

*1* соответствует  $q = -0,45$ ,  $2 - 0,62$ . Заметны быстрое уменьшение деформаций профиля скорости, локализация рейнольдсовых напряжений у одной из стенок канала. Сплошными кривыми *1*, *2* нанесены ламинарные профили скорости при тех же  $q$ , крестиками на них отмечены положения критических слоев  $y_c$ , где  $U(y_c) = C$ . Заметна тенденция приближения одного из критических слоев к стенке на границе области существования решения.

Таким образом, область существования рассмотренных трехмерных автоколебаний конечной амплитуды не захватывает собственно течения Куэтта. По-видимому, это связано с тем, что наиболее опасные для течения Куэтта возмущения имеют другую структуру, чем в случае течения Пуазейля.

Авторы выражают глубокую признательность В. Н. Штерну и М. А. Гольдштику за ценные советы и постоянное внимание к работе.

#### ЛИТЕРАТУРА

- Гольдштик М. А., Штерн В. Н. Гидродинамическая устойчивость и турбулентность. Новосибирск: Наука, 1977.
- Davis S. J., White C. M. An experimental study of flow of water in pipes of rectangular section.— Proc. Roy. Soc., 1928, v. 119, N 781.
- Potter M. C. Stability of plane Couette — Poiseuille flow.— J. Fluid Mech., 1966, v. 24, N 3.
- Hains F. D. Stability of plane Couette — Poiseuille flow.— Phys. Fluids, 1967, v. 10, N 9.
- Reichardt H. Über die Geschwindigkeitsverteilung in einer geradlinigen Turbulenten Couetteströmung.— Z. angew. Math. und Mech., 1956, Bd 36, Sonderheft.
- Robertson J. M. On turbulent plane Couette flow.— In: Proceedings of the 6th Mid-western Conference of Fluid Mechanics, 1959.
- Козлов В. В., Рамазанов М. П. Развитие возмущений конечной амплитуды в течении Пуазейля.— Изв. АН СССР. МЖГ, 1983, № 1.
- Качанов Ю. С., Левченко В. Я. Резонансное взаимодействие возмущений при переходе к турбулентности в пограничном слое. Препринт № 10. Новосибирск: ИТПМ СО АН СССР, 1982.
- Nishioka M., Iida S., Ichikawa Y. An experimental investigation of the stability of plane Poiseuille flow.— J. Fluid. Mech., 1975, v. 72, N 4.
- Orszag S. A., Kells L. C. Transition to turbulence in plane Poiseuille and plane Couette flow.— J. Fluid. Mech., 1980, v. 96, N 1.
- Гольдштик М. А., Либниц А. М., Штерн В. Н. Число Рейнольдса перехода в плоском канале.— ДАН СССР, 1983, т. 273, № 1.

Поступила 14/VI 1984 г.

УДК 532.526

#### КЛАСС АВТОМОДЕЛЬНЫХ РЕШЕНИЙ ДЛЯ ВЫСОКОТЕМПЕРАТУРНОЙ ОСЕСИММЕТРИЧНОЙ СТРУИ

А. А. Бобнев

(Новосибирск)

При исследовании неизотермических струйных течений сжимаемого газа наиболее простые и строгие результаты можно получить, воспользовавшись преобразованием Дородницина [1]. Однако этот прием пригоден лишь для плоских (или сводящихся к плоским) течений газа при линейной зависимости теплопроводности и динамической вязкости от температуры, при этом затруднителен переход от переменных Дородницина к физическим. В случае истечения осесимметричной струи из точечного источника для области, где температура на оси значительно больше температуры на бесконечности, можно построить, воспользовавшись идеей существования разделительного слоя [2], автомодельное решение при степенной зависимости теплопроводности и вязкости от температуры, причем от исходной двухпараметрической задачи (число Прандтля, показатель степени) можно перейти к однопараметрической.

1. Задачу, описывающую истечение неизотермической струи из цилиндрического отверстия в приближении пограничного слоя, запишем в безразмерном виде

$$(1.1) \quad \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left[ r \mu(T) \frac{\partial w}{\partial r} \right] = \rho \left( v \frac{\partial w}{\partial r} + w \frac{\partial w}{\partial z} \right),$$

$$(1.2) \quad \begin{aligned} & \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r \rho v) + \frac{\partial}{\partial z} (\rho w) = 0, \quad \rho T = 1, \\ & \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left[ r \lambda(T) \frac{\partial T}{\partial r} \right] = \text{Pr} \rho \left( v \frac{\partial T}{\partial r} + w \frac{\partial T}{\partial z} \right), \\ & v = \frac{\partial w}{\partial r} = \frac{\partial T}{\partial r} = 0 \quad \text{при } r = 0; \end{aligned}$$

$$(1.3) \quad T = \varepsilon, \quad w = 0 \quad \text{при } r \rightarrow \infty,$$

где  $r, zR$  — цилиндрические координаты ( $r, z$  — внутренние координаты в асимптотическом разложении по малому параметру  $R^{-1}$ );  $R = V \rho_m I_{1m} / 2\pi \mu_m$  — некоторый аналог числа Рейнольдса;  $vR^{-1}, w — r, z$  — составляющие скорости;  $\text{Pr} = c_{pm} \mu_m / \lambda_m$  — число Прандтля;  $\varepsilon$  — значение температуры на бесконечности; обозначение остальных величин общепринятое. При обезразмеривании считались заданными масштабы  $T_m, \rho_m, c_{pm}, \mu_m, \lambda_m$  (масштабные величины помечены индексом  $m$ ), а также масштабы полного импульса  $I_{1m}$  и потока энтальпии  $I_{2m}$ , определяемые по формулам

$$I_{1m} = 2\pi \rho_m V_m^2 L_m^2 \int_0^\infty \rho w^2 r dr, \quad I_{2m} = 2\pi c_{pm} \rho_m T_m V_m L_m^2 \int_0^\infty \rho w (T - \varepsilon) r dr.$$

В качестве масштабов скорости  $V_m$  и длины  $L_m$  выбраны

$$V_m = c_{pm} T_m I_{1m} / I_{2m}, \quad L_m = (I_{2m} / c_{pm} T_m) / \sqrt{2\pi \rho_m I_{1m}}.$$

При записи уравнений (1.1) было принято, что удельная теплоемкость является постоянной величиной. Для системы (1.1) следовало бы поставить начальные условия при  $z = z_0$ , однако в рамках этой работы будут рассматриваться только автомодельные решения, поэтому для замыкания задачи (1.1)–(1.3) сформулируем условия сохранения импульса и потока энтальпии

$$(1.4) \quad \int_0^\infty \rho w^2 r dr = 1, \quad \int_0^\infty \rho w (T - \varepsilon) r dr = 1.$$

Задачу (1.1)–(1.4) будем рассматривать при  $\varepsilon \rightarrow 0$ . Для этого случая можно построить асимптотическое разложение по малому параметру  $\varepsilon$ , пригодное вблизи границы  $r = 0$  (в дальнейшем это разложение назовем разложением для горячего пограничного слоя). Следуя [2], предположим, что эти разложения будут непригодны вблизи поверхности, где локализуется разделительный слой, т. е. область пригодности разложений лежит в интервале  $0 \leq r < r_0(z)$ , где  $r = r_0(z)$  — поверхность раздела, на которой температура в нулевом приближении горячего пограничного слоя равна нулю. В рамках этой работы не будем останавливаться на построении решений для разделительного слоя, отметим только, что причины возникновения этой области неравномерности и методология построения решений в разделительном слое рассмотрены в [2]. С физической точки зрения тонкий (по сравнению с толщиной пограничного слоя) разделительный слой отделяет высокотемпературную область течения сжимаемого газа от низкотемпературной области течения несжимаемого газа с постоянной температурой.

В нулевом приближении по  $\varepsilon$  задача для горячего слоя описывается системой уравнений (1.1), граничными условиями (1.2) и интегральными условиями, которые теперь запишутся в виде

$$(1.5) \quad \int_0^{r_0(z)} \rho w^2 r dr = 1, \quad \int_0^{r_0(z)} w r dr = 1.$$

Условия сохранения (1.5) можно получить, лишь предполагая существование

вание этих интегралов. Задача (1.1), (1.2), (1.5) допускает автомодельное решение, если

$$(1.6) \quad \mu = \lambda = T^\gamma,$$

где  $\gamma$  — заданная постоянная; здесь и ниже следует иметь в виду, что при возведении положительного числа в нецелую степень результат считается вещественным и положительным. Тогда, полагая

$$(1.7) \quad w(r, z) = z^{\alpha_w} u(x), \quad v = z^{\alpha_v} f(x), \quad T = z^{\alpha_T} \theta(x), \quad r = xz^\alpha,$$

где

$$(1.8) \quad \alpha_w = \alpha_T = -1/(1 + \gamma), \quad \alpha_v = -(3 + 2\gamma)/[2(1 + \gamma)], \quad \alpha = 1/[2(1 + \gamma)],$$

получим из (1.1), (1.2), (1.5)

$$(1.9) \quad \frac{1}{x} (x\theta^\gamma u')' = \frac{1}{\theta} [fu' + u(\alpha_w u - \alpha x u')],$$

$$\frac{1}{x} \left( x \frac{f}{\theta} \right)' - \alpha x \left( \frac{u}{\theta} \right)' = 0, \quad \frac{1}{x} (x\theta^\gamma \theta')' = \text{Pr} \frac{1}{\theta} [f\theta' + u(\alpha_T \theta - \alpha x \theta')];$$

$$(1.10) \quad f = u' = \theta' = 0 \quad \text{при } x = 0;$$

$$(1.11) \quad \int_0^{x_0} (u^2/\theta) x dx = 1, \quad \int_0^{x_0} ux dx = 1,$$

где штрих обозначает производную по  $x$ ;  $x_0$  — точка раздела ( $\theta(x_0) = 0$ ), если она существует, в противном случае  $x_0 \rightarrow \infty$ . Отметим, что при  $\gamma < -1$  температура и продольная скорость на оси возрастают вниз по потоку (см. (1.8)). Физически такая ситуация, по-видимому, возникнуть не может, поэтому следует иметь в виду, что в дальнейшем будет рассматриваться лишь случай

$$(1.12) \quad \gamma > -1.$$

Вообще для ламинарных струй можно предположить, что вязкость и теплопроводность растут с увеличением температуры, т. е.  $\gamma > 0$ , однако описание некоторых турбулентных течений можно сводить к ламинарным моделям с  $\gamma < 0$ .

В связи с тем что задача (1.9), (1.10) инвариантна к преобразованию

$$(1.13) \quad u \rightarrow C_1 u, \quad \theta \rightarrow C_2 \theta, \quad x \rightarrow C_1^{-1/2} C_2^{(1+\gamma)/2} x, \quad f \rightarrow G^{1/2} C_2^{(1+\gamma)/2} f,$$

в качестве замыкающих задачу (1.9), (1.10) условий используем

$$(1.14) \quad u = 1, \quad \theta = 1 \quad \text{при } x = 0.$$

Решив задачу (1.9), (1.10), (1.14) и используя свойства (1.13), можно определить постоянные  $C_1$ ,  $C_2$ , удовлетворяющие условиям нормировки (1.11). Поэтому в дальнейшем будем заниматься исследованием задачи (1.9), (1.10), (1.14).

2. Задачу (1.9), (1.10), (1.14) с помощью преобразования

$$(2.1) \quad s = \text{Pr}(f - \alpha x u),$$

используя свойства которого и свойства функций  $\theta$ ,  $u$ , следующие из задачи (1.9), (1.10), (1.14):

$$(2.2) \quad s = \theta^\gamma \theta', \quad u = \theta^{1/\text{Pr}},$$

приведем к виду

$$(2.3) \quad \frac{1}{x} (x\theta^\gamma \theta')' = \theta^{\gamma-1} \theta'^2 + \text{Pr} \alpha u \theta^{1/\text{Pr}}, \quad \theta = 1, \quad \theta' = 0 \quad \text{при } r = 0.$$

Задача (2.3) имеет некоторые простые решения. Так, при  $\gamma = 0$  уравнение (2.3) связано с известным уравнением Эмдена — Фаулера [3], и ре-

решением задачи (2.3) является

$$(2.4) \quad \theta = \left( 1 + \frac{1 - \text{Pr}}{8} x^2 \right)^{-2\text{Pr}/(1-\text{Pr})}.$$

Из условия существования интегралов (условия существования автомодельных решений в форме (1.7), (1.8)) можно получить, что решение (2.4) приемлемо при  $\text{Pr} < 3$ . При  $0 < \text{Pr} \leq 1$  решение (2.4) пригодно на полу бесконечном интервале задания переменной  $x(0 \leq x < \infty)$ , т. е. разделяльного слоя при этом не возникает. При  $1 < \text{Pr} < 3$  решение (2.4) пригодно на интервале  $0 \leq x < x_0$ , и разделяльный слой локализуется вблизи поверхности (точки) раздела  $x_0 = \sqrt{8/(\text{Pr} - 1)}$ .

При  $\text{Pr} = 1$  решением задачи (2.3) является

$$(2.5) \quad \theta = (1 + \alpha_T \gamma x^2 / 4)^{1/\gamma} = \left[ 1 - \frac{\gamma x^2}{4(1+\gamma)} \right]^{1/\gamma}.$$

Это решение пригодно, если  $\gamma > 0$ , при  $0 \leq x < x_0 = 2\sqrt{(1+\gamma)/\gamma}$ , а если  $\gamma < 0$ , то при  $0 \leq x < \infty$ . Условия существования интегралов приводят к ограничениям на  $\gamma$ , не более сильным, чем (1.12).

Задачу (2.3) введением новых переменных

$$(2.6) \quad [\eta = x \sqrt{\text{Pr}(-\alpha_T)|\gamma|}, \tau = \theta^\gamma]$$

преобразуем к виду

$$(2.7) \quad \frac{1}{\eta} \frac{d}{d\eta} \left( \eta \frac{d\tau}{d\eta} \right) + \text{sign}(\gamma) \tau^2 = 0, \quad \tau = 1, \quad \frac{d\tau}{d\eta} = 0 \quad \text{при } \eta = 0,$$

где  $\beta = (1 - \text{Pr})/(\gamma \text{Pr})$ . Таким образом, исходную двухпараметрическую задачу  $(\gamma, \text{Pr})$  пятого порядка удалось преобразовать к двум ( $\text{sign}(\gamma) = \pm 1$ ) однопараметрическим второго порядка. Решив (2.7), можно, воспользовавшись формулами (2.6), (2.2), (2.1), определить автомодельные функции  $u$ ,  $\theta$ ,  $f$  автомодельной переменной  $x$ , а затем при необходимости полученное решение пронормировать с помощью (1.13), (1.11).

Задача (2.7) также имеет некоторые простые решения. При  $\beta = 0$  ( $\text{Pr} = 1$ ) решение было уже получено (см. формулу (2.5)). При  $\beta = 1$  решением (2.7) является

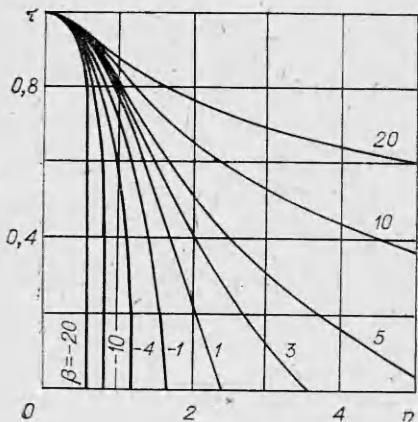
$$(2.8) \quad \tau = J_0(\sqrt{\text{sign}(\gamma)\eta}),$$

где  $J_0$  — функция Бесселя. При  $\gamma > 0$  решение (2.8) пригодно в интервале  $0 \leq \eta < k_1$ , где  $k_1$  — наименьший положительный корень уравнения  $J_0(k_n) = 0$ . Условия существования интегралов (1.11) при  $\beta = 1$  и  $\gamma > 0$  ( $\text{Pr} < 1$ ) на приемлемость решения (2.8) ограничений не накладывают. При  $\beta = 1$  и  $\gamma < 0$  ( $\text{Pr} > 1$ ) решение (2.8) пригодно на полу бесконечном интервале  $0 \leq \eta < \infty$ , а из условия существования интегралов (1.11) следует ограничение  $\text{Pr} < 2$ .

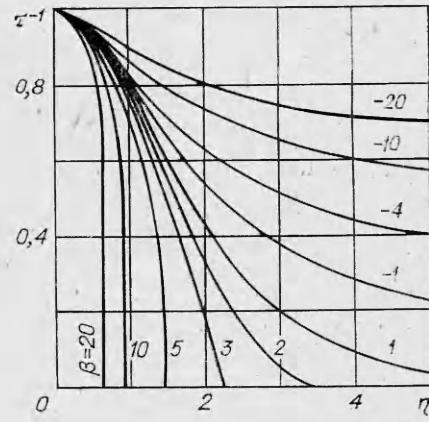
На фиг. 1 построены полученные численным методом Рунге — Кутта кривые  $\tau = \tau(\eta)$  при  $\gamma > 0$  и разных значениях  $\beta$ . Отметим, что при любых значениях  $\beta$  ( $-\infty < \beta < \infty$ ) решения задачи (2.7) пригодны в ограниченном интервале переменной  $\eta(0 \leq \eta < \eta_0)$ . Об ограничениях, накладываемых на решения задачи (2.7), можно судить по поведению функции  $\tau$  (или  $\tau^{-1}$  при  $\gamma < 0$ ) в окрестности ее нуля, так как именно этим определяется существование интегралов (1.11). Не проводя подробный анализ, отметим конечные формулы, описывающие поведение функции  $\tau$  (или  $\tau^{-1}$  при  $\gamma < 0$ ) в окрестности ее нуля и ограничения, следующие из условия существования интегралов (1.11). Так, при  $\gamma > 0$  и  $\beta > -1$  ( $(1 - \gamma)\text{Pr} < 1$ ) в окрестности нуля

$$\tau = \sqrt{\frac{2}{\beta+1}} (\eta_0 - \eta) + O((\eta_0 - \eta)^{\beta+2}),$$

откуда следует ограничение  $(1 - \gamma)\text{Pr} < 2$ , которое является не более



Фиг. 1



Фиг. 2

сильным, чем условие  $\beta > -1((1 - \gamma)Pr < 1)$ . При  $\gamma > 0$  и  $\beta < -1$  ( $(1 - \gamma)Pr > 1$ ) в окрестности точки раздела  $\eta_0$  функция  $\tau$  ведет себя степенным образом:

$$\tau = \left[ \frac{1 - \beta}{2} \sqrt{-\frac{2}{\beta + 1}} (\eta_0 - \eta) \right]^{2/(1-\beta)} + O((\eta_0 - \eta)^{1-2(\beta+1)/(1-\beta)}),$$

откуда можно получить

$$(2.9) \quad (1 - \gamma)Pr < 3.$$

Из условия (2.9) и поведения функции при  $\beta > -1$  следует, что решения задачи (2.7) пригодны при любых значениях  $Pr$ , если  $\gamma \geqslant 1$ . При  $\gamma > 0$  и  $\beta = -1$  ( $Pr > 1$ ) асимптотическая оценка дает в окрестности точки раздела

$$\eta_0 - \eta = \frac{\tau}{\sqrt{-2 \ln \tau}} (1 + O(\ln^{-1} \tau)),$$

откуда следует, что интегралы (1.11) существуют при любых значениях  $\gamma$  (или  $Pr$ ).

При  $\gamma < 0$  и разных значениях параметра  $\beta$  на фиг. 2 представлены решения задачи (2.7). При  $\beta > 1((1 + \gamma)Pr > 1)$  и  $\gamma < 0$  решение задачи (2.7) для  $\tau$  пригодно в ограниченной области переменной  $\eta$  ( $0 \leqslant \eta < \eta_0$ ) и ведет себя в окрестности нуля функции  $\tau^{-1}$  как

$$\tau = \left[ \frac{\beta - 1}{2} \sqrt{-\frac{2}{\beta + 1}} (\eta_0 - \eta) \right]^{2/(1-\beta)} + O((\eta_0 - \eta)^{1-2(\beta+1)/(1-\beta)}),$$

а условия существования интегралов (1.11) приводят к ограничению (2.9). При  $\gamma < 0$  и  $-1 < \beta < 1$  решение для  $\tau$  пригодно на полубесконечном интервале  $0 \leqslant \eta < \infty$ , и при  $\eta \rightarrow \infty$  функция  $\tau$  ведет себя как

$$\tau = \left( \frac{1 - \beta}{2} \sqrt{-\frac{2}{\beta + 1}} \eta \right)^{2/(1-\beta)} + O(\eta^{-1}) + O(\eta^{-(2+2\beta)/(1-\beta)}).$$

Тогда при  $\gamma < 0$  и  $-1 < \beta < 1$  из условия существования интегралов (1.11) можно получить  $Pr < -1/\gamma$ . При  $\beta > 1$  и  $\eta \rightarrow \infty$  функция  $\tau \sim \sim \ln \eta$  и интегралы (1.11) не существуют. Следовательно, автомодельное представление (1.7), (1.8) при  $\gamma < 0$  и  $\beta < -1$  непригодно.

Отметим, что условия существования интегралов (1.11) допускают бесконечные производные по  $\eta$  для продольной скорости или температуры в окрестности точки раздела. Например, при  $Pr = 2$  и  $\gamma = 3/2$  вблизи точки  $\eta = \eta_0$  и  $\tau \sim (\eta_0 - \eta)^{1/3}$ ,  $\theta \sim (\eta_0 - \eta)^{2/3}$ .

3. Исследуем решение задачи (2.7) в случае больших по модулю  $\beta$ . При построении решений будут использованы терминология и идеи (в частности, наиболее мощный, на наш взгляд, прием теории возмущений —

сращивание на промежуточном пределе) сращиваемых асимптотических разложений [4]. Задачу (2.7) целесообразно введением новой функции

$$(3.1) \quad g = \tau^{\beta-1}$$

преобразовать к виду

$$(3.2) \quad \frac{1}{\eta} \frac{d}{d\eta} \left( \eta \frac{dg}{d\eta} \right) - (1 - \varepsilon_1) \frac{1}{g} \left( \frac{dg}{d\eta} \right)^2 + \frac{\text{sign}(\gamma)}{\varepsilon_1} g^2 = 0,$$

$$g = 1, \quad \frac{dg}{d\eta} = 0 \quad \text{при } \eta = 0,$$

где  $\varepsilon_1 = 1/(\beta - 1)$ .

Задачу (3.2) рассмотрим сначала в случае  $0 < \varepsilon_1 \ll 1$ . Сформулируем внутренний предельный процесс в виде

$$(3.3) \quad \varepsilon_1 \rightarrow 0 \quad (\beta \rightarrow \infty), \quad \zeta = \eta / \sqrt{\varepsilon_1} \text{ фиксировано.}$$

Тогда построим внутреннее разложение решений задачи (3.2) как

$$(3.4) \quad g(\eta, \varepsilon_1) = g_0(\zeta) + v_1(\varepsilon_1)g_1(\zeta) + \dots + v_n(\varepsilon_1)g_n(\zeta) + \dots \quad (n = 1, 2, \dots),$$

где  $v_n(\varepsilon_1)$  — некоторая асимптотическая последовательность. Подставив (3.4) в задачу (3.2) и имея в виду определение внутреннего предела (3.3), получим

$$(3.5) \quad \frac{1}{\zeta_0} \frac{d}{d\zeta} \left( \zeta \frac{dg_0}{d\zeta} \right) - \frac{1}{\zeta_0} \left( \frac{dg_0}{d\zeta} \right)^2 + g_0^2 = 0, \quad g_0 = 1, \quad \frac{dg_0}{d\zeta} = 0 \quad \text{при } \zeta = 0.$$

Уравнение (3.5) связано с уравнением Эмдена — Фаулера [3], и решением задачи (3.5) является

$$(3.6) \quad g_0 = (1 + \zeta^2/8)^{-1/2}.$$

Решение задачи (3.2) в виде (3.6) пригодно с уверенностью лишь при сколь угодно малых  $\eta$ , так как из вышеизложенного очевидно, что при  $\beta > 0$  и  $\gamma > 0$  существует точка раздела (нуль функции  $\tau$ ). Следовательно, пригодность разложения (3.5) уже в окрестности не сколь угодно малых  $\eta$  (т. е. в случае, когда  $\eta \rightarrow 0$  не так быстро, как на внутреннем пределе (3.3)) вызывает сомнение. Поэтому сформулируем внешний предельный процесс:

$$(3.7) \quad \tilde{\zeta} = \eta/\delta(\varepsilon_1) \text{ фиксировано, } \delta(\varepsilon_1)/\sqrt{\varepsilon_1} \rightarrow \infty \text{ при } \varepsilon_1 \rightarrow 0.$$

Здесь  $\delta(\varepsilon_1)$  характеризует масштаб переменной  $\eta$  на внешнем пределе, а функция  $\delta(\varepsilon_1)$  еще не определена.

Из задачи (2.7) видно, что при  $\beta \rightarrow \infty$  и  $0 < \tau < 1$  (последнее следует из соображений о положительности и монотонности температуры) ее решение с погрешностью до трансцендентно малых членов, по крайней мере при больших или не слишком малых значениях  $\eta$ , ведет себя как

$$\tau = A + B \ln \eta + \text{TST}(\beta^{-1}),$$

где  $A, B$  — постоянные, не зависящие от  $\eta$ . Поэтому, имея в виду формулу (3.1) и определение параметра  $\varepsilon_1$ , можно предположить, что разложение для функции  $g$  на внешнем пределе (3.7) имеет вид

$$(3.8) \quad g(\eta, \varepsilon_1) = [A_0 \tilde{v}_0(\varepsilon_1) + \dots + A_n \tilde{v}_n(\varepsilon_1) + \dots] \{1 + [B_0 \tilde{\mu}_0(\varepsilon_1) + \dots + B_n \tilde{\mu}_n(\varepsilon_1) + \dots] \ln \eta\}^{1/\varepsilon_1},$$

где  $A_n, B_n$  — постоянные, не зависящие от  $\varepsilon_1$ ;  $\tilde{v}_n(\varepsilon_1)$ ,  $\tilde{\mu}_n(\varepsilon_1)$  — асимптотические последовательности. При записи (3.8), не ограничивая общности внешнего предельного процесса (3.7) и самого разложения (3.8), было принято, что

$$(3.9) \quad \delta(\varepsilon_1) = 1.$$

Сращивание разложений (3.4), (3.8) произведем на пределе, промежуточном между пределами (3.3) и (3.7). Промежуточный предельный процесс сформулируем в виде

$$(3.10) \quad x \rightarrow 0, \quad x/\sqrt{\varepsilon_1} \rightarrow \infty, \quad \eta_x = \eta/x \text{ фиксировано при } \varepsilon_1 \rightarrow 0.$$

Тогда, сращивая (3.4) и (3.8) на пределе (3.10), имеем

$$\left(1 + \frac{\eta_x^2 \varepsilon_1^2}{8\varepsilon_1}\right)^{-2} + v_1(\varepsilon_1) g_1(\eta_x x / \sqrt{\varepsilon_1}) + \dots = [A_0 \tilde{v}_0(\varepsilon_1) + \dots] \{1 + [B_0 \tilde{u}_0(\varepsilon_1) + \dots] \ln \eta_x x\}^{1/\varepsilon_1},$$

откуда последовательно получим

$$\tilde{u}_0 = \varepsilon_1, \quad \tilde{v}_0 = \varepsilon_1^2, \quad B_0 = -4, \quad A_0 = 64,$$

и в нулевом приближении по  $\varepsilon_1$  на внешнем пределе (3.7), (3.9)

$$g = 64\varepsilon_1^2 (1 - 4\varepsilon_1 \ln \eta)^{1/\varepsilon_1},$$

т. е. разделительный слой возникает при этом вблизи точки  $\eta = \eta_0 = \exp(1/4\varepsilon_1)$ .

Аналогичным образом строится и решение задачи (3.2) в случае  $\text{sign}(\gamma) = -1$  при  $\beta \rightarrow -\infty$ . Равномерное приближение можно получить, складывая решения, пригодные на внутреннем и внешнем пределе, и вычитая общую их часть. Тогда в случае  $\gamma\beta > 0$  при  $\beta \rightarrow \pm\infty$  ( $\varepsilon_1 \rightarrow \pm 0$ ) для задачи (3.2) равномерно пригодным по  $\varepsilon_1$  и  $\eta$  приближением будет

$$g = \left(1 + \frac{\eta^2}{8|\varepsilon_1|}\right)^{-2} + 64\varepsilon_1^2 (1 - 4\varepsilon_1 \ln \eta)^{1/\varepsilon_1} - \frac{64\varepsilon_1^2}{\eta^2}.$$

При  $\gamma\beta < 0$  и  $\beta \rightarrow \pm\infty$  ( $\varepsilon_1 \rightarrow \pm 0$ ) для задачи (3.2) равномерно пригодным будет разложение вида (3.4) с предельным процессом в форме

$$\varepsilon_1 \rightarrow \pm 0 (\beta \rightarrow \pm\infty), \quad \zeta = \eta / \sqrt{|\varepsilon_1|} \text{ фиксировано.}$$

Решение (3.2) в нулевом приближении по  $\varepsilon_1$  в этом случае имеет вид

$$g(\eta, \varepsilon_1) = \left(1 - \frac{\eta^2}{8|\varepsilon_1|}\right)^{-2} + O(\varepsilon_1).$$

Очевидно, что разделительный слой при этом возникает при  $\eta = \eta_0 = \sqrt{8|\varepsilon_1|}$ .

В заключение автор выражает глубокую благодарность В. В. Пухачеву за обсуждение результатов работы.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Вулис Л. А., Кашкаров В. П. Теория струй вязкой жидкости. М.: Наука, 1965.
2. Бобнев А. А. Разделительный слой в высокотемпературных потоках.— ПМТФ, 1983, № 6.
3. Камке Э. Справочник по обыкновенным дифференциальным уравнениям. М.: Наука, 1971, т. 1.
4. Коул Дж. Методы возмущений в прикладной математике. М.: Мир, 1972.