

УДК 532.5.013

## О СОВМЕСТНОМ ОДНОНАПРАВЛЕННОМ ДВИЖЕНИИ ДВУХ ВЯЗКИХ ТЕПЛОПРОВОДНЫХ ЖИДКОСТЕЙ В ТРУБЕ

В. К. Андреев

Институт вычислительного моделирования СО РАН, 660036 Красноярск  
Сибирский федеральный университет, 660041 Красноярск  
E-mail: andr@icm.krasn.ru

Изучено инвариантное решение задачи о совместном движении двух вязких несмешивающихся и имеющих общую поверхность раздела теплопроводных жидкостей в цилиндрической трубе под действием нестационарного перепада давления. Задача сводится к сопряженной начально-краевой задаче для параболических уравнений. Получены априорные оценки возмущений скоростей и температур. Определено стационарное состояние системы и доказано, что если в одной из жидкостей градиент давления достаточно быстро приближается к нулю, то и возмущения всех величин стремятся к нулю. Показано, что если градиент давления имеет ненулевой предел, то решение выходит на стационарный режим. В этом случае поля скоростей в пределе такие же, как у сопряженного течения Пуазейля, а температура представляется в виде полинома четвертого порядка по радиальной координате.

**Ключевые слова:** вязкая теплопроводная жидкость, поверхность раздела, стационарное течение.

**1. Основные уравнения и граничные условия.** Как известно, определение поля скорости при однонаправленном движении вязкой жидкости в круглой трубе сводится к решению линейной начально-краевой задачи для параболического уравнения [1. С. 455; 2. С. 233]. При этом решение находится в виде конечных формул (например, стационарное течение Пуазейля) либо в виде рядов по функциям Бесселя. В данной работе изучается сопряженная начально-краевая задача, возникающая при однонаправленном движении двух вязких теплопроводных жидкостей с общей поверхностью раздела в цилиндрической трубе под действием нестационарного перепада давления. Заметим, что для случая плоских слоев эта задача изучена в [3].

В отсутствие массовых сил система уравнений осесимметричного движения вязкой теплопроводной жидкости, записанная в цилиндрической системе координат, имеет вид

$$\begin{aligned} u_t + uu_r + wu_z - v^2/r &= -p_r/\rho + \nu(\Delta u - u/r^2), \\ w_t + ww_r + ww_z &= -p_z/\rho + \nu \Delta w, \\ u_r + u/r + w_z &= 0, \quad \theta_t + u\theta_r + w\theta_z = \chi \Delta \theta. \end{aligned} \quad (1.1)$$

Здесь  $u(r, z, t)$ ,  $w(r, z, t)$  — проекции вектора скорости на оси  $r$ ,  $z$  соответственно;  $p(r, z, t)$  — давление;  $\theta(r, z, t)$  — отклонение температуры от ее равновесного значения  $\theta_0$ ;  $\nu$ ,  $\rho$ ,  $\chi$  — кинематическая вязкость, плотность и температуропроводность;  $\Delta = \partial^2/\partial r^2 + r^{-1}\partial/\partial r + \partial^2/\partial z^2$  — оператор Лапласа.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (код проекта 08-01-00762) и в рамках Междисциплинарного интеграционного проекта СО РАН № 65.

Система (1.1) допускает однопараметрическую подгруппу непрерывных преобразований, соответствующую оператору  $\partial/\partial z + A\partial/\partial\theta - \rho f(t)\partial/\partial p$  ( $A$  — постоянная;  $f(t) \in C^\infty$  — произвольная функция). Инвариантное решение следует искать в виде

$$u = u(r, t), \quad w = w(r, t), \quad p = -\rho f(t)z + D(r, t), \quad \theta = Az + T(r, t).$$

Из четвертого уравнения системы (1.1) следует, что  $u(r, t) = g(t)/r$  с произвольной функцией  $g(t)$ , которая далее полагается равной нулю. Тогда из первого уравнения в (1.1) следует, что  $D$  есть функция только времени. С учетом сделанных предположений решение представляется в виде

$$u = 0, \quad w = w(r, t), \quad p = -\rho f(t)z + D(t), \quad \theta = Az + T(r, t). \quad (1.2)$$

Используем решение (1.2) для описания однонаправленного движения двух вязких теплопроводных жидкостей в круглой цилиндрической трубе радиусом  $b$ . Пусть одна из жидкостей занимает область  $0 \leq r \leq a$ ,  $|z| < \infty$ , а другая — цилиндрический слой  $a \leq r \leq b$ ,  $|z| < \infty$ ,  $w_j(r, t)$  — осевая скорость ( $j = 1, 2$ ),  $p_j = -\rho_j f_j(t)z + D_j(t)$  — давление,  $\theta_j = A_j z + T_j(r, t)$  — распределение температуры. Предположим, что коэффициент поверхностного натяжения на границе раздела  $r = a$  линейно зависит от температуры:

$$\sigma(\theta) = \sigma_0 - \varkappa_1(\theta - \theta_0) \quad (1.3)$$

( $\varkappa_1 > 0$  — постоянная).

На поверхности раздела выполнены условия [4]

$$(P_2 - P_1)\mathbf{n} = 2\sigma H\mathbf{n} + \nabla_\Gamma\sigma; \quad (1.4)$$

$$\mathbf{u}_1 = \mathbf{u}_2, \quad \theta_1 = \theta_2, \quad k_1 \frac{\partial\theta_1}{\partial n} = k_2 \frac{\partial\theta_2}{\partial n}, \quad (1.5)$$

где  $P_j$  — тензоры напряжений:

$$P_j = \begin{pmatrix} -p_j & 0 & \mu_j w_{jr} \\ 0 & -p_j & 0 \\ \mu_j w_{jr} & 0 & -p_j \end{pmatrix}$$

в представлении решения (1.2);  $H$  — средняя кривизна поверхности раздела;  $\nabla_\Gamma = \mathbf{n} - \mathbf{n}(\mathbf{n} \cdot \nabla)$  — поверхностный градиент;  $k_j$  — теплопроводности жидкостей. Из равенств  $\mathbf{n} = (1, 0, 0)$ ,  $H = \sigma/(2a)$  следует, что при  $r = a$  соотношение (1.4) эквивалентно двум соотношениям

$$p_2 - p_1 = \frac{\sigma}{a}, \quad \mu_2 w_{2r} - \mu_1 w_{1r} = \frac{\partial\sigma}{\partial z}. \quad (1.6)$$

Первое из этих соотношений есть формула Лапласа: разность давлений на криволинейной поверхности уравнивается капиллярными силами. Второе соотношение означает, что разность касательных напряжений уравнивается термокапиллярными силами, возникающими вследствие изменения поверхностного натяжения вдоль границы раздела.

Нетрудно показать, что при  $r = a$  из равенств (1.5) следуют граничные условия

$$w_1(a, t) = w_2(a, t), \quad T_1(a, t) = T_2(a, t), \quad k_1 \frac{\partial T_1(a, t)}{\partial r} = k_2 \frac{\partial T_2(a, t)}{\partial r} \quad (1.7)$$

и, кроме того,

$$A_1 = A_2 \equiv A. \quad (1.8)$$

В свою очередь, с учетом (1.2), (1.3), (1.8) из (1.6) получаем

$$f_2(t) = \rho f_1(t) - h/(\rho_2 a), \quad h \equiv -\varkappa_1 A, \quad \rho = \rho_1/\rho_2, \quad (1.9)$$

$$D_2(t) = D_1(t) + [\sigma_0 - \varkappa_1(T_1(a, t) - \theta_0)]/a;$$

$$\mu_2 w_{2r}(a, t) - \mu_1 w_{1r}(a, t) = h. \quad (1.10)$$

На твердой стенке ( $r = b$ ) задаются граничные условия

$$w_2(b, t) = 0, \quad T_2(b, t) = 0. \quad (1.11)$$

На оси симметрии ставятся условия ограниченности

$$|w_1(0, t)| < \infty, \quad |T_1(0, t)| < \infty. \quad (1.12)$$

С учетом представления (1.2) решения системы (1.1) запишем уравнения для искомых функций  $w_j(r, t)$ ,  $T_j(r, t)$ :

$$w_{jt} = f_j(t) + \nu_j(w_{jrr} + w_{jr}/r); \quad (1.13)$$

$$T_{jt} = \chi_j(T_{jrr} + T_{jr}/r) - Aw_j. \quad (1.14)$$

В (1.13), (1.14) при  $j = 1$  переменная  $r$  изменяется в диапазоне  $0 < r < a$ , а при  $j = 2$  — в диапазоне  $a < r < b$ . Таким образом, требуется решить задачу (1.13), (1.14) с граничными условиями (1.7), (1.10)–(1.12) и начальными условиями

$$w_j(r, 0) = 0, \quad T_j(r, 0) = 0. \quad (1.15)$$

Давление восстанавливается по формулам  $p_j(r, t) = -\rho_j f_j(t)z + D_j(t)$ , причем функции  $f_1(t)$ ,  $f_2(t)$  и  $D_1(t)$ ,  $D_2(t)$  связаны равенствами (1.9) и, кроме того, функции  $f_1(t)$  и  $D_1(t)$  должны быть заданы.

**ЗАМЕЧАНИЕ 1.** При  $t = 0$  в силу первого начального условия (1.15) граничное условие (1.10) претерпевает разрыв первого рода.

Далее предполагается  $h \equiv 0$ , т. е. поверхностное натяжение не зависит от температуры и движение происходит только за счет перепада давления.

**2. Стационарное решение.** В случае стационарного решения все искомые функции не зависят от времени. Обозначим эти функции через  $w_j^0(r)$ ,  $T_j^0(r)$ . Кроме того,  $f_1(t) = f_1^0 = \text{const}$ ,  $D_1(t) = D_1^0 = \text{const}$ . При  $f_2^0 = \rho f_1^0$  стационарное решение задачи (1.13), (1.14), (1.7), (1.10)–(1.12) имеет вид

$$w_1^0 = \frac{f_1^0}{4\nu_1} \left[ (b^2 - a^2)\mu + a^2 \left( 1 - \frac{r^2}{a^2} \right) \right], \quad w_2^0 = \frac{f_1^0 b^2 \mu}{4\nu_1} \left( 1 - \frac{r^2}{b^2} \right), \quad \mu = \frac{\mu_1}{\mu_2}, \quad (2.1)$$

$$T_1^0 = \frac{Ar^2 f_1^0}{16\chi_1 \nu_1} \left( a^2 + \mu(b^2 - a^2) - \frac{r^2}{4} \right) + C_1, \quad T_2^0 = \frac{Ar^2 \rho f_1^0}{16\chi_2 \nu_2} \left( b^2 - \frac{r^2}{4} \right) + C_2 \ln r + C_3,$$

где

$$C_1 = \frac{a^4 f_1^0 A}{8\nu_1 \chi_1} \left\{ -\frac{3\mu\chi}{8} \left( \frac{b}{a} \right)^4 + \left[ k \left( \frac{1}{2} + \mu \frac{b^2 - 1}{a^2} \right) + \mu\chi \left( \frac{1}{2} - \frac{b^2}{a^2} \right) \right] \ln \frac{a}{b} - \frac{\mu}{2} \left[ \frac{b^2}{a^2} - 1 + \chi \left( \frac{1}{4} - \frac{b^2}{a^2} \right) \right] - \frac{3}{8} \right\},$$

$$C_2 = \frac{a^2 f_1^0 A}{8\chi_1} \left[ \frac{a^2}{\nu_1} + \frac{(b^2 - a^2)\rho}{\nu_2} + \frac{\chi\rho}{\nu_2} \left( \frac{a^2}{2} - b^2 \right) \right],$$

$$C_3 = \frac{f_1^0 A}{8\chi_1} \left\{ -\frac{3\chi b^4 \rho}{8\nu_2} - a^2 \left[ k \left( \frac{a^2}{2\nu_1} + \frac{b^2 - a^2}{\nu_2} \right) + \frac{\chi}{\nu_2} \left( \frac{a^2}{2} - b^2 \right) \rho \right] \ln b \right\},$$

$$\chi = \frac{\chi_1}{\chi_2}, \quad k = \frac{k_1}{k_2}, \quad \mu = \frac{\mu_1}{\mu_2}, \quad \rho = \frac{\rho_1}{\rho_2}.$$

**3. Априорная оценка поля скоростей.** Следует отметить, что при заданной функции  $f_1(t)$  задачи для  $w_j, T_j$  ( $j = 1, 2$ ) решаются последовательно (см. (1.7)–(1.15)). Начально-краевая задача для искомых функций  $w_j(r, t)$  имеет вид

$$w_{1t} = \nu_1(w_{1rr} + w_{1r}/r) + f_1(t), \quad 0 < r < a; \quad (3.1)$$

$$w_{2t} = \nu_2(w_{2rr} + w_{2r}/r) + \rho f_1(t), \quad a < r < b; \quad (3.2)$$

$$w_1(r, 0) = 0, \quad w_2(r, 0) = 0; \quad (3.3)$$

$$|w_1(0, t)| < \infty; \quad (3.4)$$

$$w_2(b, t) = 0; \quad (3.5)$$

$$w_1(a, t) = w_2(a, t), \quad \mu_2 w_{2r}(a, t) - \mu_1 w_{1r}(a, t) = 0. \quad (3.6)$$

Умножая уравнение (3.1) на  $\rho_1 r w_1$  ((3.2) на  $\rho_2 r w_2$ ) и интегрируя его по частям по  $r$  от нуля до  $a$  (от  $a$  до  $b$ ), с использованием условий ограниченности (3.4) и прилипания (3.5) получаем

$$\frac{\partial}{\partial t} \frac{1}{2} \rho_1 \int_0^a r w_1^2 dr = \mu_1 a w_1(a, t) w_{1r}(a, t) - \mu_1 \int_0^a r w_{1r}^2 dr + \rho_1 f_1(t) \int_0^a r w_1 dr; \quad (3.7)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \frac{1}{2} \rho_2 \int_a^b r w_2^2 dr = -\mu_2 a w_2(a, t) w_{2r}(a, t) - \mu_2 \int_a^b r w_{2r}^2 dr + \rho f_1(t) \int_a^b r w_2 dr. \quad (3.8)$$

Суммируя (3.7), (3.8), находим соотношение

$$\frac{\partial}{\partial t} E + \mu_1 \int_0^a r w_{1r}^2 dr + \mu_2 \int_a^b r w_{2r}^2 dr = \rho_1 f_1(t) \left( \int_0^a r w_1 dr + \int_a^b r w_2 dr \right), \quad (3.9)$$

где  $E(t)$  — кинетическая энергия двух слоев:

$$E(t) = \frac{1}{2} \left( \rho_1 \int_0^a r w_1^2 dr + \rho_2 \int_a^b r w_2^2 dr \right). \quad (3.10)$$

При выводе (3.9) были учтены граничные условия (3.6).

Из (3.9) следует единственность решения задачи (3.1)–(3.6), поскольку при  $f_1 = 0, f_2 = 0$  получаем  $E(t) = 0$  и, значит,  $w_1 = w_2 = 0$ .

В правой части (3.9) выражение в скобках допускает оценку сверху

$$\left( \int_0^a r dr \right)^{1/2} \left( \int_0^a r w_1^2 dr \right)^{1/2} + \left( \int_a^b r dr \right)^{1/2} \left( \int_a^b r w_2^2 dr \right)^{1/2} \leq C_1 \sqrt{E(t)} \quad (3.11)$$

с постоянной

$$C_1 = \sqrt{2} \max \left( \frac{a}{\sqrt{\rho_1}}, \frac{\sqrt{b^2 - a^2}}{\sqrt{\rho_2}} \right), \quad (3.12)$$

поскольку для неотрицательных  $x, y$   $\sqrt{x} + \sqrt{y} \leq \sqrt{2(x+y)}$ .

Решение задачи (3.1)–(3.6) удовлетворяет также тождеству

$$\begin{aligned} \rho_1 \int_0^t \int_0^a r \left[ w_{1t}^2 + \nu_1^2 \left( w_{1rr} + \frac{1}{r} w_{1r} \right)^2 \right] dr dt + \rho_2 \int_0^t \int_a^b r \left[ w_{2t}^2 + \nu_2^2 \left( w_{2rr} + \frac{1}{r} w_{2r} \right)^2 \right] dr dt + \\ + \mu_1 \int_0^a r w_{1r}^2 dr + \mu_2 \int_a^b r w_{2r}^2 dr = \frac{\rho_1}{2} [a^2 + \rho(b^2 - a^2)] \int_0^t f_1^2(t) dt, \end{aligned} \quad (3.13)$$

которое выводится путем возведения в квадрат уравнений  $w_{jt} - \nu_j(w_{jrr} + w_{jr}/r) = f_j(t)$  и интегрирования их по  $r$  и по времени. Поэтому, если сходится интеграл

$$\int_0^\infty f_1^2(t) dt = C_2^2, \quad (3.14)$$

то имеем

$$\int_0^a r w_{1r}^2 dr \leq \frac{[a^2 + \rho(b^2 - a^2)]C_2^2}{2\nu_1}, \quad \int_a^b r w_{2r}^2 dr \leq \frac{\rho_1[a^2 + \rho(b^2 - a^2)]C_2^2}{2\mu_2}. \quad (3.15)$$

Далее потребуется следующая

**Лемма.** *Имеет место неравенство*

$$\int_0^a r w_1^2 dr + \int_a^b r w_2^2 dr \leq M_0 \left( \mu_1 \int_0^a r w_{1r}^2 dr + \mu_2 \int_a^b r w_{2r}^2 dr \right) \quad (3.16)$$

с постоянной  $M_0$ , не зависящей от  $w_j$  и являющейся решением вариационной задачи

$$M_0 = \sup_{v_1, v_2 \in V} \left[ \left( \int_0^a r v_1^2 dr + \int_a^b r v_2^2 dr \right) / \left( \mu_1 \int_0^a r v_{1r}^2 dr + \mu_2 \int_a^b r v_{2r}^2 dr \right) \right].$$

Множество  $V$  является подпространством  $W_2^1(r; 0, a) \times W_2^1(r; a, b)$ , причем для  $v_1, v_2$  выполнены граничные условия (3.3)–(3.6).

Доказательство приведено в работе [5]. Обозначим  $a_1 = b/a$ ,  $a_2 = \sqrt{\mu_1/\mu_2}$ ,  $x = a/\sqrt{\mu_1 M_0}$ . Тогда  $M_0$  (точнее,  $x$ ) есть корень трансцендентного уравнения

$$\begin{aligned} J_0(x)[J_1(a_2 x)Y_0(a_1 a_2 x) - J_0(a_1 a_2 x)Y_1(a_2 x)] + \\ + a_2 J_1(x)[J_0(a_1 a_2 x)Y_0(a_2 x) - J_0(a_2 x)Y_0(a_1 a_2 x)] = 0, \end{aligned} \quad (3.17)$$

где  $J_k, Y_k$  ( $k = 0, 1$ ) — функции Бесселя первого и второго рода. Уравнение (3.17) имеет положительные корни [5]. Пусть  $x_0 = x_0(a_1, a_2)$  — наименьший положительный корень уравнения (3.17). Тогда  $M_0 = a^2/(\mu_1 x_0^2)$  есть точное значение постоянной в неравенстве (3.16).

Используя неравенство (3.16), получаем неравенство

$$\mu_1 \int_0^a r w_{1r}^2 dr + \mu_2 \int_a^b r w_{2r}^2 dr \geq 2\delta E, \quad (3.18)$$

где

$$\delta = \frac{1}{M_0} \min \left( \frac{1}{\rho_1}, \frac{1}{\rho_2} \right). \quad (3.19)$$

Из (3.9)–(3.12) и (3.18), (3.19) следует неравенство  $dE/dt + 2\delta E \leq C_1 \rho_1 |f_1(t)| \sqrt{E}$ , из которого получаем

$$E \leq \frac{C_1^2 \rho_1^2}{4} \left( \int_0^t |f_1(\tau)| e^{\delta\tau} d\tau \right)^2 e^{-2\delta t}.$$

Следовательно, если сходится интеграл

$$\int_0^\infty |f_1(\tau)| e^{\delta\tau} d\tau = C_3, \quad (3.20)$$

то

$$\int_0^a r w_1^2 dr \leq \frac{\rho_1 C_1^2 C_3^2 e^{-2\delta t}}{2}, \quad \int_a^b r w_2^2 dr \leq \frac{\rho_1^2 C_1^2 C_3^2 e^{-2\delta t}}{2\rho_2}. \quad (3.21)$$

**ЗАМЕЧАНИЕ 2.** Из сходимости интеграла (3.20) следует сходимость интеграла (3.14).

Исследуем поведение функции  $w_j(r, t)$  при  $t \rightarrow \infty$ . С учетом оценок (3.15), (3.21) для  $w_2(r, t)$  справедливо неравенство

$$\begin{aligned} w_2^2(r, t) &= \left| \int_r^b (w_2^2)_r dr \right| \leq 2 \int_a^b |w_2| |w_{2r}| dr = 2 \int_a^b \frac{1}{r} \sqrt{r} |w_2| \sqrt{r} |w_{2r}| dr \leq \\ &\leq \frac{2}{a} \left( \int_a^b r w_2^2 dr \right)^{1/2} \left( \int_a^b r w_{2r}^2 dr \right)^{1/2} \leq C_4 e^{-\delta t}, \end{aligned}$$

где

$$C_4 = \rho_1 C_1 C_2 C_3 \sqrt{(\rho/\mu_2)[a^2 + \rho(b^2 - a^2)]/a}.$$

Следовательно,

$$|w_2(r, t)| \leq \sqrt{C_4} e^{-\delta t/2} \quad (3.22)$$

при любых  $r \in [a, b]$ . Однако с помощью подобных рассуждений невозможно получить оценку  $|w_1(r, t)|$ . В этом случае из (3.22) и первого равенства в (3.6) находим

$$|w_1(a, t)| = |w_2(a, t)| \leq \sqrt{C_4} e^{-\delta t/2}.$$

Если функцию  $w_1(a, t)$  считать известной, то решение начально-краевой задачи для функции  $w_1(r, t)$

$$\begin{aligned} w_{1t} &= \nu_1 (w_{1rr} + w_{1r}/r) + f_1(t), & 0 < r < a, \\ w_1(r, 0) &= 0, & |w_1(0, t)| < \infty, & w_1(r, t)|_{r=a} = w_1(a, t) \end{aligned}$$

имеет вид [6. С. 74]

$$\begin{aligned} w_1(r, t) &= \frac{2\nu_1}{a^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\mu_n J_0(\mu_n r/a)}{J_1(\mu_n)} \int_0^t w_1(a, \tau) e^{-\nu_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\tau + \\ &+ \frac{2}{a} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{J_0(\mu_n r/a)}{\mu_n J_1(\mu_n)} \int_0^t f_1(\tau) e^{-\nu_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\tau, \quad (3.23) \end{aligned}$$

где  $\mu_n$  — нули функции Бесселя  $J_0$ .

Для интегралов в (3.23) справедливы оценки

$$\left| \int_0^t w_1(a, \tau) e^{-\nu_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\tau \right| \leq \frac{2a^2 \sqrt{C_4}}{2\nu_1 \mu_n^2 - a^2 \delta} (e^{-\delta t/2} - e^{-\nu_1 \mu_n^2 t/a^2}),$$

$$\left| \int_0^t f_1(\tau) e^{-\nu_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\tau \right| \leq \frac{a^2 N}{\nu_1 \mu_n^2 - a^2 \delta} (e^{-\delta t} - e^{-\nu_1 \mu_n^2 t/a^2}),$$
(3.24)

поскольку в силу (3.20)  $|f_1(t)| e^{\delta t} \leq N$  ( $N$  — константа).

Из (3.23), (3.24) следует, что

$$|w_1(r, t)| \leq N_1 \begin{cases} e^{-\delta t/2}, & \delta \leq 2\mu_1^2 \nu_1 / a^2, \\ e^{-\mu_1^2 \nu_1 t/a^2}, & \delta > 2\mu_1^2 \nu_1 / a^2. \end{cases} \quad (3.25)$$

Здесь  $N_1$  — константа;  $\mu_1$  — первый корень уравнения  $J_0(\mu) = 0$  (не динамическая вязкость). Заметим, что ряды в (3.23) сходятся абсолютно с учетом неравенств (3.24). Таким образом, доказана

**Теорема 1.** При выполнении условия (3.20) решение начально-краевой задачи (3.1)–(3.6) стремится к нулевому решению, причем справедливы оценки (3.22), (3.25), равномерные в интервалах  $[a, b]$ ,  $[0, a]$ .

Иными словами, если градиент давления в одной из жидкостей достаточно быстро приближается к нулю, то происходит торможение жидкостей за счет вязкого трения (см. (3.22), (3.25)).

**4. Решение методом преобразования Лапласа.** Положим

$$\tilde{w}_j(r, p) = \int_0^\infty w_j(r, t) e^{-pt} dt. \quad (4.1)$$

Тогда задача (3.1)–(3.6) сводится к краевой задаче для обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\tilde{w}_{1rr} + \tilde{w}_{1r}/r - p\tilde{w}_1/\nu_1 = -\tilde{f}_1(p)/\nu_1, \quad 0 < r < a, \quad (4.2)$$

$$\tilde{w}_{2rr} + \tilde{w}_{2r}/r - p\tilde{w}_2/\nu_2 = -\rho \tilde{f}_1(p)/\nu_2, \quad a < r < b;$$

$$\tilde{w}_1(a, p) = \tilde{w}_2(a, p), \quad \tilde{w}_2(b, p) = 0; \quad (4.3)$$

$$\mu_2 \tilde{w}_{2r}(a, p) = \mu_1 \tilde{w}_{1r}(a, p). \quad (4.4)$$

С учетом неравенства  $|\tilde{w}_1(0, p)| < \infty$  общие решения уравнений (4.2) имеют вид

$$\tilde{w}_1 = C_1 I_0(\sqrt{p/\nu_1} r) + \tilde{f}_1(p)/p; \quad (4.5)$$

$$\tilde{w}_2 = C_2 I_0(\sqrt{p/\nu_2} r) + C_3 K_0(\sqrt{p/\nu_2} r) + \tilde{f}_2(p)/p. \quad (4.6)$$

Из граничных условий (4.3), (4.4) получаем

$$C_1 = \frac{\tilde{f}_1}{p\Delta} \begin{vmatrix} -\rho & I_0(z) & K_0(z) \\ \rho - 1 & -I_0(y) & -K_0(y) \\ 0 & -I_1(y) & K_1(y) \end{vmatrix}; \quad (4.7)$$

$$C_2 = \frac{\tilde{f}_1}{p\Delta} \begin{vmatrix} 0 & -\rho & K_0(z) \\ I_0(x) & \rho - 1 & -K_0(y) \\ \mu I_1(x)/\sqrt{\nu} & 0 & K_1(y) \end{vmatrix}; \quad (4.8)$$

$$C_3 = \frac{\tilde{f}_1}{p\Delta} \begin{vmatrix} 0 & I_0(z) & -\rho \\ I_0(x) & -I_0(y) & \rho - 1 \\ \mu I_1(x)/\sqrt{\nu} & -I_1(y) & 0 \end{vmatrix}; \quad (4.9)$$

$$\Delta = \begin{vmatrix} 0 & I_0(z) & K_0(z) \\ I_0(x) & -I_0(y) & -K_0(y) \\ \mu I_1(x)/\sqrt{\nu} & -I_1(y) & K_1(y) \end{vmatrix}, \quad (4.10)$$

где  $\mu = \mu_1/\mu_2$ ;  $\nu = \nu_1/\nu_2$ ;  $x = a\sqrt{p/\nu_1}$ ;  $y = a\sqrt{p/\nu_2}$ ;  $z = b\sqrt{p/\nu_2}$ ;  $I_j, K_j$  — функции Бесселя первого и третьего рода мнимого аргумента.

Используя явные формулы (4.5)–(4.10), можно показать, что  $\lim_{t \rightarrow \infty} w_j(r, t) = \lim_{p \rightarrow 0} p\tilde{w}_j(r, p) = w_j^0(r)$ , где  $w_j^0(r)$  — стационарное поле скоростей, определенное в (2.1).

Действительно, так как при малых  $t$  справедливы представления  $I_0(t) \approx 1 + t^2/4$ ,  $K_0(t) \approx -\ln t/2$ ,  $I_1(t) \approx t/2 + t^3/16$ ,  $K_1(t) \approx 1/t + (t \ln t)/2$ , то при  $p \rightarrow 0$  имеем

$$\Delta(p) \sim -\left(1 + \frac{x^2 + z^2}{4} - \frac{y^2}{2}(\rho - 1) \ln \frac{a}{b}\right) \frac{1}{y}, \quad (4.11)$$

поэтому из (4.7)–(4.11) после ряда преобразований получаем

$$\begin{aligned} C_1 &\sim -\tilde{f}_1[1 + (\rho y^2 - \rho z^2 - x^2)/4]/p, & C_2 &\sim -\rho\tilde{f}_1(1 - z^2/4)/p, \\ C_3 &\sim -\rho\tilde{f}_1 y^2[x^2 + (\rho - 1)z^2 - \rho y^2]/(8p). \end{aligned} \quad (4.12)$$

При  $p \rightarrow 0$  из (4.5), (4.12) следует выражение

$$\begin{aligned} p\tilde{w}_1(r, p) &\sim -\tilde{f}_1[1 + (\rho(y^2 - z^2) - x^2)/4][1 + pr^2/(4\nu_1)] + \tilde{f}_1 = \\ &= p\tilde{f}_1(p)[a^2 - r^2 + \mu(b^2 - a^2)]/(4\nu_1) \rightarrow f_1^0[a^2 - r^2 + \mu(b^2 - a^2)]/(4\nu_1), \end{aligned}$$

совпадающее с первым выражением для  $w_1^0(r)$  в (2.1). Аналогично можно показать, что  $\lim_{t \rightarrow \infty} w_2(r, t) = \lim_{p \rightarrow 0} p\tilde{w}_2(r, p) = w_2^0(r)$ .

**5. Определение расхода или градиента давления.** Количество жидкости, протекающей через поперечное сечение в единицу времени, равно

$$Q_1(t) = 2\pi \int_0^a r w_1(r, t) dr, \quad Q_2(t) = 2\pi \int_a^b r w_2(r, t) dr. \quad (5.1)$$

В случае стационарного решения (2.1) имеем

$$Q_1^0 = \pi a^4 f_1^0 [1/2 + (b^2/a^2 - 1)\mu]/(4\nu_1), \quad \mu = \mu_1/\mu_2; \quad (5.2)$$

$$Q_2^0 = \pi \rho_1 f_1^0 (b^2 - a^2)^2 / (8\mu_2). \quad (5.3)$$

Отношение расходов  $Q_1^0$  и  $Q_2^0$  равно

$$\frac{Q_1^0}{Q_2^0} = \frac{4[1/2 + \mu(b^2/a^2 - 1)]}{\mu(b^2/a^2 - 1)^2}.$$

Так, при  $b/a = 1,1$ ,  $\mu = 0,1$  расход  $Q_1^0$  приблизительно в 500 раз больше расхода  $Q_2^0$ .

Если задан расход первой жидкости  $Q_1(t)$ , то можно найти функцию  $\tilde{Q}_1(p)$ . В то же время из первой формулы в (5.2) и из (4.5), (4.7), (4.10) получаем

$$\tilde{Q}_1(p) = 2\pi \int_0^a r \tilde{w}_1(r, p) dr = 2\pi \left[ \frac{\tilde{f}_1(p)a^2}{2p} + C_1 \sqrt{\frac{\nu_1}{p}} I_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_1}} a\right) \right]. \quad (5.4)$$



Из (5.4) по известной функции  $\tilde{Q}_1(p)$  находим  $\tilde{f}_1(p)$  и по формуле

$$f_1(t) = \frac{1}{2\pi i} \int_{l-i\infty}^{l+i\infty} e^{pt} \tilde{f}_1(p) dp$$

восстанавливаем оригинал. Поскольку  $f_2(t) = \rho f_1(t)$ , при заданном  $Q_1(t)$  полностью определяются поля скоростей и градиенты давлений в слоях. Иными словами, в этом случае может быть решена и обратная задача: по заданной функции  $Q_1(t)$  найти три функции  $w_1(r, t)$ ,  $w_2(r, t)$ ,  $f_1(t)$ , удовлетворяющие начально-краевой задаче (3.1)–(3.6) и первому интегральному условию в (5.1).

**6. Определение возмущений температуры в слоях.** Начально-краевая задача для функций  $T_j(r, t)$  имеет вид

$$\begin{aligned} T_{1t} &= \chi_1(T_{1rr} + T_{1r}/r) - Aw_1(r, t), & 0 < r < a, \\ T_{2t} &= \chi_2(T_{2rr} + T_{2r}/r) - Aw_2(r, t), & a < r < b, \\ T_1(a, t) &= T_2(a, t), & k_1 T_{1r}(a, t) &= k_2 T_{2r}(a, t), \\ T_2(b, t) &= 0, & |T_1(0, t)| &< \infty, \\ T_1(r, 0) &= 0, & T_2(r, 0) &= 0. \end{aligned} \quad (6.1)$$

Отметим, что задача (6.1) совпадает с задачей (3.1)–(3.6), если выполнить замену  $w_j \leftrightarrow T_j$ ,  $f_j \leftrightarrow -Aw_j$ ,  $\nu_j \leftrightarrow \chi_j$ ,  $\mu_j \leftrightarrow k_j$ . Кроме того, следует учесть, что  $k_j = \chi_j \rho_j c_j$  ( $c_j$  — удельные теплоемкости). Поэтому, введя обозначение

$$E_1(t) = \frac{1}{2} \rho_1 c_1 \int_0^a r T_1^2(r, t) dr + \frac{1}{2} \rho_2 c_2 \int_a^b r T_2^2(r, t) dr, \quad (6.2)$$

получаем аналогичное (3.9) равенство

$$\frac{\partial E_1}{\partial t} + k_1 \int_0^a r T_{1r}^2 dr + k_2 \int_a^b r T_{2r}^2 dr = -A \left( \rho_1 c_1 \int_0^a r w_1 T_1 dr + \rho_2 c_2 \int_a^b r w_2 T_2 dr \right). \quad (6.3)$$

Согласно лемме

$$k_1 \int_0^a r T_{1r}^2 dr + k_2 \int_a^b r T_{2r}^2 dr \geq 2\delta_1 E_1, \quad (6.4)$$

где

$$\delta_1 = \frac{1}{M_0} \min \left( \frac{1}{\rho_1 c_1}, \frac{1}{\rho_2 c_2} \right) = \frac{1}{M_0} \min \left( \frac{\chi_1}{k_1}, \frac{\chi_2}{k_2} \right). \quad (6.5)$$

Выражение в скобках в правой части (6.3) допускает оценку сверху

$$\begin{aligned} \left| \rho_1 c_1 \int_0^a r w_1 T_1 dr + \rho_2 c_2 \int_a^b r w_2 T_2 dr \right| &\leq \\ &\leq \rho_1 c_1 \left( \int_0^a r w_1^2 dr \right)^{1/2} \left( \int_0^a r T_1^2 dr \right)^{1/2} + \rho_2 c_2 \left( \int_a^b r w_2^2 dr \right)^{1/2} \left( \int_a^b r T_2^2 dr \right)^{1/2} \leq \\ &\leq 2 \max \left[ \left( \int_0^a r w_1^2 dr \right)^{1/2}, \left( \int_a^b r w_2^2 dr \right)^{1/2} \right] \max (\sqrt{\rho_1 c_1}, \sqrt{\rho_2 c_2}) \sqrt{E_1(t)}. \end{aligned} \quad (6.6)$$

С учетом (3.21) из (6.3)–(6.6) получаем

$$\frac{\partial E_1}{\partial t} + 2\delta_1 E_1 \leq C_5 \sqrt{E_1} e^{-\delta t}, \quad (6.7)$$

где

$$C_5 = \sqrt{2\rho_1} C_1 C_2 |A| \max(1, \rho) \max(\sqrt{k_1/\chi_1}, \sqrt{k_2/\chi_2}).$$

Так как  $E_1(0) = 0$ , то, интегрируя неравенство (6.7), находим оценку  $E_1(t)$ :

$$E_1(t) \leq \frac{C_5^2}{4} \begin{cases} t^2 e^{-2\delta t}, & \delta_1 = \delta, \\ (e^{-\delta t} - e^{-\delta_1 t})^2 / (\delta_1 - \delta)^2, & \delta_1 \neq \delta. \end{cases} \quad (6.8)$$

Тогда из (6.2), (6.8) следует

$$\int_0^a r T_1^2 dr \leq \frac{2\chi_1}{k_1} E_1(t), \quad \int_a^b r T_2^2 dr \leq \frac{2\chi_2}{k_2} E_1(t), \quad (6.9)$$

поэтому квадраты  $L_2$ -норм с весом  $r$  функций  $T_1(r, t)$ ,  $T_2(r, t)$  экспоненциально стремятся к нулю при  $t \rightarrow \infty$ , если выполнено равенство (3.20).

В случае задачи (6.1) имеет место тождество, аналогичное (3.13):

$$\begin{aligned} & \rho_1 c_1 \int_0^t \int_0^a r \left[ T_{1t}^2 + \chi_1^2 \left( T_{1rr} + \frac{1}{r} T_{1r} \right)^2 \right] dr dt + \rho_2 c_2 \int_0^t \int_a^b r \left[ T_{2t}^2 + \chi_2^2 \left( T_{2rr} + \frac{1}{r} T_{2r} \right)^2 \right] dr dt + \\ & + k_1 \int_0^a r T_{1r}^2 dr + k_2 \int_a^b r T_{2r}^2 dr = A^2 \left( \rho_1 c_1 \int_0^t \int_0^a r w_1^2 dr dt + \rho_2 c_2 \int_0^t \int_a^b r w_2^2 dr dt \right). \end{aligned} \quad (6.10)$$

Отсюда и из оценок (3.21) следуют неравенства

$$\int_0^a r T_{1r}^2 dr \leq \frac{C_6}{k_1}, \quad \int_a^b r T_{2r}^2 dr \leq \frac{C_6}{k_2}, \quad (6.11)$$

где

$$C_6 = A^2 C_1^2 C_3^2 \rho_1 (k_1/\chi_1 + \rho k_2/\chi_2) / (4\delta).$$

Из (6.9)–(6.11) по аналогии с оценкой (3.22) находим

$$|T_2(r, t)| \leq \sqrt{C_7} (E_1(t))^{1/4}, \quad C_7 = (2/a) \sqrt{2\chi_2 C_6/k_2^2}. \quad (6.12)$$

Для получения оценки  $|T_1(r, t)|$ ,  $r \in [0, a]$  выполним те же действия, что и в п. 3. Функция  $T_1(r, t)$  является решением начально-краевой задачи

$$\begin{aligned} & T_{1t} = \chi_1 (T_{1rr} + T_{1r}/r) - A w_1(r, t), \quad 0 < r < a, \\ & T_1(r, 0) = 0, \quad |T_1(0, t)| < \infty, \quad T_1(a, t) = T_2(a, t), \end{aligned} \quad (6.13)$$

причем согласно оценке (6.12)

$$|T_1(a, t)| \leq \sqrt{C_7} (E_1(t))^{1/4}. \quad (6.14)$$

Решение задачи (6.13) [6. С. 74] имеет вид

$$T_1(r, t) = \frac{2\chi_1}{a^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\mu_n J_0(\mu_n r/a)}{J_1(\mu_n)} \int_0^t T_1(a, \tau) e^{-\chi_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\tau - \frac{2A}{a^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{J_0(\mu_n r/a)}{J_1^2(\mu_n)} \int_0^t \int_0^a w_1(\xi, \tau) \xi J_0(\mu_n \xi/a) e^{-\chi_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\xi d\tau. \quad (6.15)$$

Введем следующее обозначение:

$$\alpha = \chi_1 \mu_n^2 / a^2 - \delta / 2. \quad (6.16)$$

Согласно (6.8), (6.14)

$$I_1 = \left| \int_0^t T_1(a, \tau) e^{-\chi_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\tau \right| \leq \begin{cases} \int_0^t \sqrt{\tau} e^{\alpha\tau} d\tau, & \delta_1 = \delta, \\ \frac{1}{\sqrt{|\delta_1 - \delta|}} \int_0^t |1 - e^{(\delta - \delta_1)\tau}|^{1/2} e^{\alpha\tau} d\tau, & \delta_1 \neq \delta. \end{cases}$$

Первый интеграл, очевидно, не превышает значения выражения  $\alpha^{-1} t^{1/2} (e^{\alpha t} - 1)$ . Для второго интеграла получаем оценку сверху

$$\int_0^t |1 - e^{(\delta - \delta_1)\tau}|^{1/2} e^{\alpha\tau} d\tau \leq \begin{cases} (e^{\alpha t} - 1)/\alpha, & \delta < \delta_1, \\ (e^{\alpha_1 t} - 1)/\alpha_1, & \delta > \delta_1, \end{cases}$$

где

$$\alpha_1 = \chi_1 \mu_n^2 / a^2 - \delta_1 / 2. \quad (6.17)$$

При  $\delta > \delta_1$  использовалось неравенство  $(e^{(\delta - \delta_1)\tau} - 1)^{1/2} < e^{(\delta - \delta_1)\tau/2}$ . С учетом обозначений (6.16), (6.17) и полученных оценок имеем неравенство

$$I_1 \leq \sqrt{\frac{C_5 C_7}{2}} \begin{cases} t^{1/2} (e^{-\delta t/2} - e^{-\chi_1 \mu_n^2 t/a^2}) / \alpha, & \delta_1 = \delta, \\ (e^{-\delta t/2} - e^{-\chi_1 \mu_n^2 t/a^2}) / (\alpha_1 \sqrt{|\delta_1 - \delta|}), & \delta_1 > \delta, \\ (e^{-\delta_1 t/2} - e^{-\chi_1 \mu_n^2 t/a^2}) / (\alpha_1 \sqrt{|\delta_1 - \delta|}), & \delta_1 < \delta. \end{cases} \quad (6.18)$$

Выполним оценку интеграла

$$I_2 = \left| \int_0^t \int_0^a w_1(\xi, \tau) \xi J_0(\mu_n \xi/a) e^{-\chi_1 \mu_n^2 (t-\tau)/a^2} d\xi d\tau \right|.$$

Используя (3.25) и неравенство  $|J_0(z)| \leq 1$ , получаем

$$I_2 \leq \frac{a^2 N_1}{2} \begin{cases} (e^{-\delta t/2} - e^{-\chi_1 \mu_n^2 t/a^2}) / \alpha, & \delta \leq 2\nu_1 \mu_1^2 / a^2, \\ (e^{-\nu_1 \mu_1^2 / a^2} - e^{-\chi_1 \mu_n^2 t/a^2}) / \alpha_2, & \delta > 2\nu_1 \mu_1^2 / a^2, \end{cases} \quad (6.19)$$

где  $\alpha_2 = \chi_1 \mu_n^2 / a^2 - \nu_1 \mu_1^2 / a^2$ .

Вернемся к оценке ряда (6.15). Поскольку  $\mu_n > \mu_1$  при  $n > 1$ , в правых частях неравенств (6.18), (6.19) можно положить  $n = 1$ . Тогда найдется постоянная  $N_2 > 0$ , такая что

$$|T_1(r, t)| \leq N_2 t^{1/2} e^{-\delta_2 t}, \quad (6.20)$$

причем постоянная  $\delta_2$  выбирается в зависимости от соотношений между  $\delta$ ,  $\delta_1$ ,  $\chi_1 \mu_1^2 / a^2$ ,  $\nu_1 \mu_1^2 / a^2$  (см. неравенства (6.18), (6.19)). В неравенстве (6.20) множитель  $t^{1/2}$  появляется, только если  $\delta_1 = \delta$ . Таким образом, доказана

**Теорема 2.** При выполнении условия (3.20) решение начально-краевой задачи (6.1) стремится к нулевому решению, причем справедливы оценки (6.12), (6.20), равномерные в интервалах  $[a, b]$  и  $[0, a]$ .

Применение преобразования Лапласа к задаче (6.1) позволяет свести ее к краевой задаче для обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\begin{aligned} \tilde{T}_{1rr} + \tilde{T}_{1r}/r - p\tilde{T}_1/\chi_1 &= A\tilde{w}_1/\chi_1, & 0 < r < a, \\ \tilde{T}_{2rr} + \tilde{T}_{2r}/r - p\tilde{T}_2/\chi_2 &= A\tilde{w}_2/\chi_2, & a < r < b; \end{aligned} \quad (6.21)$$

$$\begin{aligned} \tilde{T}_2(b, p) &= 0, & |\tilde{T}_1(0, p)| < \infty, \\ \tilde{T}_1(a, p) &= \tilde{T}_2(a, p), & k\tilde{T}_{1r}(a, p) = \tilde{T}_{2r}(a, p), & k = k_1/k_2. \end{aligned} \quad (6.22)$$

Здесь  $\tilde{w}_1(r, p)$ ,  $\tilde{w}_2(r, p)$  определяются по формулам (4.5)–(4.10). Общие решения уравнений (6.21) имеют вид

$$\begin{aligned} \tilde{T}_1(r, p) &= D_1 I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\chi_1}} r\right) - \frac{A\tilde{f}_1(p)}{p^2} - \frac{AC_1}{p\chi_1(1/\chi_1 - 1/\nu_1)} I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_1}} r\right), \\ \tilde{T}_2(r, p) &= D_2 I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\chi_2}} r\right) + D_3 K_0\left(\sqrt{\frac{p}{\chi_2}} r\right) - \frac{A\tilde{f}_2(p)}{p^2} - \\ &\quad - \frac{AC_2}{p\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)} I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} r\right) - \frac{AC_3}{p\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)} K_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} r\right) \end{aligned} \quad (6.23)$$

при  $\nu_1 \neq \chi_1$ ,  $\nu_2 \neq \chi_2$ , т. е. числа Прандтля жидкостей не равны единице. Из граничных условий (6.22) находим  $D_1$ ,  $D_2$ ,  $D_3$ :

$$\begin{aligned} D_1 &= \frac{1}{\Delta_1} \begin{vmatrix} H_1 & -I_0(y_1) & -K_0(y_1) \\ H_2 & I_0(z_1) & K_0(z_1) \\ H_3 & -\sqrt{p/\chi_2} I_1(y_1) & \sqrt{p/\chi_2} K_1(y_1) \end{vmatrix}, \\ D_2 &= \frac{1}{\Delta_1} \begin{vmatrix} I_0(x_1) & H_1 & -K_0(y_1) \\ 0 & H_2 & K_0(z_1) \\ k\sqrt{p/\chi_1} I_1(x_1) & H_3 & \sqrt{p/\chi_2} K_1(y_1) \end{vmatrix}, \\ D_3 &= \frac{1}{\Delta_1} \begin{vmatrix} I_0(x_1) & -I_0(y_1) & H_1 \\ 0 & I_0(z_1) & H_2 \\ k\sqrt{p/\chi_1} I_1(x_1) & -\sqrt{p/\chi_2} I_1(y_1) & H_3 \end{vmatrix}, \\ \Delta_1 &= \begin{vmatrix} I_0(x_1) & -I_0(y_1) & -K_0(y_1) \\ 0 & I_0(z_1) & K_0(z_1) \\ k\sqrt{p/\chi_1} I_1(x_1) & -\sqrt{p/\chi_2} I_1(y_1) & \sqrt{p/\chi_2} K_1(y_1) \end{vmatrix}, \end{aligned} \quad (6.24)$$

где  $x_1 = a\sqrt{p/\chi_1}$ ,  $y_1 = a\sqrt{p/\chi_2}$ ,  $z_1 = b\sqrt{p/\chi_2}$ ,

$$\begin{aligned}
H_1 &= \frac{A(\tilde{f}_1(p) - \tilde{f}_2(p))}{p^2} + \frac{AC_1}{p\chi_1(1/\chi_1 - 1/\nu_1)} I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_1}} a\right) - \\
&\quad - \frac{AC_2}{p\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)} I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} a\right) - \frac{AC_3}{p\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)} K_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} a\right), \\
H_2 &= \frac{A\tilde{f}_2(p)}{p^2} + \frac{AC_2}{p\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)} I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} b\right) + \frac{AC_3}{p\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)} K_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} b\right), \quad (6.25) \\
H_3 &= \frac{kAC_1}{\sqrt{p}\chi_1(1/\chi_1 - 1/\nu_1)\sqrt{\nu_1}} I_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_1}} a\right) - \\
&\quad - \frac{AC_2}{\sqrt{p}\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)\sqrt{\nu_2}} I_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} a\right) + \frac{AC_3}{\sqrt{p}\chi_2(1/\chi_2 - 1/\nu_2)\sqrt{\nu_2}} K_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} a\right).
\end{aligned}$$

Если  $\nu_1 = \chi_1$ ,  $\nu_2 = \chi_2$ , то решение (6.23) записывается в виде

$$\begin{aligned}
\tilde{T}_1(r, p) &= D_1 I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_1}} r\right) - \frac{A\tilde{f}_1(p)}{p^2} + \frac{AC_1 r}{2\sqrt{p/\nu_1}\chi_1} I_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_1}} r\right), \\
\tilde{T}_2(r, p) &= D_2 I_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} r\right) + D_3 K_0\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} r\right) - \frac{A\tilde{f}_2(p)}{p^2} + \\
&\quad + \frac{AC_2 r}{2\sqrt{p/\nu_2}\chi_2} I_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} r\right) - \frac{AC_3 r}{2\sqrt{p/\nu_2}\chi_2} K_1\left(\sqrt{\frac{p}{\nu_2}} r\right).
\end{aligned}$$

Покажем, что

$$\lim_{p \rightarrow 0} p\tilde{T}_j(r, p) = T_j^0(r),$$

если  $\lim_{p \rightarrow 0} p\tilde{f}_1(p) = f_1^0$ , где  $T_j^0(r)$  — стационарное решение (2.1) для возмущений температуры.

Выполним соответствующие преобразования для  $\tilde{T}_1(r, p)$ . Так как при  $t \rightarrow 0$   $I_0(t) = 1 + t^2/4 + t^4/64 + O(t^6)$ , то при  $p \rightarrow 0$

$$\begin{aligned}
p\tilde{T}_1(r, p) &\sim pD_1\left(1 + \frac{p}{4\chi_1} r^2 + \frac{p^2}{64\chi_1^2} r^4\right) - \frac{A\tilde{f}_1}{p} - \frac{AC_1}{1 - \chi_1/\nu_1} \left(1 + \frac{p}{4\nu_1} r^2 + \frac{p^2}{64\nu_1^2} r^4\right) = \\
&= pD_1 - \frac{A\tilde{f}_1}{p} - \frac{AC_1}{1 - \chi_1/\nu_1} + \left(\frac{p^2 D_1}{4\chi_1} - \frac{AC_1 p}{4\nu_1(1 - \chi_1/\nu_1)}\right) r^2 + \\
&\quad + \left(\frac{p^3 D_1}{64\chi_1^2} - \frac{AC_1 p^2}{64\nu_1^2(1 - \chi_1/\nu_1)}\right) r^4. \quad (6.26)
\end{aligned}$$

Значит, необходимо исследовать поведение функций  $H_1$ ,  $H_2$ ,  $H_3$  в (6.25) и  $D_1$  в (6.24) при  $p \rightarrow 0$ .

С использованием асимптотических представлений (4.12) при  $p \rightarrow 0$  находим

$$\begin{aligned}
H_1 &\sim \frac{A\tilde{f}_1}{p^2} \left( \frac{\rho\chi_2}{\nu_2 - \chi_2} - \frac{\chi_1}{\nu_1 - \chi_1} + \frac{(\chi_2\nu_1 - \chi_1\nu_2)\rho(y^2 - z^2)}{4(\nu_1 - \chi_1)(\nu_2 - \chi_2)} - \right. \\
&\quad \left. - \frac{\rho\nu_2 y^2}{8(\nu_2 - \chi_2)} [x^2 + (\rho - 1)z^2 - \rho y^2] \ln y \right),
\end{aligned}$$

$$H_2 \sim -\frac{A\rho\tilde{f}_1\chi_2}{p^2(\nu_2 - \chi_2)} \left[ 1 - \frac{\nu_2}{8} \left( \frac{z^4}{2} + y^2(x^2 + (\rho - 1)z^2 - \rho y^2) \ln z \right) \right], \quad (6.27)$$

$$H_3 \sim \frac{A\tilde{f}_1\sqrt{\nu_1}}{2p\sqrt{p}} \left[ -\frac{k}{\nu_1 - \chi_1} + \frac{\rho}{\nu_2 - \chi_2} + \frac{k}{4(\nu_1 - \chi_1)} \left( \frac{x^2}{2} + \rho(z^2 - y^2) \right) + \right. \\ \left. + \frac{\rho}{4(\nu_2 - \chi_2)} \left( x^2 + \rho z^2 - \frac{(2\rho + 1)y^2}{2} \right) \right] x.$$

Из (6.24) следует

$$\Delta_1(p) \sim \frac{1}{a} \left[ 1 + \frac{x_1^2 + z_1^2}{4} + \frac{y_1^2}{2} \left( 1 - \frac{k}{\chi} \right) \ln \frac{a}{b} \right]. \quad (6.28)$$

Для вычисления коэффициента при  $r^4$  в (6.26) достаточно ограничиться только первыми членами разложения во всех формулах (6.27). Действительно, с использованием (4.12), (6.27) и (6.28), (6.24) находим

$$D_1 \sim \frac{A\tilde{f}_1}{p^2} \left( \frac{\rho\chi_2}{\nu_2 - \chi_2} - \frac{\chi_1}{\nu_1 - \chi_1} \right) - \frac{A\tilde{f}_1}{p^2} \frac{\rho\chi_2}{\nu_2 - \chi_2} = -\frac{A\tilde{f}_1\chi_1}{p^2(\nu_1 - \chi_1)}, \quad (6.29)$$

поэтому

$$\frac{p^3 D_1}{64\chi_1^2} - \frac{AC_1 p^2}{64\nu_1^2(1 - \chi_1/\nu_1)} \sim \frac{pA\tilde{f}_1}{64} \left( -\frac{1}{\chi_1(\nu_1 - \chi_1)} + \frac{1}{\nu_1(\nu_1 - \chi_1)} \right) = -\frac{pA\tilde{f}_1}{64\chi_1\nu_1}.$$

При  $p \rightarrow 0$  последнее выражение есть коэффициент при  $r^4$  в формуле (2.1) для  $T_1^0(r)$ .

Найдем при  $p \rightarrow 0$  предел коэффициента при  $r^2$  в формуле (6.26). Заметим, что в (6.26) члены нулевого порядка по  $p$  взаимно сокращаются. Тогда из (6.26), (4.12), (6.29) находим

$$\frac{p^2 D_1}{4\chi_1} - \frac{pAC_1}{4(\nu_1 - \chi_1)} \sim -\frac{p^2 A\tilde{f}_1\chi_1}{4\chi_1 p^2(\nu_1 - \chi_1)} + \frac{pA\tilde{f}_1}{4p(\nu_1 - \chi_1)} \equiv 0.$$

Следовательно, во всех разложениях необходимо сохранить члены порядка  $x_j^2$ ,  $y_j^2$ ,  $z_j^2$  ( $j = 1, 2$ ), соответствующие порядку  $p$ . В результате получаем искомое выражение  $p\tilde{f}_1(p)$ . Используя соотношения (4.12) для  $C_1$ ,  $C_2$ ,  $C_3$ , (6.27) для  $H_1$ ,  $H_2$ ,  $H_3$ , выражение (6.29) для  $D_1$  и (6.28), при  $p \rightarrow 0$  находим

$$\frac{p^2 D_1}{4\chi_1} - \frac{pAC_1}{4(\nu_1 - \chi_1)} \sim \frac{pA\tilde{f}_1(p)}{16\chi_1} \left[ \frac{\rho\chi_2}{\nu_2 - \chi_2} \left( \frac{a^2}{\nu_2} - \frac{a^2}{\chi_2} + \frac{b^2}{\chi_2} - \frac{b^2}{\nu_2} \right) + \frac{\chi_1}{\nu_1 - \chi_1} \left( \frac{a^2}{\chi_1} - \frac{a^2}{\nu_1} \right) \right] = \\ = \frac{Ap\tilde{f}_1(p)}{16\nu_1\chi_1} [a^2 + \mu(b^2 - a^2)].$$

При  $p \rightarrow 0$  это выражение есть коэффициент при  $r^2$  в (6.26).

С помощью асимптотических соотношений (6.27) при  $p \rightarrow 0$  получаем выражение для свободного члена в (6.26)

$$pD_1 - \frac{A\tilde{f}_1}{p} - \frac{A\nu_1 C_1}{\nu_1 - \chi_1} \sim \frac{a^4 f_1^0 A}{8\nu_1\chi_1} \left\{ -\frac{3\mu\chi}{8} \left( \frac{b}{a} \right)^4 + \right. \\ \left. + \left[ k \left( \frac{1}{2} + \mu \left( \frac{b^2}{a^2} - 1 \right) \right) + \mu\chi \left( \frac{1}{2} - \frac{b^2}{a^2} \right) \right] \ln \frac{a}{b} - \frac{\mu}{2} \left[ \frac{b^2}{a^2} - 1 + \chi \left( \frac{1}{4} - \frac{b^2}{a^2} \right) \right] - \frac{3}{8} \right\},$$

совпадающее с выражением для постоянной  $C_1$  в формуле (2.1) для  $T_1^0(r)$ .

Для исследования поведения скоростей  $w_j(r, t)$  и возмущений температур  $T_j(r, t)$  при произвольном заданном перепаде давления  $f_1(t)$  необходимо использовать численный метод обращения преобразования Лапласа.

## ЛИТЕРАТУРА

1. **Лойцянский Л. Г.** Механика жидкости и газа. М.: Наука, 1973.
2. **Бетчелор Дж.** Введение в динамику жидкости. М.: Мир, 1973.
3. **Андреев В. К.** Эволюция совместного движения двух вязких теплопроводных жидкостей в плоском слое под действием нестационарного перепада давления // ПМТФ. 2008. Т. 49, № 4. С. 94–107.
4. **Андреев В. К.** Термокапиллярная неустойчивость / В. К. Андреев, В. Е. Захватаев, Е. А. Рябицкий. Новосибирск: Наука. Сиб. издат. фирма, 2000.
5. **Андреев В. К.** О неравенстве типа Фридрикса для составных областей // Math. Phys. (J. Sib. Federal Univ.). 2009. V. 2. P. 146–157.
6. **Полянин А. Д.** Справочник по линейным уравнениям математической физики. М.: Физматлит, 2001.

*Поступила в редакцию 25/VIII 2009 г.*

---