

УДК 533.59

ТРИНАДЦАТИМОМЕНТНАЯ СИСТЕМА ПРИБЛИЖЕННЫХ УРАВНЕНИЙ АЭРОМЕХАНИКИ РАЗРЕЖЕННЫХ ГАЗОВ

В. И. Скакаускас

В работе [1] предложен общий метод для получения приближенных уравнений аэромеханики разреженных газов. В настоящей заметке, используя конкретное представление функции f^* , введенной в [1], получена замкнутая система приближенных интегральных уравнений для плотности n , скорости \mathbf{v} , температуры θ , тензора напряжений P и вектора потока тепла \mathbf{q} .

В интегральном представлении функции распределения

$$f(\mathbf{r}, \mathbf{u}) = \begin{cases} \frac{\tilde{\Phi}^*}{|u_n|} e^{-\sigma_0 \int_{\tau_s}^0 n(\mathbf{r} + \tau \mathbf{u}) d\tau} + \int_{\tau_s}^0 \Phi^*(\mathbf{r} + \tau \mathbf{u}, \mathbf{u}) e^{-\sigma_0 \int_{\tau}^0 n(\mathbf{r} + \zeta \mathbf{u}) d\zeta} d\tau, & \mathbf{u} \in \Omega, \\ \int_{-\infty}^0 \Phi^*(\mathbf{r} + \tau \mathbf{u}, \mathbf{u}) e^{-\sigma_0 \int_{\tau}^0 n(\mathbf{r} + \xi \mathbf{u}) d\xi} d\tau, & \mathbf{u} \notin \Omega, \end{cases}$$

$$\tilde{\Phi}^* = \int_{u_1 n < 0} |u_{1n}| \tilde{T} \left(\int_{-\infty}^0 \Phi^*(\mathbf{r}_s + \tau \mathbf{u}_1, \mathbf{u}_1) e^{-\sigma_0 \int_{\tau}^0 n(\mathbf{r}_s + \xi \mathbf{u}_1) d\xi} d\tau \right) d\xi,$$

$$\Phi^*(\mathbf{r}, \mathbf{u}) = \int_{-\infty}^{\infty} \int \int gb db d\varepsilon f_1^* f^* d\mathbf{u}_1, \tag{1}$$

взятом из [1], в качестве f^* возьмем функцию

$$f^* = f^{(0)} \left\{ 1 + \mathbf{A} \cdot \mathbf{C} \left(C^2 - \frac{5}{2} \right) + B : \mathbf{C}^0 \mathbf{C} \right\},$$

$$f^{(0)} = n \left(\frac{m}{2\pi k \theta} \right)^{3/2} e^{-C^2}, \quad C^2 = \frac{m}{2k\theta} (\mathbf{u} - \mathbf{v})^2,$$

где: $n, \theta, \mathbf{v}, \mathbf{A}, B$ – тринадцать неизвестных скалярных функций (n, θ – скаляры, \mathbf{v}, \mathbf{A} – векторы, B – симметричный бездивергентный тензор); обозначения $\mathbf{A} \cdot \mathbf{C}, \mathbf{C}^0 \mathbf{C}, B : \mathbf{C}^0 \mathbf{C}$ заимствованы из [2] и означают скалярное произведение векторов \mathbf{A} и \mathbf{C} , бездивергентный тензор, двойное произведение тензоров $B, \mathbf{C}^0 \mathbf{C}$.

Подставляя (1) в уравнение Больцмана, умножая результат подстановки на некоторую функцию Ψ , интегрируя по всему пространству скоростей и проводя некоторые преобразования, как показано в [1], получим уравнение

$$\int gb db \int_{-\infty}^{\infty} \int f_1^* f^* \int_0^{2\pi} \Psi' d\varepsilon d\mathbf{u}_1 d\mathbf{u} =$$

$$= \int gb db \int_{-\infty}^{\infty} \int f_1 f \int_0^{2\pi} \Psi' d\varepsilon d\mathbf{u}_1 d\mathbf{u}. \tag{2}$$

Полагая в (2) $\Psi = 1$, \mathbf{u} , \mathbf{u}^2 , как и в [1], получим

$$\int_{-\infty}^{\infty} f^* d\mathbf{u} = \int_{-\infty}^{\infty} f d\mathbf{u}, \quad (3)$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{u} f^* d\mathbf{u} = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{u} f d\mathbf{u}, \quad (4)$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{u}^2 f^* d\mathbf{u} = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{u}^2 f d\mathbf{u}. \quad (5)$$

Полагая в (2) $\Psi = \mathbf{C}\mathbf{C}$, $\mathbf{C}^2\mathbf{C}$ и используя для вычислений интегралов равенства:

$$\begin{aligned} \mathbf{g}' &= \mathbf{g} \cos \chi + \mathbf{g} \sin \chi (\mathbf{h} \cos \epsilon + \mathbf{i} \sin \epsilon), \\ \frac{\mathbf{g}\mathbf{g}}{g^2} + \mathbf{h}\mathbf{h} + \mathbf{i}\mathbf{i} &= \mathbf{U}, \\ \mathbf{h} \wedge \mathbf{i} &= \frac{\mathbf{g}}{g}, \end{aligned} \quad (6)$$

заимствованные из [2] вместе с обозначениями, получим уравнения:

$$\int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{C}\mathbf{C}f^* d\mathbf{u} = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{C}\mathbf{C}f d\mathbf{u}, \quad (7)$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{C}^2\mathbf{C}f^* d\mathbf{u} = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{C}^2\mathbf{C}f d\mathbf{u}. \quad (8)$$

В системе (3), (4), (5), (7), (8) число независимых уравнений (уравнение (5) является следствием уравнений (7), (3), (4)) равно числу неизвестных функций, следовательно система замкнута.

Используя равенства (6) и основные теоремы о диадах и тензорах, приведенные в [2], после громоздких вычислений, получим

$$\begin{aligned} \Phi^* &= f^{(0)} F, \quad (9) \\ F &= 2\pi_0 \sigma_0 n + \frac{\pi}{2} (4\sigma_0 - 3\sigma_1) n B : \mathbf{C}^0 \mathbf{C} + \pi (2\sigma_0 - \sigma_1) n \mathbf{A} \cdot \mathbf{C} \left(C^2 - \frac{5}{2} \right) + \\ &+ \frac{\pi n}{4} \left\{ \sigma_1 \left[-\frac{1}{2} B : B - (B : \mathbf{C}^0 \mathbf{C})^2 + 2 (\mathbf{C} \cdot B)^2 \right] + \right. \\ &+ \sigma_2 \left[-\frac{7}{16} C^2 B : B + \frac{35}{16} (B : \mathbf{C}^0 \mathbf{C})^2 + \left(\frac{7}{8} - C^2 \right) (\mathbf{C} \cdot B)^2 + \right. \\ &+ \left. \left. \frac{1}{4} \left(\frac{7}{2} + C^2 \right) \mathbf{C} \mathbf{C} : E \right] \right\} + \\ &+ \frac{\pi n}{8} \left\{ \sigma_1 [\mathbf{A} \mathbf{C} : B (2C^2 - 7) + \mathbf{A} \cdot \mathbf{C} \mathbf{C}^0 \mathbf{C} : B (9 - 2C^2)] + \right. \\ &+ \sigma_2 \left[\mathbf{A} \mathbf{C} : B (9 - 2C^2) C^2 + \mathbf{A} \cdot \mathbf{C} \mathbf{C}^0 \mathbf{C} : B 5 \left(C^2 - \frac{9}{2} \right) \right] \right\} + \\ &+ \frac{\pi n}{8} \left\{ \sigma_1 \left[-A^2 C^0 \right] + \sigma_2 \left[A^2 \left(-\frac{63}{8} C^2 + \frac{9}{2} C^4 + \frac{5}{4} C^6 \right) + \right. \right. \\ &+ \left. \left. (\mathbf{A} \cdot \mathbf{C})^2 \left(\frac{189}{8} - \frac{27}{2} C^2 + \frac{3}{2} C^4 \right) \right] \right\}, \end{aligned}$$

где:

$$\sigma_0 = \frac{1}{2} v_*^2 \left(\frac{2\kappa}{m} \right)^{1/2}, \quad \sigma_1 = \int_0^{v_*} \sin^2 \chi v_0 dv_0 \left(\frac{2\kappa}{m} \right)^{1/2},$$

$$\sigma_2 = \int_0^{v_*} \sin^4 \chi v_0 dv_0 \left(\frac{2\kappa}{m} \right)^{1/2},$$

в которых m — масса частицы, κ — постоянная, определяющая потенциал взаимодействия частиц, v_* при фиксированном χ_* определяется из уравнений

$$\chi_* = \pi - 2 \int_0^{v_*} \left\{ 1 - v^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{v}{v_*} \right)^4 \right\}^{-1/2} dv,$$

$$1 - v_{00}^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{v_{00}}{v_*} \right)^4 = 0;$$

$$E = \begin{pmatrix} B_{yz}^2 - B_{yy}B_{zz} & B_{xy}B_{zz} - B_{xz}B_{zy} & B_{xz}B_{yy} - B_{xy}B_{yz} \\ B_{xy}B_{zz} - B_{xz}B_{zy} & B_{xz}^2 - B_{xx}B_{zz} & B_{xx}B_{yz} - B_{xz}B_{yx} \\ B_{xz}B_{yy} - B_{xy}B_{yz} & B_{xx}B_{yz} - B_{xz}B_{yx} & B_{xy}^2 - B_{xx}B_{yy} \end{pmatrix}.$$

После очевидных вычислений уравнения (3), (4), (5), (7), (8) запишем в виде

$$\left\{ \begin{array}{l} n = \int_{-\infty}^{\infty} f d\mathbf{u}, \\ n \mathbf{v} = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{u} f d\mathbf{u}, \\ n \left(\frac{3k}{m} \theta + v^2 \right) = \int_{-\infty}^{\infty} u^2 f d\mathbf{u}, \\ \frac{1}{2} n (U+B) = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{C} \mathbf{C} f d\mathbf{u}, \\ \frac{5}{4} n \mathbf{A} = \int_{-\infty}^{\infty} \mathbf{C}^2 \mathbf{C} f d\mathbf{u}, \end{array} \right. \quad (11)$$

где f записана формулами (1), (9), (10), а U — единичный тензор.

Тензор напряжений P и вектор теплового потока \mathbf{q} связан с \mathbf{A} и B соотношениями

$$\left\{ \begin{array}{l} P = p (U+B), \\ \mathbf{q} = \frac{5}{4} p \left(\frac{2k}{m} \theta \right)^{1/2} \mathbf{A}, \end{array} \right. \quad (12)$$

где p гидростатическое давление. Поэтому для практических целей, используя (12), можно исключить \mathbf{A} , B , а систему (11) и функцию Φ^* записать относительно P , \mathbf{q} .

Примечание 1. Шесть уравнений (7) и три уравнения (8) получены для произвольной f^* и независимо друг от друга, однако с использованием уравнений (3), (4), (5). Поэтому в представлении f^* можно произвольно опускать некоторые компоненты вектора \mathbf{A} и тензора \mathbf{B} , а для оставленных компонент вместе с n , \mathbf{v} , θ получить замкнутую систему уравнений.

Примечание 2. Полагая в (9), (10)

$$\mathbf{A} = \frac{4}{5} \frac{1}{p} \left(\frac{m}{2k\theta} \right)^{1/2} \mathbf{q}, \quad \mathbf{B} = -\frac{2\mu}{p} \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial \mathbf{r}}, \quad \mathbf{q} = -\lambda \frac{\partial \theta}{\partial \mathbf{r}},$$

получим точное выражение интеграла обратных столкновений, в котором подставлена функция второго приближения по методу Чепмена – Энскога. Используя последнее, мы можем выписать точные пять интегродифференциальных уравнений, предложенных в [3], в которых выброшены члены порядка числа kn^2 .

Вильнюсский Государственный университет им. В. Каспукаса

Поступило в редакцию 5.X.1970

Литература

1. В. И. Скакаускас, Использование интегральных представлений функции распределения для получения приближенных уравнений аэродинамики разреженных газов, Вестник ЛГУ, № 7, 1971.
2. С. Чепмен и Т. Каулинг, Математическая теория неоднородных газов, ИЛ М., 1960.
3. В. И. Скакаускас, Приближенный метод решения задач аэромеханики разреженных газов, Вестник ЛГУ, № 19, 1970.

PRARETINTŲ DUJŲ AEROMECHANIKOS 13 MOMENTŲ ARTUTINIŲ LYGČIŲ SISTEMA

V. Skakauskas

(Reziumė)

Šiame straipsnyje, naudojant artutinę integralinę pasiskirstymo funkcijos išraišką, gauta uždara artutinių integralinių lygčių sistema Maksvelo dujoms tankiui, greičiui, temperatūrai, įtėmpimų tenzoriui ir šilumos laidumo vektoriui.

THE SYSTEM OF 13-MOMENT APPROXIMATE EQUATIONS THE RAREFIED GAS AERODYNAMICS

V. Skakauskas

(Summary)

Applying approximate integro-differential expression of the distribution function for the Maxwell gas, a closed system of the approximate integral equations is proposed for density, velocity temperature, stress tensor and vector of heat conduction.