

ОБ ОДНОМ ТОЧНОМ РЕШЕНИИ УРАВНЕНИЙ НЕСТАЦИОНАРНОЙ КОНВЕКЦИИ

Ю. К. Братухин, М. И. Шлиомис (Пермь)

1. Уравнения задачи и характер решений. Как известно, в поле тяжести g равномерно нагретая жидкость может находиться в равновесии только тогда, когда градиент температуры вертикален

$$g = -\gamma g, \quad \nabla T_0 = A\gamma \quad (\gamma^2 = 1) \quad (1.1)$$

Если $A = \text{const}$, то для малых возмущений равновесия (они пропорциональны $e^{-\lambda t}$) получаются уравнения

$$\begin{aligned} -\lambda u &= -\nabla p + \nabla^2 u \pm C\gamma T \\ -\lambda PT &= \nabla^2 T - C\gamma u, \quad \text{div } u = 0 \quad (C^2 = \alpha g R^4 |A| / \nu \chi, P = \nu / \chi) \end{aligned} \quad (1.2)$$

Здесь все величины безразмерные; в качестве единиц приняты длина R (характеризует размер полости), время R^2 / ν , скорость ν / R , температура $(\nu / R) (|A| \nu / \alpha g \chi)^{1/2}$; безразмерные параметры; C^2 — число Релея и P — число Прандтля. В уравнениях перед одним из слагаемых стоит \pm . Здесь, как и всюду в дальнейшем, верхний знак относится к случаю, когда $A > 0$ (жидкость подогревается сверху), а нижний — к случаю $A < 0$ (подогревание снизу). Система (1.2) имеет бесконечную последовательность решений — пар функций $\{u_\alpha, T_\alpha\}$ и декрементов λ_α . Эти решения ортогональны одно к другому в следующем смысле:

$$\int \{u_\alpha u_\beta \mp PT_\alpha T_\beta\} dV = C \delta_{\alpha\beta} \quad (C = \text{const}) \quad (1.3)$$

Возмущение с номером α монотонно, если $\text{Im } \lambda_\alpha = 0$, и затухает, если $\text{Re } \lambda_\alpha > 0$.

В жидкости, подогреваемой снизу, возмущения либо монотонно затухают, либо монотонно растут [1], так что при $A < 0$ равновесие может быть и устойчивым, и неустойчивым.

При подогревании сверху ($A > 0$) все возмущения затухают, хотя и не обязательно монотонно [1]. Из (1.2) следует интегральное соотношение

$$(\lambda - \lambda^*) \int \{u^* u - PT^* T\} dV = 0 \quad (1.4)$$

из которого видно, что комплексные λ возможны, когда интеграл в (1.4) равен нулю. Для монотонных возмущений этот интеграл совпадает с нормировочным (1.3). Существует два типа монотонных возмущений — «тепловые» $\{u_{1\alpha}, T_{1\alpha}\}$ и «гидродинамические» $\{u_{2\alpha}, T_{2\alpha}\}$. Для них имеем

$$\int u_{1\alpha}^2 dV < P \int T_{1\alpha}^2 dV, \quad \int u_{2\alpha}^2 dV > P \int T_{2\alpha}^2 dV$$

поэтому нормировочные интегралы возмущений разного типа имеют разные знаки. При $C \rightarrow 0$ в «тепловых» возмущениях исчезает скорость и остается только температура, в «гидродинамических» — наоборот.

Совершенно аналогичная ситуация уже встретила однажды при исследовании одним из авторов [2] спектра возмущений проводящей жидкости в магнитном поле. Подогревание сверху делает уравнения несамосопряженными и столь похожими на уравнения магнитной гидродинамики, что можно утверждать следующее [2]. В подогреваемой сверху жидкости при малых C колебательных возмущений нет. При некотором $C = C_*$ могут пересечься декременты двух монотонных возмущений разного типа и одинаковой симметрии. Тогда при $C > C_*$ вместо этих двух монотонных возмущений в спектре появятся два колебательных возмущения с комплексно сопряженными декрементами. В самой точке C_* один из нормировочных интегралов обратится в нуль. Эти следствия теории полностью подтверждаются приведенным ниже примером, для которого уравнение (1.2) имеет точное решение.

2. Случай точного решения. Рассмотрим возмущения равновесия жидкости, подогреваемой сверху или снизу в шаровой полости. В сферических координатах r, θ, ϕ с полярной осью вдоль γ уравнения (1.2) с граничными условиями

$$u = 0, \quad T = 0 \quad \text{при } r = 1; \quad u, T \text{ ограничены при } r = 0 \quad (2.1)$$

имеют класс точных решений следующей структуры¹:

$$\mathbf{u} = v(r) \mathbf{r} \times \nabla [\sin m\varphi P_l^m(\cos \vartheta)]$$

$$T = \theta(r) \cos m\varphi P_l^m(\cos \vartheta), \quad p = f(r, \vartheta) \cos m\varphi \quad (2.2)$$

Здесь $P_l^m(\cos \vartheta)$ — присоединенные полиномы Лежандра. Подстановка (2.2) в уравнения (1.2) дает, например,

$$\nabla^2 \mathbf{u} = \left[\varphi_1 \sin m\varphi P_l^m(\cos \vartheta) - \vartheta_1 \frac{m \cos m\varphi}{\sin \vartheta} P_l^m(\cos \vartheta) \right] Lv(r)$$

$$\left(L = \frac{d^2}{dr^2} + 2 \frac{d}{dr} - \frac{l(l+1)}{r^2} \right)$$

$$\gamma \mathbf{u} = (r_1 \cos \vartheta - \vartheta_1 \sin \vartheta) v(r) \left[\varphi_1 \sin m\varphi (P_l^m)' - \vartheta_1 \frac{m \cos m\varphi}{\sin \vartheta} P_l^m \right] =$$

$$= mv(r) \cos m\varphi P_l^m(\cos \vartheta)$$

Здесь точка означает дифференцирование по ϑ .

Скалярно умножая первое уравнение системы (1.2) поочередно на ϑ_1 и φ_1 , получим

$$(\lambda \mp L) v(r) \frac{m}{\sin \vartheta} P_l^m(\cos \vartheta) = - \frac{f(r, \vartheta)}{r} \mp C \theta(r) \sin \vartheta P_l^m(\cos \vartheta) \quad (2.3)$$

$$(\lambda \mp L) \dot{v}(r) P_l^m(\cos \vartheta) = - \frac{m}{r \sin \vartheta} f(r, \vartheta) \quad (2.4)$$

Вычисляя из последнего уравнения производную

$$- \dot{f}(r, \vartheta) = (\lambda \mp L) \frac{rv(r)}{m} [\sin \vartheta (P_l^m(\cos \vartheta))' \mp \cos \vartheta (P_l^m(\cos \vartheta))'] =$$

$$= (\lambda \mp L) \frac{rv(r)}{m} \sin \vartheta \left[\frac{m^2}{\sin^2 \vartheta} - l(l+1) \right] P_l^m(\cos \vartheta)$$

и подставляя ее в (2.3), получаем после сокращений

$$\frac{l(l \mp 1)}{m} (\lambda \mp L) v(r) = \mp C \theta(r) \quad (2.5)$$

Второе уравнение системы (1.2) дает

$$(\lambda P \mp L) \theta(r) = mCv(r) \quad (2.6)$$

Итак, для нахождения радиальных функций $v(r)$ и $\theta(r)$ имеем систему

$$v'' + \frac{2v'}{r} + \left[\lambda - \frac{l(l+1)}{r^2} \right] v = \mp \frac{mC}{l(l+1)} \theta$$

$$\theta'' \mp \frac{2\theta'}{r} + \left[\lambda - \frac{l(l+1)}{r^2} \right] \theta = mCv \quad (2.7)$$

Эта система уравнений должна быть решена с граничными условиями

$$v(1) = 0, \quad \theta(1) = 0; \quad v(0), \theta(0) \text{ — конечны} \quad (2.8)$$

Будем искать частное решение задачи (2.7), (2.8) в виде

$$v(r) = \frac{B}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(kr), \quad \theta(r) = \frac{D}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(kr) \quad (2.9)$$

Здесь $J_{l+1/2}(kr)$ — функция Бесселя первого рода. Для B и D получим два алгебраических уравнения

$$(\lambda - k^2) B = \mp \frac{mC}{l(l+1)} D, \quad (\lambda P - k^2) D = mCB \quad (2.10)$$

которые совместны, если

$$(\lambda - k^2) (\lambda P - k^2) \pm \frac{m^2 C^2}{l(l+1)} = 0 \quad (2.11)$$

¹ Эти решения найдены В. С. Сорокиным (см. замечание к работе [3]).

Отсюда для k^2 получаются два значения, k_1^2 и k_2^2 , так что общее решение системы (2.7), ограниченное в начале координат, имеет вид

$$v(r) = \frac{B_1}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(k_1 r) + \frac{B_2}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(k_2 r), \quad \theta(r) = \frac{D_1}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(k_1 r) + \frac{D_2}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(k_2 r) \quad (2.12)$$

Из четырех постоянных, входящих в (2.12), только две будут независимыми: согласно (2.10)

$$B_1 = \mp \frac{mCD_1}{l(l+1)(\lambda - k_1^2)}, \quad D_2 = \frac{mCB_2}{(\lambda P - k_2^2)} \quad (2.13)$$

Коэффициенты D_1 и B_2 подлежат определению из граничных условий (2.8) на поверхности жидкого шара. Легко видеть, что существуют два типа решений, удовлетворяющих этим условиям

$$1) B_2 = 0, \quad \theta_1(r) = \frac{D_1}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(k_1 r), \quad v_1(r) = \mp \frac{mCD_1}{l(l+1)(\lambda - k_1^2)} \frac{J_{l+1/2}(k_1 r)}{\sqrt{r}} \quad (2.14)$$

$$2) D_1 = 0, \quad v_2(r) = \frac{B_2}{\sqrt{r}} J_{l+1/2}(k_2 r), \quad \theta_2(r) = \frac{mCB_2}{\lambda P - k_2^2} \frac{J_{l+1/2}(k_2 r)}{\sqrt{r}} \quad (2.15)$$

Согласно принятой в первом параграфе классификации, решение (2.14) соответствует «тепловым», а (2.15), — «гидродинамическим» возмущениям. И для тех, и для других условия (2.8) дают

$$J_{l+1/2}(k_n) = 0 \quad (n = 1, 2, 3, \dots) \quad (2.16)$$

Здесь n — число узлов радиальной функции. Уравнения (2.11), (2.16) определяют декременты «тепловых» λ_1 и «гидродинамических» λ_2 возмущений как функции числа Релея C^2

$$\lambda_{1, lmn} = \frac{1}{2P} \left[(P+1)k_n^2 - \left((P-1)^2 k_n^4 \mp \frac{4m^2 C^2 P}{l(l+1)} \right)^{1/2} \right] \quad (2.17)$$

$$\lambda_{2, lmn} = \frac{1}{2P} \left[(P+l)k_n^2 \pm \left((P-1)^2 k_n^4 \mp \frac{4m^2 C^2 P}{l(l+1)} \right)^{1/2} \right]$$

Приведем еще значение нормировочного интеграла, например, для «гидродинамических» возмущений

$$\int \{u_{1, lmn}^2 \mp PT_{1, lmn}^2\} dV = J_{l-1/2}^2(k_n) \frac{\pi}{2l+1} \frac{(l+m)!}{(l-m)!} \left[l(l+1) \mp \frac{Pm^2 C^2}{(\lambda P - k_1^2)^2} \right] \quad (2.18)$$

Критическое значение C_0 , выше которого равновесие подогреваемой снизу жидкости неустойчиво относительно возмущения с определенными l, m, n , найдется из условия

$$\lambda_{lmn} = 0$$

Вычисления дают

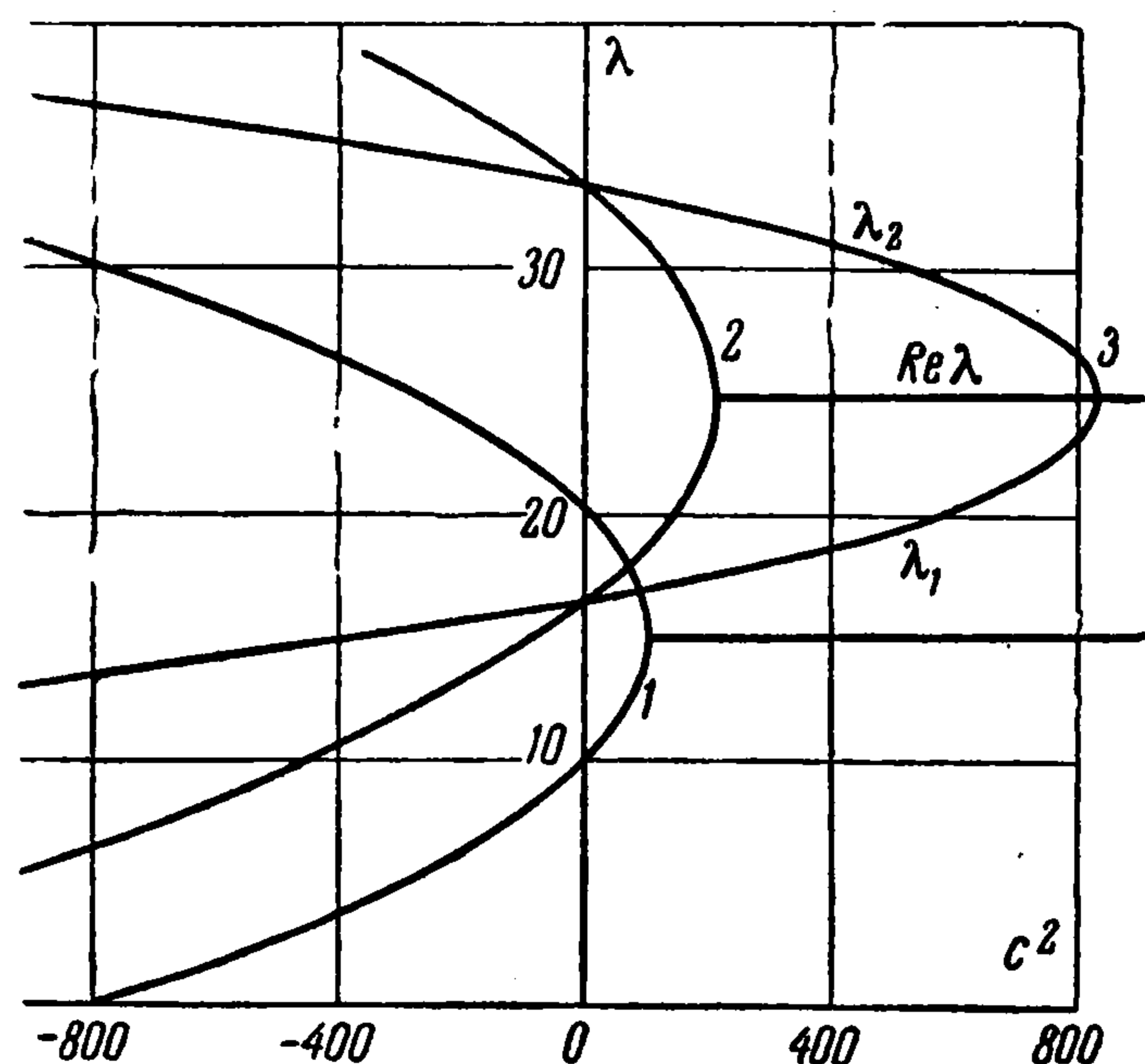
$$C_0^2 = \frac{l(l+1)}{m^2} k_n^2 \quad (2.19)$$

При подогревании сверху может быть достигнуто критическое C_* , при котором λ_1 и λ_2 , определяемые (2.17), совпадут

$$\lambda_1 = \lambda_2 = \lambda_* = \frac{P+1}{2P} k_n^2$$

$$C_*^2 = \frac{(P-1)^2 k_n^4}{4Pm^2} l(l+1) \quad (2.20)$$

а интеграл (2.18) обратится в нуль. При $C > C_*$ появляются два колебательных воз-



мушения, осциллирующие с частотой

$$\left[\frac{m}{Pl(l+1)} \right]^{1/2} \sqrt{C^2 - C_*^2} \quad (2.21)$$

Вещественные части декрементов этих возмущений не зависят от C и равны λ_* . Заметим, что отношение

$$\frac{C_*^2}{C_0^2} = \frac{(P-1)^2}{4P} \quad (2.22)$$

не зависит от номера возмущения и будет общим для всего спектра декрементов. Несколько нижних декрементов для жидкости с $P = 2$ приведены на фигуре, где кривая 1 соответствует значениям $l = m = n = 1$, кривая 2 — значениям $l = m = 2$, $n = 1$ и кривая 3 — значениям $l = 2$, $m = n = 1$. Подогревание снизу соответствует отрицательным числам Релея.

Рассмотренная задача может быть решена и при других краевых условиях. Например, в случае теплоизолированных стенок ($\theta'(r) = 0$) декременты $\lambda(C)$ находятся из уравнения

$$\frac{J_{l+1/2}(k_1) [(l+1)J_{l+1/2}(k_2) + k_2 J_{l-1/2}(k_2)]}{J_{l+1/2}(k_2) [(l+1)J_{l+1/2}(k_1) + k_1 J_{l-1/2}(k_1)]} = \frac{\lambda - k_1^2}{\lambda - k_2^2} \quad (2.23)$$

где k_1 и k_2 выражаются через λ и C из (2.11).

Авторы благодарят Г. З. Гершуни и Е. М. Жуховицкого за ценную дискуссию.

Поступила 10 II 1964

ЛИТЕРАТУРА

1. С о р о к и н В. С. Вариационный метод в теории конвекции. ПММ, 1953, т. 17, вып. 1.
2. Ш л о м и с М. И. Осциллирующие возмущения в проводящей жидкости в магнитном поле. ПММ, 1963, т. 27, вып. 3.
3. Ж у х о в и ц к и й Е. М. Об устойчивости неравномерно нагретой жидкости в шаровой полости. ПММ, 1957, т. 21, вып. 5.

НЕКОТОРЫЕ ЗАДАЧИ ГИДРОДИНАМИЧЕСКОЙ И ГИДРОМАГНИТНОЙ УСТОЙЧИВОСТИ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ СТРУИ

Е. Г. Л а р и о н ц е в (Москва)

§ 1. Известно, что покоящийся жидкий цилиндр, окруженный снаружи другой жидкостью, неустойчив при наличии сил поверхностного натяжения [1]. В работе [2] изложены результаты исследования устойчивости в случае, когда цилиндр движется вдоль оси со скоростью $U = \text{const}$ относительно внешней среды; рассмотрение ограничено случаем аксиально симметричных возмущений.

Рассмотрим устойчивость цилиндрического тангенциального разрыва с поверхностным натяжением относительно произвольных возмущений вида

$$f = f(r) \exp [i(kz + m\varphi - \omega t)] \quad (1.1)$$

Внутри цилиндра, при $r < a$, величины будем обозначать индексом i ($v_{zi} = U = \text{const}$, ρ_i , ρ_i), вне цилиндра — индексом e ($v_{ze} = 0$, ρ_e , ρ_e). Исходя из уравнений идеальной гидродинамики

$$\text{div } \mathbf{v} = 0, \quad \rho d\mathbf{v} / dt = -\nabla p \quad (1.2)$$

для возмущений (1.1) получим дисперсионное уравнение

$$\rho_i \beta_i (kU - \omega)^2 + \rho_e \beta_e \omega^2 = \alpha \left[k^2 + \frac{m^2 - 1}{a^2} \right] \cdot \left(\beta_i = \frac{I_m(ka)}{kI_m'(ka)}, \quad \beta_e = -\frac{K_m(ka)}{kK_m'(ka)} \right) \quad (1.3)$$