

© В.И. ЖУК, О.С. РЫЖОВ

О ТРЕХМЕРНЫХ НЕВЯЗКИХ ВОЗМУЩЕНИЯХ,
ИНДУЦИРУЮЩИХ СОБСТВЕННЫЙ ГРАДИЕНТ ДАВЛЕНИЯ
В ПОГРАНИЧНОМ СЛОЕ

(Представлено академиком А.А. Дородницыным 30 III 1988)

Предположим, что на расстоянии L от передней кромки плоской пластины в пограничный слой внесено возмущение скорости амплитуды ΔU_∞ и длины волны λL . Пусть безразмерные время t , декартовы координаты x, y, z , компоненты скорости u, v, w , плотность ρ и избыточное давление p введены посредством величин $LU_\infty^{-1}, L, U_\infty, \rho_\infty, \rho_\infty U_\infty^2$ соответственно, плоскость xz совпадает с поверхностью пластины, а набегающий поток с плотностью ρ_∞ , скоростью U_∞ , первым коэффициентом вязкости μ_∞ и числом Маха M_∞ направлен вдоль оси x . Определим число Рейнольдса $Re = \rho_\infty U_\infty L / \mu_\infty$ и будем считать $\Delta \rightarrow 0, Re \rightarrow \infty, \lambda = \Delta^{-1} Re^{-1/2}$. Поскольку продольная компонента скорости U_0 и плотность R_0 в невозмущенном пограничном слое зависят от вертикальной координаты $Y_m = Re^{1/2} y$, причем

$$(1) \quad U_0 = \lambda_1 Y_m + \dots, \quad R_0 = r_1 + \dots,$$

для малых значений Y_m , возмущения в пристеночном подслое $Y_m = O(\Delta)$ подчиняются нелинейным уравнениям. Образует переменные

$$T = \Delta^2 Re^{1/2} t, \quad X = \Delta Re^{1/2} x, \quad Y_a = \Delta^{-1} Re^{1/2} y, \quad Z = \Delta Re^{1/2} z$$

и запишем решение уравнений Навье–Стокса в указанном подслое следующим образом:

$$(2) \quad \begin{aligned} u &= \Delta u_a(T, X, Y_a, Z) + \dots, & v &= \Delta^3 v_a(T, X, Y_a, Z) + \dots, \\ w &= \Delta w_a(T, X, Y_a, Z) + \dots, & \rho &= \rho_a(T, X, Y_a, Z) + \dots, \\ p &= \Delta^2 p_a(T, X, Y_a, Z) + \dots \end{aligned}$$

Из представления (2) вытекает система уравнений

$$(3) \quad \begin{aligned} \frac{\partial \rho_a}{\partial T} + \frac{\partial u_a \rho_a}{\partial X} + \frac{\partial v_a \rho_a}{\partial Y_a} + \frac{\partial w_a \rho_a}{\partial Z} &= 0, & \frac{\partial p_a}{\partial Y_a} &= 0, \\ \rho_a \frac{\partial u_a}{\partial T} + \rho_a u_a \frac{\partial u_a}{\partial X} + \rho_a v_a \frac{\partial u_a}{\partial Y_a} + \rho_a w_a \frac{\partial u_a}{\partial Z} &= -\frac{\partial p_a}{\partial X} + \Delta^{-4} Re^{-1/2} \frac{\partial}{\partial Y_a} \left(\mu \frac{\partial u_a}{\partial Y_a} \right), \\ \rho_a \frac{\partial w_a}{\partial T} + \rho_a u_a \frac{\partial w_a}{\partial X} + \rho_a v_a \frac{\partial w_a}{\partial Y_a} + \rho_a w_a \frac{\partial w_a}{\partial Z} &= -\frac{\partial p_a}{\partial Z} + \Delta^{-4} Re^{-1/2} \frac{\partial}{\partial Y_a} \left(\mu \frac{\partial w_a}{\partial Y_a} \right), \\ \frac{\partial \rho_a}{\partial T} + u_a \frac{\partial \rho_a}{\partial X} + v_a \frac{\partial \rho_a}{\partial Y_a} + w_a \frac{\partial \rho_a}{\partial Z} &= -\rho_a \Delta^{-4} Re^{-1/2} \frac{\partial}{\partial Y_a} \left(\frac{\mu}{Pr} \frac{\partial}{\partial Y_a} \frac{1}{\rho_a} \right); \end{aligned}$$

здесь μ, Pr – первый коэффициент вязкости и число Прандтля.

Таким образом, при $\Delta = O(\text{Re}^{-1/8})$ возмущения в нелинейном пристеночном подслое описываются уравнениями Прандтля, а нормировка независимых переменных t, x, y, z в точности совпадает с принятой в теории свободного взаимодействия [1-5]. Случай $\text{Re}^{-1/8} \ll \Delta \ll 1$ характеризуется тем, что влияние вязкости в области $Y_a = O(1)$ становится малым, а длина волны и временной масштаб возмущений короче, чем соответствующие величины порядка $\text{Re}^{-3/8}$ и $\text{Re}^{-1/4}$, фигурирующие в трехслойной теории [1-5].

Решение в основной толще пограничного слоя $Y_m = O(1)$ очевидно из (2), а именно:

$$(4) \quad \begin{aligned} u &= U_0(Y_m) + \Delta u_{1m} + \Delta^2 u_{2m} + \dots, & v &= \Delta^2 v_{1m} + \Delta^3 v_{2m} + \dots, \\ w &= \Delta^2 w_{1m} + \Delta^3 w_{2m} + \dots, & \rho &= R_0(Y_m) + \Delta \rho_{1m} + \Delta^2 \rho_{2m} + \dots, \\ p &= \Delta^2 p_{1m} + \Delta^3 p_{2m} + \dots \end{aligned}$$

Возмущающие функции с индексами $1m, 2m, \dots$, зависящие от T, X, Y_m, Z , в результате подстановки (4) в уравнения Навье-Стокса могут быть найдены в виде явных выражений [1-5]

$$(5) \quad \begin{aligned} u_{1m} &= A(T, X, Z) \frac{dU_0}{dY_m}, & v_{1m} &= -\frac{\partial A}{\partial X} U_0(Y_m), \\ w_{1m} &= -\frac{1}{U_0(Y_m)R_0(Y_m)} \int_{-\infty}^X \frac{\partial p_{1m}}{\partial Z} dX_1, \\ \rho_{1m} &= A(T, X, Z) \frac{dR_0}{dY_m}, & p_{1m} &= p_{1m}(T, X, Z), \end{aligned}$$

где функция $A(T, X, Z)$ остается произвольной. Предел разложения (4) при $Y_m \rightarrow 0$ служит асимптотическим краевым условием на верхнем краю нелинейного подслоя для системы уравнений (3). С учетом выписанных в [4] членов второго приближения $u_{2m}, v_{2m}, w_{2m}, \rho_{2m}, p_{2m}$ имеем при $Y_a \rightarrow \infty$:

$$(6) \quad \begin{aligned} u_a &= \lambda_1(Y_a + A) + \frac{1}{\lambda_1 r_1 Y_a} \int_{-\infty}^X dX_1 \int_{-\infty}^{X_1} \frac{\partial^2 p_a}{\partial Z^2} dX_2, \\ v_a &= -\lambda_1 \frac{\partial A}{\partial X} Y_a - \frac{\partial A}{\partial T} - \lambda_1 A \frac{\partial A}{\partial X} - \frac{1}{\lambda_1 r_1} \left(\frac{\partial p_a}{\partial X} + \int_{-\infty}^X \frac{\partial^2 p_a}{\partial Z^2} dX_1 \right), \\ w_a &= -\frac{1}{\lambda_1 r_1 Y_a} \int_{-\infty}^X \frac{\partial p_a}{\partial Z} dX_1 - \frac{1}{\lambda_1 r_1 Y_a^2} \int_{-\infty}^X \left(A \frac{\partial p_a}{\partial Z} + \frac{\partial A}{\partial X_1} \int_{-\infty}^{X_1} \frac{\partial p_a}{\partial Z} dX_2 + \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{\lambda_1} \int_{-\infty}^{X_1} \frac{\partial^2 p_a}{\partial T \partial Z} dX_2 \right) dX_1, \quad \rho_a = r_1. \end{aligned}$$

Формулы (6) относятся к случаю теплоизолированной поверхности, причем равенство $dR_0(0)/dY_m = 0$ позволяет принять $\rho = \rho_a + O(\Delta^2)$, $\rho_a = r_1$ всюду в нелинейной области.

Возмущение давления во внешнем потенциальном течении, индуцированное ростом толщины вытеснения пограничного слоя, описывается уравнением Лапласа ($M_\infty < 1$) либо волновым уравнением ($M_\infty > 1$). Решение указанных уравнений с получаемыми предельным переходом $Y_m \rightarrow \infty$ в разложении (4) граничными услови-

ями устанавливает связь между искомыми функциями p_a и A [4, 5]:

$$(7) \quad p_a = \begin{cases} -\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\partial^2 A / \partial \xi^2}{[(X - \xi)^2 + (1 - M_\infty^2)(Z - \zeta)^2]^{1/2}} d\xi d\zeta & \text{при } M_\infty < 1, \\ -\frac{1}{\pi} \iint_{S(X, Z)} \frac{\partial^2 A / \partial \xi^2}{[(X - \xi)^2 - (M_\infty^2 - 1)(Z - \zeta)^2]^{1/2}} d\xi d\zeta & \text{при } M_\infty > 1, \end{cases}$$

где через $S(X, Z)$ обозначена область интегрирования $|\zeta - Z| < (X - \xi)(M_\infty^2 - 1)^{1/2}$, $\xi < X$ на плоскости ξ, ζ .

Неравенство $\Delta \gg \text{Re}^{-1/8}$ означает, что нелинейный подслой разделяется на основную невязкую часть $Y_a = O(1)$, в которой членами $\epsilon \mu$ в уравнениях (3) можно пренебречь, и вязкую пристеночную область толщины $Y_a = O(\Delta^{-2} \text{Re}^{-1/4})$. Сращивание решений на верхней границе вязкой области в первом приближении дает условие непротекания

$$(8) \quad v_a = 0 \text{ при } Y_a = 0.$$

В качестве граничного условия вверх по потоку естественно принять

$$(9) \quad u_a \rightarrow \lambda_1 Y_a, \quad w_a \rightarrow 0, \quad p_a \rightarrow 0 \text{ при } X \rightarrow -\infty.$$

Заметим, что специальное преобразование переменных [1–5] позволяет исключить постоянные λ_1 и r_1 , поэтому в (6), (9) можно положить $\lambda_1 = r_1 = 1$.

Эволюция трехмерных возмущений рассматриваемого класса при выполнении амплитудного условия $\Delta \gg \text{Re}^{-1/8}$ сводится, как следует из вышеизложенного, к интегрированию нелинейных уравнений

$$(10) \quad \begin{aligned} \frac{\partial u_a}{\partial X} + \frac{\partial v_a}{\partial Y_a} + \frac{\partial w_a}{\partial Z} &= 0, & \frac{\partial p_a}{\partial Y_a} &= 0, \\ \frac{\partial u_a}{\partial T} + u_a \frac{\partial u_a}{\partial X} + v_a \frac{\partial u_a}{\partial Y_a} + w_a \frac{\partial u_a}{\partial Z} &= -\frac{\partial p_a}{\partial X}, \\ \frac{\partial w_a}{\partial T} + u_a \frac{\partial w_a}{\partial X} + v_a \frac{\partial w_a}{\partial Y_a} + w_a \frac{\partial w_a}{\partial Z} &= -\frac{\partial p_a}{\partial Z} \end{aligned}$$

с граничными условиями (6)–(9). Поскольку в процессе решения сформулированной задачи наряду с давлением p_a находится функция A , то в соответствии с (5) полностью определяется решение в основной толще пограничного слоя $Y_m = O(1)$. Что касается вязкой пристеночной области, то она играет пассивную роль, так как решение в ней может быть получено интегрированием уравнений Прандтля по известному p_a .

В качестве примера рассмотрим возмущение потока волнистой поверхностью, задаваемой уравнением

$$Y_a = G(T, X, Z) = \chi G_0 e^{i\omega T + ikX + ilZ}.$$

Условие $\Delta^{-2} \text{Re}^{-1/4} \ll \chi \ll 1$ позволяет линеаризовать систему уравнений (10), не нарушая предположений, положенных в основу ее вывода. Граничное условие непротекания вместо (8), очевидно, принимает вид $v_a = \partial G / \partial T$ при $Y_a = 0$, а (9) может быть заменено на требование периодичности. Полагая

$$(11) \quad [u_a - Y_a, v_a, w_a, p_a] = \chi [f(Y_a), g(Y_a), h(Y_a), q] e^{i\omega T + ikX + ilZ},$$

нетрудно получить

$$(12) \quad f = \frac{q}{k} \left[\frac{l^2}{\omega + kY_a} - \frac{k^2 + l^2}{\omega} \right] - G_0, \quad g = -ikq - i(\omega + kY_a)f, \quad h = -\frac{lq}{\omega + kY_a}.$$

Асимптотическое краевое условие (6) и условие взаимодействия (7) определяют входящую в выражения (12) амплитуду давления q . При $M_\infty < 1$ имеем

$$q = \frac{\omega k^2 G_0}{\omega\theta + k(k^2 + l^2)}, \quad \theta = \left(k^2 + \frac{l^2}{1 - M_\infty^2} \right)^{1/2}.$$

В случае действительных ω и k , соответствующих возмущениям типа бегущей с фазовой скоростью $c = -\omega/k$ волны, компоненты скорости u_a и w_a содержат особенность при критическом значении координаты $Y_a = c$. Такая же особенность присуща собственным колебаниям ($G_0 = 0$) в линейном приближении, поскольку действительные ω и k являются решениями дисперсионного уравнения

$$(13) \quad \omega = -k \frac{k^2 + l^2}{[k^2 + l^2(1 - M_\infty^2)^{-1}]^{1/2}}.$$

Соотношение вида (13), возникающее при отыскании собственных функций однородной линеаризованной задачи (10), (6)–(8) (совместо с (9) либо условием периодичности), может быть получено также из дисперсионного уравнения [6] вязкой теории свободного взаимодействия в пределе больших частот и волновых чисел.

Особенность в решении (11) с действительными ω и k указывает на существование критического слоя в окрестности $Y_a = c$, где отбрасывание вязких членов при $\chi \rightarrow 0$ незаконно. Отличительной чертой трехмерной задачи является появление такой особенности уже в первом приближении по параметру Δ . В двумерном варианте рассматриваемой теории [7] первые члены разложения (2), отыскание которых сводится к интегрированию уравнения Бюргерса

$$\frac{\partial A}{\partial T} + A \frac{\partial A}{\partial X} = \frac{\partial^2 A}{\partial X^2}, \quad M_\infty > 1,$$

либо уравнения Бенджамина – Оно

$$\frac{\partial A}{\partial T} + A \frac{\partial A}{\partial X} = \frac{1}{\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\partial^2 A / \partial \xi^2}{\xi - X} d\xi, \quad M_\infty < 1,$$

указанную особенность при линеаризации задачи не содержат. Критический слой для двумерных линейных волн возникает лишь в следующих членах разложения (2) по параметру Δ .

С возрастанием значений χ толщина критического слоя и структура решения в нем определяются нелинейными членами. Если в линейном приближении единственный способ устранения особенности связан с учетом сил вязкости, то для возмущений конечной амплитуды нелинейные эффекты дают другую возможность продолжения решения через критический слой [8]. В общем случае возмущений типа бегущих волн с пространственным периодом $x = O(\Delta^{-1} \text{Re}^{-1/2})$ и амплитудой продольной скорости $u = O(\Delta)$ вся невязкая область $Y_a = O(1)$, которая описывается уравнениями (10), может быть интерпретирована как нелинейный критический слой, расположенный вблизи обтекаемой поверхности. Толщина такого нелинейного образования много больше толщины отделяющего его от стенки вязкого подслоя.

В заключение отметим, что к приведенным в данной работе нелинейным невязким уравнениям сводится анализ ряда других течений при больших числах Рей-

нольдса. Например, для возмущений с амплитудами, превышающими рассмотренные в [9, 10], система уравнений (10) справедлива в пристеночных слоях течения Пуазейля и в донной части плоской струи, ограниченной снизу твердой стенкой. При формулировке соответствующих краевых задач необходимо изменить лишь условие взаимодействия (7), связывающее давление p_a и функцию смещения линий тока A .

Вычислительный центр
Академии наук СССР
Москва

Поступило
31 III 1988

ЛИТЕРАТУРА

1. *Нейланд В.Я.* Тр. Центр. аэрогидродинамич. ин-та, 1974, вып. 1529, 125 с.
2. *Stewartson K.* In: *Advances of Applied Mechanics*. N.Y.: Acad. Press, 1974, vol. 14, p. 145–239.
3. *Рубан А.И., Сычев В.В.* — Усп. механ., 1979, т. 2, вып. 4, с. 57–95.
4. *Рыжов О.С.* — ПММ, 1980, т. 44, вып. 6, с. 1035–1052.
5. *Smith F.T.* — IMA J. Appl. Math., 1982, vol. 28, № 3, p. 207–281.
6. *Ryzhov O.S., Zhuk V.I.* In: *Current Problems in Computational Fluid Dynamics*. Moscow, 1986, p. 286–307.
7. *Жук В.И., Рыжов О.С.* — ДАН, 1982, т. 263, № 1, с. 56–58.
8. *Maslowe S.A.* — *Ann. Rev. Fluid Mech.*, 1986, vol. 18, p. 405–432.
9. *Жук В.И., Рыжов О.С.* — ДАН, 1981, т. 257, № 1, с. 55–59.
10. *Рыжов О.С.* — ПМТФ, 1982, № 2, с. 26–33.