^+ = c_x q(\theta) f^{(0)} + c_x [1 - q(\theta)] f^- \quad (10)$$

где  $\theta$  — угол падения молекул на стенку.

Разложим  $q(\theta)$  в ряд Фурье (члены с  $\sin n\theta$  отсутствуют по соображениям симметрии)

$$q(\theta) = \sum_{n=0}^{\infty} q_n \cos n\theta \quad (11)$$

Ограничиваясь двумя первыми членами разложения, получим

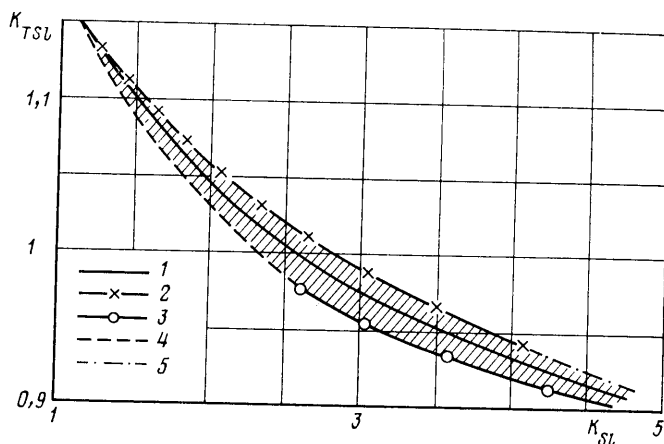
$$c_x f^+ = c_x [q_0 + q_1 \cos \theta] f^{(0)} + c_x [1 - q_0 - q_1 \cos \theta] f^- \quad (12)$$

Из физических соображений следует, что  $q_0$  изменяется в интервале от 0 до 1, а  $q_1$  — в интервале от  $-q_0$  до  $1 - q_0$ .

После несложных вычислений получим

$$\begin{aligned} I_2 N_2 - I_4 N_1 &= 0,1844 q_0 + 0,0268 q_0^2 + 0,0983 q_1 + \\ &\quad + 0,0074 q_1^2 + 0,0297 q_1 q_2 \\ I_2 N_2 - I_5 N_1 &= 0,3268 - 0,0610 q_0 - 0,0512 q_0^2 - \\ &\quad - 0,0684 q_1 - 0,0141 q_1^2 - 0,0566 q_0 q_1 \\ I_6 N_1 - I_3 N_2 &= 0,0922 q_0 + 0,0700 q_0^2 + 0,0759 q_0 q_1 + 0,0492 q_1 \end{aligned}$$

На фиг. 1 представлены графики зависимости коэффициентов изотермического (сплошная линия) и теплового (штриховая линия) скольжения от  $q_1$  при фиксированных значениях  $q_0$ .



Фиг. 2

Следует отметить, что использование граничного условия (12) не приводит к однозначной связи коэффициентов теплового и изотермического скольжения, которая имеет место при использовании максвелловского граничного условия (1). На фиг. 2 заштрихована область, в которой лежат значения коэффициентов скольжения, допускаемые модельным граничным условием (12): кривая 1 — значения  $K_{Sl}$  и  $K_{TSl}$ , вычисленные при  $q_0 = 0 - 1$ ,  $q_1 = 0$ ; 2 —  $q_0 = 1$ ,  $q_1 = -1 - 0$ ; 3 —  $q_0 = 0$ ,  $q_1 = 0 - 1$ ; 4 —  $q_0 + q_1 = 1$ ; 5 —  $q_0 + q_1 = 0$ .

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Maxwell J. C. The scientific papers. N. Y.: Dover, 1965, v. 1, 607 p.; v. 2, 806 p.
2. Derjaguin B. V., Yalamov Yu. I. The theory of thermophoresis and diffusiophoresis of aerosol particles and their experimental testing. — In: Topics in Current Aerosol Research. Pt. 2. Oxford a. o.: Pergamon Press, 1972, p. 1—200.
3. Ивченко И. Н., Яламов Ю. И. Кинетическая теория течения газа, находящегося над твердой стенкой в поле градиента скорости. — Изв. АН СССР. МЖГ, 1968, № 6, с. 139—143.
4. Ивченко И. Н., Яламов Ю. И. Тепловое скольжение неоднородно нагретого газа вдоль твердой плоской поверхности. — Изв. АН СССР. МЖГ, 1969, № 6, с. 59—66.
5. Поддоскин А. Б., Юшканов А. А., Яламов Ю. И. Теория термофореза умеренно крупных аэрозольных частиц. — Журн. техн. физики, 1982, т. 52, № 11, с. 2253—2261.
6. Черчиньяни К. Теория и приложения уравнения Больцмана. М.: Мир, 1978. 495 с.

Москва

Поступила в редакцию  
30.VII.1985