

УДК 532.61:536.24

УСТОЙЧИВОСТЬ ВЕРТИКАЛЬНОЙ ПЛЕНКИ ЖИДКОСТИ С УЧЕТОМ ЭФФЕКТА МАРАНГОНИ И ТЕПЛООБМЕНА С ОКРУЖАЮЩЕЙ СРЕДОЙ

О. А. Бурмистрова

Институт гидродинамики им. М. А. Лаврентьева СО РАН, 630090 Новосибирск
E-mail: oksanabur@mail.ru

Исследована устойчивость свободной вертикальной жидкой пленки при совместном воздействии силы тяжести и термокапиллярных сил. Для случая плоского стационарного течения с постоянной толщиной пленки найдено точное решение уравнений Навье — Стокса и теплопроводности. Показано, что, в случае если свободные поверхности пленки идеально теплоизолированы, расход жидкости через поперечное сечение слоя равен нулю. Установлено, что при учете теплообмена с окружающей средой для замыкания модели необходимо задавать расход жидкости и производную от температуры по продольной координате либо расход и толщину пленки. Исследована устойчивость решения с постоянной толщиной пленки при малых значениях волнового числа. Получено решение спектральной задачи для возмущений в виде затухающих колебаний.

Ключевые слова: жидкая пленка, свободная поверхность, малые возмущения, устойчивость решения, межфазный теплообмен, термокапиллярный эффект.

Введение. В настоящей работе, как и в работе [1], анализируются результаты экспериментов, выполненных авторами работы [2] и позволивших получить протяженные по длине свободные вертикальные жидкие пленки, которые могут быть использованы в технологии опреснения воды.

В движении жидкостей важную роль играет термокапиллярный эффект [3–5]. В работах [1, 6, 7] рассмотрена деформация свободной жидкой пленки под действием термокапиллярных сил, задачи решались с помощью осреднения по поперечной координате, причем в [6, 7] считалось, что пленка находится в условиях невесомости. В [6] температурное распределение в пленке полагалось заданным, в [1, 7] температура была неизвестной искомой функцией, а свободная поверхность считалась идеально теплоизолированной.

В данной работе исследуется поведение свободной жидкой пленки при совместном действии силы тяжести и термокапиллярных сил с учетом теплообмена с окружающей средой.

1. Постановка задачи. На плоскости рассматривается вязкая несжимаемая жидкость, заполняющая слой $\Omega_t = \{x \in (-\infty, \infty); z \in (-h(x, t), h(x, t))\}$, где направление ускорения свободного падения $\mathbf{g} = (-g, 0)^T$ противоположно направлению оси x ; $z = \pm h(x, t)$ — неизвестные свободные поверхности. Пусть $\mathbf{v} = (u, w)$ — вектор скорости; p — давление жидкости. Плотность ρ и кинематическую вязкость ν будем полагать постоянными, а по-

Работа выполнена при финансовой поддержке СО РАН — УрО РАН — ДВО РАН (грант № 38) и Российского фонда фундаментальных исследований (код проекта 13-01-00526).

верхностное натяжение σ — линейной функцией температуры T :

$$\sigma = \sigma_0 - \varkappa(T - T_0).$$

Здесь σ_0 , \varkappa , T_0 — положительные постоянные; T — неизвестная функция x, z, t . В предположении, что течение симметрично относительно прямой $z = 0$, уравнения Навье — Стокса и теплопроводности запишем в виде

$$\mathbf{v}_t + (\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v} = -\rho^{-1}\nabla p + \nu\Delta\mathbf{v} + \mathbf{g}; \quad (1.1)$$

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0; \quad (1.2)$$

$$T_t + (\mathbf{v} \cdot \nabla)T = \chi\Delta T, \quad (1.3)$$

на свободной поверхности зададим граничные условия

$$\mathbf{v}\mathbf{n} = V_n \quad \text{при} \quad z = h(x, t); \quad (1.4)$$

$$(p_0 - p)\mathbf{n} + 2\rho\nu D\mathbf{n} = -2K\sigma\mathbf{n} + \nabla_\Gamma\sigma \quad \text{при} \quad z = h(x, t); \quad (1.5)$$

$$\frac{\partial T}{\partial \mathbf{n}} = \beta(T_\Gamma - T) \quad \text{при} \quad z = h(x, t). \quad (1.6)$$

Здесь $D = (\nabla\mathbf{v} + (\nabla\mathbf{v})^T)/2$ — тензор скоростей деформаций; $\nabla_\Gamma = \nabla - \mathbf{n}(\mathbf{n}\nabla)$ — поверхностный градиент; \mathbf{n} — единичный вектор внешней нормали к свободной поверхности; K — средняя кривизна свободной поверхности; V_n — скорость перемещения свободной поверхности в направлении \mathbf{n} ; p_0 — атмосферное давление; $\beta > 0$ — коэффициент межфазного теплообмена; T_Γ — температура свободной поверхности, которая считается заданной.

2. Плоское слоистое течение с постоянной толщиной. Предположим, что движение стационарно, $w \equiv 0$ и пленка имеет постоянную толщину $2a$. Тогда задача (1.1)–(1.6) имеет решение

$$u(z) = \frac{g}{2\nu}z^2 + c, \quad T = -bx - \frac{b}{\chi}\left(\frac{g}{24\nu}z^4 + \frac{cz^2}{2}\right) + f, \quad p \equiv p_0, \quad (2.1)$$

где c , b , f — постоянные.

Расход жидкости через поперечное сечение слоя обозначим через $2q$. Получаем

$$q \equiv \int_0^a u(z) dz = \frac{g}{6\nu}a^3 + ca, \quad (2.2)$$

откуда следует

$$c = \frac{q}{a} - \frac{ga^2}{6\nu}, \quad (2.3)$$

т. е. постоянная c однозначно определяется заданным расходом.

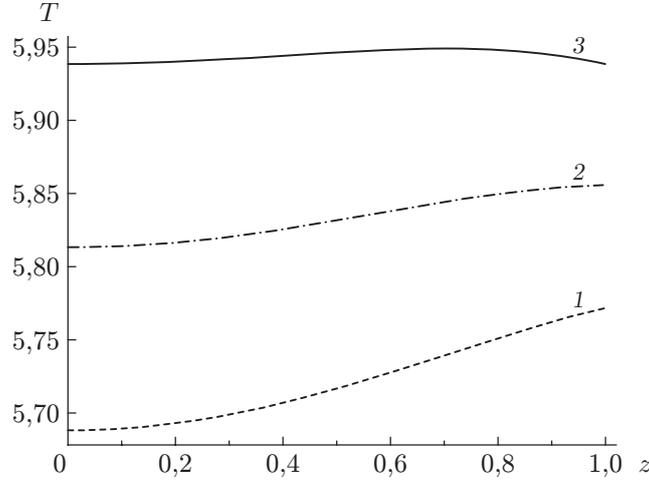
В предположении, что свободные поверхности идеально теплоизолированы, в краевом условии (1.6) $\beta = 0$. Подставляя выражение для температуры из (2.1) в (1.6), получаем

$$c = -\frac{g}{6\nu}a^2. \quad (2.4)$$

Из соотношений (2.2), (2.4) следует $q = 0$.

Для того чтобы найти решение с ненулевым расходом, для температуры зададим краевое условие третьего рода, т. е. будем полагать, что в (1.6) $\beta \neq 0$. Из проекции (1.5) на касательную плоскость получаем соотношение, связывающее толщину пленки и производную температуры по переменной x :

$$\varkappa b = \rho g a. \quad (2.5)$$



Зависимость температуры от поперечной координаты при различных значениях расхода:

1 — $\tilde{q} = -1/12$, 2 — $\tilde{q} = 0$, 3 — $\tilde{q} = 1/12$

Полагая, что $T_\Gamma = -bx + T_0$, из (1.6) находим постоянную f :

$$f = \frac{b}{\chi} \left(\frac{q}{\beta} + \frac{a}{2} \left(q - \frac{ga^3}{12\nu} \right) \right) + T_0. \quad (2.6)$$

Следовательно, для замыкания модели в качестве входных параметров необходимо задавать расход жидкости через поперечное сечение слоя q и производную b температуры по переменной x (либо толщину пленки a). Для определенности будем задавать q и a .

На рисунке приведена зависимость безразмерной температуры от безразмерной координаты при различных значениях безразмерного расхода жидкости \tilde{q} .

3. Задача об устойчивости слоистого решения. Пусть $\psi(t, x, z)$ — функция тока течения. Тогда уравнения (1.1)–(1.3) можно записать в виде

$$\psi_{txx} + \psi_{tzz} + \psi_z(\psi_{xxx} + \psi_{xzz}) - \psi_x(\psi_{zzz} + \psi_{xxz}) = \nu(\psi_{xxxx} + 2\psi_{xxzz} + \psi_{zzzz}); \quad (3.1)$$

$$T_t + \psi_z T_x - \psi_x T_z = \chi(T_{xx} + T_{zz}), \quad (3.2)$$

а граничные условия при $z = h(x, t)$ — в виде

$$h_t + \psi_z h_x = -\psi_x; \quad (3.3)$$

$$\frac{\rho\nu}{\sqrt{1 + (h_x)^2}} (h_x(-h_x(\psi_{zz} - \psi_{xx}) - 4\psi_{xz}) + \psi_{zz} - \psi_{xx}) = \sigma_x + h_x\sigma_z; \quad (3.4)$$

$$\begin{aligned} & \rho(\psi_{tz} + \psi_z\psi_{xz} - \psi_x\psi_{zz} - \nu(\psi_{zzz} + \psi_{xxz}) + g) + \\ & + \frac{2\rho\nu}{1 + (h_x)^2} (-h_x(-h_x\psi_{xxz} + \psi_{xzz} - \psi_{xxx}) - h_{xx}(-2h_x\psi_{xz} + \psi_{zz} - \psi_{xx}) - \psi_{xxz}) - \\ & - \frac{4\rho\nu h_x h_{xx}}{(1 + (h_x)^2)^2} (-h_x(-h_x\psi_{xz} + \psi_{zz} - \psi_{xx}) - \psi_{xz}) = -2\sigma_x K - 2\sigma K_x; \end{aligned} \quad (3.5)$$

$$\frac{-h_x T_x + T_z}{\sqrt{1 + (h_x)^2}} = \beta(T_\Gamma - T). \quad (3.6)$$

Заметим, что скорости в решении с постоянной толщиной пленки (2.1) соответствует функция тока

$$\psi_0 = \frac{g}{6\nu} z^3 + cz. \quad (3.7)$$

Систему уравнений (3.1), (3.2) и краевые условия (3.3)–(3.6) линеаризуем на решении, заданном формулами (3.7), (2.1), (2.3), (2.5), (2.6). Получаем систему уравнений для возмущений

$$\begin{aligned} \psi_{txx} + \psi_{tzz} + \left(\frac{g}{2\nu} z^2 + c\right)(\psi_{xzz} + \psi_{xxx}) - \frac{g}{\nu} \psi_x &= \nu(\psi_{xxxx} + 2\psi_{xxzz} + \psi_{zzzz}), \\ T_t + \left(\frac{g}{2\nu} z^2 + c\right)T_x - b\psi_z + \frac{b}{\chi} \left(\frac{g}{6\nu} z^3 + cz\right)\psi_x &= \chi(T_{xx} + T_{zz}) \end{aligned} \quad (3.8)$$

с краевыми условиями при $z = a$

$$\begin{aligned} \rho\nu \left(\psi_{zz} - \psi_{xx} + \frac{g}{\nu} h\right) &= -\varkappa T_x + \frac{\varkappa b}{\chi} \left(\frac{g}{6\nu} a^3 + ca\right) h_x, \\ \rho \left(-\psi_{tz} + \nu(\psi_{zzz} + \psi_{xxz}) - \left(\frac{g}{2\nu} a^2 + c\right)\psi_{xz} + \frac{g}{\nu} a\psi_x\right) &+ 2\rho\nu \left(\frac{ga}{\nu} h_{xx} + \psi_{xxz}\right) = \\ &= -h_{xxx} \left(\sigma_0 + \varkappa T_0 + \varkappa \left(bx + \frac{b}{\chi} \left(\frac{g}{24\nu} a^4 + \frac{ca^2}{2}\right) - f\right)\right) - \varkappa b h_{xx}, \\ h_t + \left(\frac{g}{2\nu} a^2 + c\right)h_x &= -\psi_x, \\ h_x b + T_z - \frac{b}{\chi} \left(\frac{g}{2\nu} a^2 + c\right)h &= -\beta \left(T - \frac{b}{\chi} \left(\frac{g}{6\nu} a^3 + ca\right)h\right). \end{aligned} \quad (3.9)$$

Введем безразмерные переменные по формулам

$$x' = \frac{x}{a}, \quad z' = \frac{z}{a}, \quad \psi' = \frac{\psi}{Va}, \quad t' = \frac{t}{t^*}, \quad T' = \frac{T}{\delta T}, \quad h' = \frac{h}{a},$$

где a — толщина пленки для найденного в п. 2 решения; δT — характерный перепад температур; $V = \varkappa \delta T / (\rho\nu)$; $t^* = \rho\nu a / (\varkappa \delta T)$. Далее штрихи над безразмерными переменными опускаются. В безразмерных переменных система уравнений (3.8) принимает вид

$$\begin{aligned} \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} (\psi_{txx} + \psi_{tzz}) + \left(\text{Re} - \frac{\text{Ga}}{6} + \frac{\text{Ga}}{2} z^2\right) (\psi_{xzz} + \psi_{xxx}) - \text{Ga} \psi_x &= \psi_{xxxx} + 2\psi_{xxzz} + \psi_{zzzz}, \\ \text{Ma} T_t + \left(\text{Re Pr} - \frac{\text{Ga Pr}}{6} + \frac{\text{Ga Pr}}{2} z^2\right) T_x - \text{Ga Pr} \psi_z + \\ &+ \left(\frac{\text{Ga}^2 \text{Pr}^2}{6} z^3 + \text{Ga Pr}^2 (\text{Re} - \text{Ga}) z\right) \psi_x = T_{xx} + T_{zz} \end{aligned}$$

с граничными условиями (3.9) при $z = 1$

$$\begin{aligned} \psi_{zz} - \psi_{xx} + \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} h &= -T_x + \frac{\text{Ga Pr}^2 \text{Re}}{\text{Ma}} h_x, \\ -\frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} \psi_{tz} + 3\psi_{xxz} + \psi_{zzz} - \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right) \psi_{xz} + \text{Ga} \psi_x + 3 \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} h_{xx} &= \\ &= -h_{xxx} \left(\text{Cr}^{-1} + \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} x - \frac{\text{Re Pr}^2 \text{Ga}}{\text{Ma Bi}}\right), \\ h_t + \left(\frac{\text{Ga Pr}}{3 \text{Ma}} + \frac{\text{Re Pr}}{\text{Ma}}\right) h_x &= -\psi_x, \\ T_z + \text{Bi} T + \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} h_x - \frac{\text{Ga Pr}^2}{\text{Ma}} \left(\frac{\text{Ga}}{3} + \text{Re} (1 + \text{Bi})\right) h &= 0. \end{aligned}$$

Здесь $\text{Ma} = \kappa \delta T a / (\rho \nu \chi)$ — число Марангони; $\text{Pr} = \nu / \chi$ — число Прандтля; $\text{Ga} = g a^3 / \nu^2$ — число Галилея; $\text{Re} = q / \nu$ — число Рейнольдса; $\text{Bi} = \beta a$ — число Био; величина $\text{Cr} = \kappa \delta T / \sigma_0$ характеризует степень деформируемости свободной поверхности термокапиллярными силами.

Решение задачи для возмущений находим в виде

$$\psi = \varphi(z) e^{\lambda t + i k x}, \quad T = \xi(z) e^{\lambda t + i k x}, \quad h = A e^{\lambda t + i k x}.$$

Для функций φ , ξ , A получаем систему обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\begin{aligned} \varphi^{(4)} - \left(\lambda \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} + i k \left(\text{Re} - \frac{\text{Ga}}{6} + \frac{\text{Ga}}{2} z^2 \right) + 2k^2 \right) \varphi'' + \\ + \left(i k \text{Ga} + \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} k^2 + i k^3 \left(\text{Re} - \frac{\text{Ga}}{6} + \frac{\text{Ga}}{2} z^2 \right) + k^4 \right) \varphi = 0, \\ \xi'' - \left(\lambda \text{Ma} + i k \left(\text{Re Pr} - \frac{\text{Ga Pr}}{6} + \frac{\text{Ga Pr}}{2} z^2 \right) + k^2 \right) \xi + \\ + \text{Ga Pr} \varphi' - i k \left(\frac{\text{Ga}^2 \text{Pr}^2}{6} z^3 + \text{Ga Pr}^2 (\text{Re} - \text{Ga}) z \right) \varphi = 0 \end{aligned} \quad (3.10)$$

со следующими краевыми условиями при $z = 1$:

$$\begin{aligned} \varphi'' + k^2 \varphi + i k \xi + \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} (1 - i k \text{Re Pr}) A = 0, \\ \varphi''' - \left(\lambda \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} + i k \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3} \right) + 3k^2 \right) \varphi' + i k \text{Ga} \varphi - \\ - \left(3k^2 \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} - i k^3 \left(\text{Cr}^{-1} + \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} x - \frac{\text{Re Pr}^2 \text{Ga}}{\text{Ma Bi}} \right) \right) A = 0, \\ i k \varphi + \left(\lambda + i k \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3} \right) \right) A = 0, \\ \xi' + \text{Bi} \xi - \frac{\text{Ga Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Pr} \left(\frac{\text{Ga}}{3} + \text{Re} (1 + \text{Bi}) \right) - i k \right) A = 0. \end{aligned} \quad (3.11)$$

(Согласно [8] переменную x во втором краевом условии можно зафиксировать, положив $x = 1/2$.)

Разложим функции по малому параметру k :

$$\varphi = \varphi_0 + k \varphi_1 + \dots, \quad \xi = \xi_0 + k \xi_1 + \dots, \quad \lambda = \lambda_0 + k \lambda_1 + \dots, \quad A = A_0 + k A_1 + \dots$$

и подставим данные разложения в уравнения (3.10) и краевые условия (3.11). В нулевом порядке получаем краевую задачу для φ_0 и ξ_0

$$\varphi_0^{(4)} - \lambda_0 \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} \varphi_0'' = 0; \quad (3.12)$$

$$\xi_0'' - \lambda_0 \text{Ma} \xi_0 = - \text{Ga Pr} \varphi_0'; \quad (3.13)$$

$$\varphi_0''(1) = 0; \quad (3.14)$$

$$\varphi_0'''(1) - \lambda_0 \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} \varphi_0'(1) = 0; \quad (3.15)$$

$$\xi_0'(1) + \text{Bi} \xi_0(1) = 0.$$

Функция ξ_0 не входит в уравнение (3.12) и краевые условия (3.14), (3.15), из которых находятся φ_0 , λ_0 . Уравнение (3.12) является дифференциальным уравнением четвертого

порядка, а искомая функция φ_0 имеет лишь два крайних условия, поэтому необходимо задать еще два крайних условия — условия четности. Для четных возмущений эти условия имеют вид

$$\varphi_0'(0) = \varphi_0'''(0) = 0,$$

для нечетных —

$$\varphi_0(0) = \varphi_0''(0) = 0.$$

Умножим уравнение (3.12) на $\bar{\varphi}_0''$ и проинтегрируем его по переменной z от 0 до 1 ($\bar{\varphi}_0''$ — функция, комплексно-сопряженная с функцией φ_0''). Используя формулу интегрирования по частям и учитывая условие (3.14), можно сделать вывод, что $\lambda_0 \leq 0$. В результате решения краевой задачи для φ_0 получаем следующие собственные значения и собственные функции:

— в случае четных возмущений

$$\lambda_0 = -\frac{1}{\text{Ma}} \left(\frac{\pi}{2} + \pi n \right)^2 \text{Pr}, \quad n = 0, 1, \dots, \quad (\varphi_0)_n = \cos((\pi/2 + \pi n)z), \quad (3.16)$$

— в случае нечетных возмущений

$$\lambda_0 = -\frac{(\pi n)^2 \text{Pr}}{\text{Ma}}, \quad n = 1, 2, \dots, \quad (\varphi_0)_n = \sin(\pi n z).$$

Положим $\varphi_0 \equiv 0$ и рассмотрим спектральную задачу для тепловых возмущений. Для решения уравнения (3.13) зададим условие четности:

— для четных возмущений

$$\xi_0'(0) = 0,$$

— для нечетных возмущений

$$\xi_0(0) = 0.$$

Как и в случае собственных значений для функции тока, получаем $\lambda_0 \leq 0$. Решая краевую задачу для ξ_0 , в случае четных возмущений получаем выражение для собственных значений в неявном виде

$$\text{ctg} \sqrt{-\lambda_0 \text{Ma}} = \text{Bi}^{-1} \sqrt{-\lambda_0 \text{Ma}},$$

в случае нечетных возмущений имеем

$$\text{tg} \sqrt{-\lambda_0 \text{Ma}} = -\text{Bi}^{-1} \sqrt{-\lambda_0 \text{Ma}}.$$

Поскольку во всех случаях значения λ_0 вещественны и отрицательны, длинноволновые возмущения функции тока и температуры являются устойчивыми.

4. Продолжение решения по параметру. Следуя алгоритму, предложенному в работе [9], продолжим решение для возмущений по малому параметру k . Зададим некоторое достаточно малое значение k и запишем систему (3.10) в виде

$$\mathbf{y}' = M(z, \lambda) \mathbf{y}, \quad (4.1)$$

где

$$\mathbf{y} = \begin{pmatrix} \varphi \\ \xi \\ \varphi' \\ \varphi'' \\ \varphi''' \\ \xi' \end{pmatrix}, \quad M(z) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ m_{51} & 0 & 0 & m_{54} & 0 & 0 \\ m_{61} & m_{62} & m_{63} & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix},$$

$$\begin{aligned}
 m_{51} &= -\left(ik \text{Ga} + \lambda \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} k^2 + ik^3 \left(\text{Re} - \frac{\text{Ga}}{6} + \frac{\text{Ga}}{2} z^2\right) + k^4\right), \\
 m_{54} &= \lambda \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} + ik \left(\text{Re} - \frac{\text{Ga}}{6} + \frac{\text{Ga}}{2} z^2\right) + 2k^2, \\
 m_{61} &= ik \left(\frac{\text{Ga}^2 \text{Pr}^2}{6} z^3 + \text{Ga} \text{Pr}^2 (\text{Re} - \text{Ga}) z\right), \\
 m_{62} &= \lambda \text{Ma} + ik \left(\text{Re} \text{Pr} - \frac{\text{Ga} \text{Pr}}{6} + \frac{\text{Ga} \text{Pr}}{2} z^2\right) + k^2, \quad m_{63} = -\text{Ga} \text{Pr}.
 \end{aligned}$$

Собственные значения в нулевом порядке вещественны, следовательно, $\lambda \neq -ik(\text{Pr}/\text{Ma})(\text{Re} + \text{Ga}/3)$. Тогда толщину пленки A можно исключить из краевых условий с помощью третьего краевого условия (3.11). Краевые условия на правой границе принимают вид

$$D(\lambda)\mathbf{y}(1) = \mathbf{0}, \quad (4.2)$$

где

$$\begin{aligned}
 D(\lambda) &= \begin{pmatrix} d_{11} & d_{12} & 0 & d_{14} & 0 & 0 \\ d_{21} & 0 & d_{23} & 0 & d_{25} & 0 \\ d_{31} & d_{32} & 0 & 0 & 0 & d_{36} \end{pmatrix}, \\
 d_{11} &= -ik \left(\lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right)\right) + k^2 \left(\lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right)\right), \\
 d_{12} &= ik \left(\lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right)\right), \quad d_{14} = \lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right), \\
 d_{21} &= ik \left(3k^2 \frac{\text{Ga} \text{Pr}}{\text{Ma}} - ik^3 \left(\text{Cr}^{-1} + \frac{\text{Ga} \text{Pr}}{\text{Ma}} x - \frac{\text{Re} \text{Pr}^2 \text{Ga}}{\text{Ma} \text{Bi}}\right)\right) + \\
 &\quad + ik \text{Ga} \left(\lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right)\right), \\
 d_{23} &= -\left(\lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right)\right) \left(\lambda \frac{\text{Ma}}{\text{Pr}} + ik \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right) + 3k^2\right), \\
 d_{25} &= \lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right), \quad d_{31} = ik \frac{\text{Ga} \text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Pr} \left(\frac{\text{Ga}}{3} + \text{Re} (1 + \text{Bi})\right) - ik\right), \\
 d_{32} &= \text{Bi} \left(\lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right)\right), \quad d_{36} = \lambda + ik \frac{\text{Pr}}{\text{Ma}} \left(\text{Re} + \frac{\text{Ga}}{3}\right).
 \end{aligned}$$

Пусть возмущения функции тока являются четными, т. е. λ_0 определяется из выражения (3.16). Из уравнения (3.13) следует, что в нулевом порядке функции φ , ξ имеют разную четность, поэтому возмущения температуры являются нечетными. В этом случае краевое условие на левой границе принимает вид

$$B\mathbf{y}(0) = \mathbf{0}, \quad (4.3)$$

где

$$B = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}.$$

Полагая $M(z, \lambda) = M(z, \lambda_0)$, рассмотрим полную систему линейно независимых векторов, удовлетворяющих граничному условию (4.3). Обозначим эти векторы через $\mathbf{y}_1(0)$, $\mathbf{y}_2(0)$, $\mathbf{y}_3(0)$:

$$\mathbf{y}_1(0) = (1, 0, 0, 0, 0, 0)^T, \quad \mathbf{y}_2(0) = (0, 0, 0, 1, 0, 0)^T, \quad \mathbf{y}_3(0) = (0, 0, 0, 0, 0, 1)^T.$$

Значения λ при различных значениях k

k	λ
0	-0,248 717 978 749 212
0,0001	-0,248 717 685 051 883 + $i \cdot 0,000 135 454 361 781 915$
0,0010	-0,248 688 613 595 579 + $i \cdot 0,001 354 642 752 346 080$
0,0050	-0,247 986 604 307 022 + $i \cdot 0,006 785 314 150 297 340$
0,0100	-0,245 825 979 783 458 + $i \cdot 0,013 648 167 892 490 400$

Решения системы, принимающие на левой границе значения $\mathbf{y}_j(0)$ ($j = 1, 2, 3$), обозначим через \mathbf{y}_j ($j = 1, 2, 3$) и найдем численно с помощью метода Рунге — Кутты четвертого порядка.

Вообще говоря, решения \mathbf{y}_j ($j = 1, 2, 3$) не удовлетворяют граничным условиям (4.2). Для того чтобы удовлетворить этим граничным условиям, будем искать решение в виде

$$\mathbf{y} = \sum_{j=1}^3 \alpha_j \mathbf{y}_j, \quad (4.4)$$

где α_j ($j = 1, 2, 3$) — постоянные.

Подставляя (4.4) в (4.2), для параметра λ получаем условие, при котором задача имеет нетривиальное решение:

$$\det(D(\lambda)\mathbf{y}_1(1) D(\lambda)\mathbf{y}_2(1) D(\lambda)\mathbf{y}_3(1)) = 0. \quad (4.5)$$

Для того чтобы найти значение λ , удовлетворяющее условию (4.5), используем метод Ньютона, а также параметр λ_0 в качестве начального приближения. После того как λ , удовлетворяющее условию (4.5) с некоторой точностью ε , найдено, подставляем его в систему (4.1) в качестве λ_0 и повторяем описанную процедуру до тех пор, пока полученные на двух соседних шагах собственные значения не совпадут с точностью ε . Это означает, что полученное на последнем шаге значение λ удовлетворяет системе (4.1) и краевым условиям (4.2), (4.3) с точностью ε .

Расчеты проводились при следующих значениях параметров: $\text{Pr} = 7,2$, $\text{Ma} = 71,2$, $\text{Bi} = 1$, $\text{Ga} = 9,9$, $\text{Cr} = 0,0013$, $\text{Re} = 9,92$. Шаг сетки полагался равным $\Delta z = 10^{-4}$. Поскольку метод Рунге — Кутты имеет четвертый порядок точности, при таком значении Δz погрешность равна 10^{-16} . Положим также $\varepsilon = 10^{-16}$. Тогда погрешность процедуры вычисления собственного значения будет порядка 10^{-16} . В таблице представлены найденные методом продолжения по параметру собственные числа для некоторых значений $0 \leq k \leq 0,01$. Согласно данным таблицы действительные части собственных значений остаются отрицательными, следовательно, при $0 \leq k \leq 0,01$ полученное решение является устойчивым.

Заключение. Исследована устойчивость свободной вертикальной жидкой пленки при совместном воздействии силы тяжести и термокапиллярных сил. В случае плоского стационарного слоистого течения с постоянной толщиной пленки найдено точное решение уравнений Навье — Стокса и теплопроводности. Показано, что, в случае если свободные поверхности пленки идеально теплоизолированы, расход жидкости через поперечное сечение слоя равен нулю.

В случае если коэффициент межфазного теплообмена не равен нулю, свободными параметрами являются расход жидкости и производная от температуры по продольной координате либо расход и толщина пленки. Решение с постоянной толщиной пленки исследовано на устойчивость при малых значениях волнового числа. В нулевом приближении собственные значения получены аналитически. Для малых волновых чисел собственные

значения найдены численно с помощью продолжения по параметру. Получено решение спектральной задачи для возмущений в виде затухающих колебаний.

Автор выражает благодарность В. В. Пухначеву за постановку задачи и внимание к работе.

ЛИТЕРАТУРА

1. **Бурмистрова О. А., Пухначев В. В.** Равновесие и устойчивость свободной вертикальной пленки жидкости // Сб. тр. Всерос. конф. “XXIX Сибирский теплофизический семинар”, Новосибирск, 15–17 нояб. 2010 г. [Электрон. ресурс]. Новосибирск: Ин-т теплофизики СО РАН, 2010. 1 электрон. опт. диск (CD ROM).
2. **Soua W., Kaiss A., Tadrist L., Kabov O.** Hydrodynamic and heat transfer of a falling liquid film on a horizontal heated tube: simulation and experimentation // Proc. of the 3th International team workshop on two-phase systems for ground and space applications, Brussels (Belgium), 10–12 Sept., 2008. Brussels: Univ. Libre de Bruxelles, 2008. P. 50.
3. **Pukhnachov V. V.** Thermocapillary convection under low gravity // Fluid Dynamics Trans. 1989. V. 14. P. 145–204.
4. **Napolitano L. G.** Thermodynamics and dynamics of surface phases // Acta Astronaut. 1979. V. 6, N 5/6. P. 1093–1112.
5. **Batishchev V. A., Kuznetsov V. V., Pukhnachov V. V.** Marangoni boundary layers // Progr. Aerospace Sci. 1989. V. 26. P. 353–370.
6. **Пухначев В. В., Дубинкина С. Б.** Модель деформации и разрыва пленки под действием термокапиллярных сил // Изв. РАН. Механика жидкости и газа. 2006. № 5. С. 89–107.
7. **Meleshko S. V., Pukhnachev V. V., Pukhnacheva T. P.** Traveling waves and self-similar solutions in model of free non-isothermal liquid film // Adv. Math. Sci. Appl. 2004. V. 14, N 1. P. 25–40.
8. **Андреев В. К.** Устойчивость неизотермических жидкостей / В. К. Андреев, В. Б. Бекежанова. Красноярск: Изд-во Сиб. федер. ун-та, 2010.
9. **Годунов С. К.** О численном решении краевых задач для систем линейных обыкновенных дифференциальных уравнений // Успехи мат. наук. 1961. Т. 16, № 3. С. 171–174.

Поступила в редакцию 20/V 2013 г.
