

## АВТОМОДЕЛЬНЫЙ СЛУЧАЙ ГИПЕРЗВУКОВОГО ОБТЕКАНИЯ ОСЕСИММЕТРИЧНОГО ТЕЛА ВЯЗКИМ ТЕПЛОПРОВОДНЫМ ГАЗОМ

В. В. Лунев

(Москва)

Приводится пример обтекания тонкого осесимметричного тела потоком с большими сверхзвуковыми скоростями ( $M \gg 1$ ), когда существенно влияние пограничного слоя на внешнее течение.

В работе Стюартсона [1] для пластины и в работе [2] для общего случая показано, что в этом случае область течения между поверхностью тела и скачком уплотнения делится на две, с достаточно четкой границей: вязкую, где справедливы уравнения пограничного слоя, и невязкую, течение в которой описывается уравнениями движения идеального сжимаемого газа, упрощенными на основании закона плоских сечений. Показано также, что расход массы через пограничный слой пренебрежимо мал по сравнению с общим расходом газа через возмущенную область, так что приближенно можно считать, что набегающий поток обтекает некоторое фиктивное тело, граница которого совпадает с границей пограничного слоя.

Внутри пограничного слоя возможны высокие температуры, поэтому при его рассмотрении термодинамические зависимости взяты по возможности в общем виде. Вне пограничного слоя будем считать газ совершенным с постоянным показателем адиабаты.

Уравнения гиперзвукового пограничного слоя на тонком осесимметричном теле в координатах  $xL$ ,  $yL$ , где  $x$  отсчитывается от носка вдоль образующей тела, а  $y$  — от поверхности тела по нормали к ней, имеют вид [2]

$$\begin{aligned} \rho r \left( u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \right) &= -r \frac{\partial p}{\partial x} + \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial y} \left( r \mu \frac{\partial u}{\partial y} \right) \\ \rho r \left( u \frac{\partial i}{\partial x} + v \frac{\partial i}{\partial y} \right) &= r u \frac{\partial p}{\partial x} + \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial y} \left( r \frac{\mu}{\sigma} \frac{\partial i}{\partial y} \right) + \frac{1}{R} r \mu \left( \frac{\partial u}{\partial y} \right)^2 \\ \frac{\partial (\rho r u)}{\partial x} + \frac{\partial (r \rho v)}{\partial y} &= 0 \quad \left( R = \frac{U_\infty \rho_\infty L}{\mu_\infty} \right) \end{aligned} \quad (1)$$

Здесь  $uU_\infty$ ,  $vU_\infty$  — составляющие скорости по осям  $x$  и  $y$  соответственно,  $iU_\infty^2$ ,  $p\rho_\infty U_\infty^2$ ,  $\rho\rho_\infty$ ,  $\mu\mu_\infty$  — энтальпия, давление, плотность и вязкость газа,  $\sigma$  — число Прандтля,  $rL$  — расстояние точки до оси тела. Индекс  $\infty$  относится к одноименным размерным величинам набегающего потока. Для тонкого тела  $r = r_w(x) + y$ , где  $r_w(x)$  — форма образующей.

Сделаем замену переменных  $x, y$  на  $x, r$  и введем затем обобщенные на осесимметричный случай переменные Дородницына

$$\xi = \frac{1}{2} \int_0^x \rho r_w^2 dx, \quad \eta = \int_{r_w}^r \rho r dr \quad (2)$$

Тогда уравнения (1) примут вид

$$\begin{aligned} u \frac{\partial u}{\partial \xi} + v_1 \frac{\partial u}{\partial \eta} &= -\frac{1}{\rho} \frac{dp}{d\xi} + 2 \frac{M^2}{R} \frac{\partial}{\partial \eta} \left( Y f \frac{\partial u}{\partial \eta} \right) \\ u \frac{\partial i}{\partial \xi} + v_1 \frac{\partial i}{\partial \eta} &= \frac{u}{\rho} \frac{dp}{d\xi} + 2 \frac{M^2}{R} \frac{\partial}{\partial \eta} \left( Y \frac{f}{\sigma} \frac{\partial i}{\partial \eta} \right) + 2 \frac{M^2}{R} Y f \left( \frac{\partial u}{\partial \eta} \right)^2 \\ \frac{\partial u}{\partial \xi} + \frac{\partial v_1}{\partial \eta} &= 0 \quad \left( v_1 = 2 \frac{u}{\rho r_w^2} \frac{\partial \eta}{\partial x} \Big|_r + \frac{2r(v + ur_w')}{\rho r_w^2}, Y = \frac{r^2}{r_w^2}, f = \frac{\mu \rho}{\rho M^2} \right) \end{aligned} \quad (3)$$

Примем, что уравнение состояния имеет вид  $p/\rho = F(i)$ . Будем полагать также, что  $f$  и  $\sigma$  являются функциями лишь энтальпии<sup>1</sup>.

Очевидно, что  $f \sim 1$  и  $F \sim [(x-1)/x] i$ . Вблизи границы пограничного слоя,  $r = r_\delta$ , и вне его  $F = [(x-1)/x] i$ . На границе пограничного слоя  $i = i_\delta \sim r_\delta^2$ , внутри

<sup>1</sup> В действительности для диссоциированного воздуха функции  $f$ ,  $F$  и  $\sigma$  слабо зависят от давления, но этой зависимостью будем пренебрегать.

него  $i \sim 1$ . Следовательно, без особой погрешности в решении в целом можно<sup>1</sup> принять  $i_\delta \approx 0$ . Ниже будет показано, что решение системы (3) в рассматриваемом случае носит асимптотический характер и что величина  $r_\delta$  имеет при этом конечный предел при  $\eta \rightarrow \infty$ . На этом основании примем для системы (3) следующие граничные условия<sup>2</sup>:

$$\begin{aligned} u = 1, \quad i = 0 \quad \text{при } \eta \rightarrow \infty \\ u = r_1 = 0, \quad i = i_w = \text{const} \quad \text{или} \quad \frac{\partial i}{\partial \eta} = 0 \quad \text{при } \eta = 0 \end{aligned} \quad (4)$$

Будем искать условия, при которых решение будет иметь вид

$$u = \varphi'(\zeta), \quad i = i(\zeta), \quad \zeta = \frac{\sqrt{R}\eta}{2M\sqrt{\xi}} \quad (5)$$

Подставляя (5) в (3), получим, что функции  $\varphi(\zeta)$  и  $i(\zeta)$  должны в этом случае удовлетворять условиям (4) и системе

$$(Yf\varphi'')' + \varphi\varphi'' = 2mF(i) \quad \left(m = \frac{\xi}{p} \frac{dp}{d\xi}\right) \quad (6)$$

$$\left(Y \frac{f}{\sigma} i'\right)' + \varphi i' + Yf\varphi''^2 = -2m\varphi'F(i) \quad (7)$$

Здесь функция  $Y$  согласно формулам (2) имеет вид

$$Y = \frac{r^2}{r_w^2} = 1 + kJ(\zeta) \quad \left(k = \frac{4M\sqrt{\xi}}{\sqrt{R}r_w^2p}, \quad J(\zeta) = \int_0^\zeta F(i) d\zeta\right) \quad (8)$$

Как легко убедиться, анализируя уравнения (6) — (7), функции  $\varphi''$  и  $i$  убывают при  $\zeta \rightarrow \infty$  не медленней, чем  $\exp(-h\zeta^2)$ , где постоянная  $h$  равна значению величины  $\sigma/2Yf$  на границе пограничного слоя. Следовательно, интеграл  $J(\zeta)$  в формуле (8) сходится достаточно быстро, и использованное выше условие конечности величины  $r_\delta$  при  $\zeta \rightarrow \infty$  действительно имеет место.

Решение в виде (5) будет существовать, очевидно, в том случае, если выполняются условия

$$m = \frac{\xi}{p} \frac{dp}{d\xi} = \text{const}, \quad k_0 = \frac{\sqrt{\xi}}{r_w^2p} = \text{const} \quad (9)$$

Разрешая соотношения (9) и (2), получим ( $a$  и  $b$  — постоянные)

$$r_w = ax^n, \quad r_\delta = aax^n, \quad p = bx^{1-2n} \quad \left(n = \frac{1}{2} - m, \quad \alpha = \sqrt{1 + kJ(\infty)}\right) \quad (10)$$

Таким образом, при произвольных значениях величин  $n$ ,  $a$  и  $b$  в принятых допущениях существуют автомодельные решения уравнений осесимметричного пограничного слоя. Заметим, что при  $k \ll 1$  для существования автомодельных решений достаточно одного условия  $p = bx^{2m}$ .

Выведем формулу для  $v_0 = v + r_w'u$  — составляющей скорости в пограничном слое по оси  $r$ . В переменных  $x, r$  имеем

$$prv_0 = -\frac{\partial}{\partial x} \int_{r_w}^r \rho ur dr = -\frac{2M}{\sqrt{R}} \frac{\partial}{\partial x} [V\bar{\xi}\varphi] = -\frac{M}{2\sqrt{R}} \frac{pr_w^2}{\sqrt{\xi}} \varphi - \frac{2M}{\sqrt{R}} V\bar{\xi}\varphi' \frac{\partial \zeta}{\partial x}$$

Определив производную  $\partial\zeta/\partial x$  из (8), получим формулу

$$rv_0 = -\frac{2}{kp} F(i)\varphi + r_w r_w' (1 + kJ)\varphi'$$

При  $\zeta \rightarrow \infty$  из этой формулы имеем  $v_0 = r_\delta'$ .

<sup>1</sup> Так как функции  $f$  и  $\sigma$  изменяются мало (обычно их принимают постоянными), то при  $i_\delta \approx 0$  их можно принять постоянными, соответствующими истинным значениям.

<sup>2</sup> Условие  $i_\delta \approx 0$  использовал Стюартсон при решении задачи о бесконечной пластине в газовом пространстве, внезапно приведенной в движение с большой сверхзвуковой скоростью [3]. Он показал, что использование этого условия не вносит существенной погрешности при определении параметров в основной части пограничного слоя и давлении на пластину.

Отсюда из условия непрерывности поля скоростей следует, что в нашей постановке граница пограничного слоя является, как уже упоминалось выше, линией тока для внешнего течения. В этом случае решение уравнений невязкой области будет, как известно, автомодельным при  $r_\delta = \text{const } x^n$  и давление на границе пограничного слоя равно  $p = cr_\delta'^2$ , где  $c$  зависит лишь от  $n$ . Сравнивая с (10), будем иметь

$$n = \frac{3}{4}, \quad b = c\alpha^2 a^2 n^2 \quad (11)$$

Для  $\chi = 1.4$  согласно работе [4] постоянная  $c = 0.91$ . По ньютоновской теории  $c = 1$ .

Таким образом, при обтекании с большими сверхзвуковыми скоростями тонких осесимметричных тел с образующей  $r_w = \text{const } x^{3/4}$  решение задачи о взаимодействии пограничного слоя с внешним потоком является автомодельным. Заметим, что в плоском случае уравнение профиля, приводящее к автомодельным решениям, будет также  $r_w = \text{const } x^{3/4}$ .

Уравнения (6) — (7) в отличие от плоского случая являются интегродифференциальными. Параметр  $k$ , входящий в уравнения, определяется согласно (8) — (11) соотношением

$$k \sqrt{1 + kJ(\infty)} = \frac{8}{3\sqrt{c}} \frac{\chi}{M^2 a^2} \quad \left( \chi = \frac{M^2}{\sqrt{R}} \right) \quad (12)$$

Так как величина  $J(\infty)$  зависит от  $k$ , то уравнения (6) — (7), вообще говоря, должны решаться совместно с (12). Если в уравнениях (6) — (7) положить  $j = \text{const } (i)^k$ ,  $\sigma = \text{const}$  и  $F = [x/(x-1)]i$ , то согласно (12) решение задачи в рассматриваемом случае в соответствии с законом подобия [2], определится лишь параметрами  $\chi$  и  $Ma$ ,

При малых  $x$  указанное выше решение несправедливо, так как там не будет выполняться условие  $u \approx 1$  в невязкой области. Кроме того, в окрестности носка ударная волна будет отклонена, и газ, прошедший через участок ее, определяемый условием  $r_\delta' \gtrsim 1$ , образует в идеальном газе на поверхности тела высокоэнтропийный слой с расходом массы  $\psi_0 \sim \rho_\infty U_\infty L^2 (\alpha a)^8$ . В этом слое [5] имеем  $i \approx 1$ , и пока пограничный слой, расход массы в котором  $\psi \approx \rho_\infty U_\infty L^2 k \alpha^2 a^4 x$ , развивается внутри высокоэнтропийного, автомодельное решение не будет иметь места. При  $\psi \gg \psi_0$  и, следовательно, при  $x \gg \alpha^8 a^4 / k$ , высокоэнтропийный слой не будет, очевидно, влиять на характеристики пограничного слоя, и полученное выше решение будет справедливо.

*Примечание* (при корректуре). После поступления заметки в печать автор познакомился с работой [6]. В ней та же задача рассмотрена путем увеличения толщины тела на толщину вытеснения пограничного слоя (при  $\sigma = 1$  и отсутствии теплопередачи), которая, в свою очередь, связывается с давлением методом интегральных соотношений. В этой работе сделан неверный при строгом рассмотрении вывод о существовании, кроме случая  $n = 3/4$ , автомодельных решений при  $r_w = \text{const } x_k \ll r_\delta$ , где  $k > 0$  — любое.

Поступила 3 II 1960

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Stewartson. On the Motion of a Flat Plate at High Speed in Viscous Compressible Fluid. JAS, No 5, 1955.
2. Лунев В. В. О подобии при обтекании тонких тел вязким газом при больших сверхзвуковых скоростях. ПММ, 1959, вып. 1.
3. Stewartson. On the Motion of a Flat Plate at High Speed in Viscous Compressible Fluid. Proceedings Cambridge Philosophical Society, No 1, 1955.
4. Гродзовский Г. Л., Крашенинникова Н. Л. Автомодельные движения газа с ударными волнами, распространяющимися по степенному закону по покоящемуся газу. ПММ, 1959, т. XXIII, вып. 5.
5. Лунев В. В. О движении в атмосфере тонкого затупленного тела с большими сверхзвуковыми скоростями. Изв. АН СССР, ОТН, Механика и машиностроение, 1959, № 4.
6. Yashara. On the Hypersonic Viscous Flow Past Slender Bodies of Revolution. Journal Physical Society of Japan, 1956, No 8.