

меньше единицы, то справедлива простая асимптотическая формула

$$A(y) = (2 \sqrt{3\pi\omega_0^2 |x_0|})^{-1} \frac{\xi^2}{\xi^4 + \xi^2 + 1} \int_{-c}^c a(\sigma) d\sigma + \dots, \quad \xi = [y \sqrt{i - \omega_0^2} |\omega_0 |x_0|]^{1/3}.$$

Отсюда следует, что $A(y) = O(|x_0|^{-1})$ при $|x_0| \rightarrow \infty$. Решение краевой задачи (5.6), (5.7) можно записать в квадратурах с помощью метода интегральных преобразований. Способ однозначного выделения решения этой задачи указан в [3].

ЛИТЕРАТУРА

1. Габов С. А., Крутицкий П. А. О нестационарной задаче Ларсена // ЖВММФ.— 1987.— Т. 2, № 8.
2. Крутицкий П. А. Малые нестационарные колебания вертикальных пластин в канале со стратифицированной жидкостью // ЖВММФ.— 1988.— Т. 28, № 12.
3. Габов С. А., Свешников А. Г. Задачи динамики стратифицированных жидкостей.— М.: Наука, 1986.
4. Лаврентьев М. А., Шабат Б. В. Методы теории функций комплексного переменного.— М.: ГИФМЛ, 1958.
5. Свешников А. Г., Тихонов А. Н. Теория функций комплексной переменной.— М.: Наука, 1970.

г. Новосибирск

Поступила 20/II 1991 г.

УДК 536.25

А. Е. Индейкина, Ю. С. Рязанцев, В. М. Шевцова

ВЛИЯНИЕ НЕЛИНЕЙНОЙ ЗАВИСИМОСТИ ПОВЕРХНОСТНОГО НАТЯЖЕНИЯ ОТ ТЕМПЕРАТУРЫ НА ФОРМУ СВОБОДНОЙ ПОВЕРХНОСТИ ПРИ КОНВЕКТИВНОМ ДВИЖЕНИИ В ЖИДКОСТИ

Влиянию капиллярных сил на равновесие и движение жидкости в условиях, близких к невесомости, посвящено большое число работ. Следует отметить, что и при нормальной гравитации, когда удельная поверхность жидкости велика, капиллярные силы могут стать определяющими. Многообразие капиллярных явлений в значительной степени обусловлено зависимостью поверхностного натяжения от температуры и концентрации поверхностно-активных веществ.

В последние годы появилось значительное количество работ [1—3], в которых рассматривается аномальная зависимость коэффициента поверхностного натяжения от температуры:

$$(1) \quad \sigma_1 = \sigma_{01} + \alpha_1(T' - T^*)^2, \quad \sigma_{01} = \text{const}, \quad \alpha_1 = \text{const}.$$

Этому предшествовала серия экспериментов [4, 5], выявивших наличие данной зависимости $\sigma = \sigma_1(T')$ для широкого класса веществ, например: для водных растворов высокомолекулярных спиртов, некоторых бинарных металлических сплавов, нематических жидких кристаллов.

В данной работе теоретически рассматривается нестационарная термокапиллярная (ТК) и термогравитационная (ТГ) конвекция в тонком слое вязкой несжимаемой жидкости для нелинейной зависимости коэффициента поверхностного натяжения от температуры по закону (1). Проводится сравнение возникающего течения с характеристиками движения, когда коэффициент поверхностного натяжения зависит от температуры по линейному закону

$$(2) \quad \sigma_2 = \sigma_{20} - \alpha_2 T', \quad \sigma_{20} = \text{const}, \quad \alpha_2 = \text{const}, \quad \alpha_2 > 0.$$

Постановка задачи. В начальный момент времени через поверхность внутрь жидкости толщиной H , занимающей круглую цилиндрическую

кювету радиуса R ($R \gg H$), проходит импульс излучения (например, лазерный пучок). Из-за поглощения излучения в объеме жидкости в следе возникает область повышенной температуры с максимумом, расположенным на поверхности жидкости, нагрев достаточно быстро убывает от центра. Распределение энергии в пучке излучения считаем гауссовым. В последующие моменты времени источник тепла не действует. Дно, боковые стенки кюветы и свободная поверхность жидкости теплоизолированы. Предполагается, что длительность лазерного импульса мала по сравнению с характерным временем конвективного теплопереноса. Например, в эксперименте [6] длительность импульса 10^{-7} с. Следовательно, в начальный момент времени в сосуде имеется неравномерное распределение температуры

$$(3) \quad T' = T_0 + (T_1 - T_0) \exp(-(r'/a')^2 + \alpha(z' - H)).$$

Здесь T_0 — температура всей жидкости до начала облучения; T_1 — максимальное значение температуры в нагретой области; a' — радиус пучка излучения; α — коэффициент поглощения излучения жидкостью. Образовавшаяся тепловая неоднородность вызывает ТК- и ТГ-конвекцию в слое. Предполагается, что изменения физических параметров жидкости в результате изменения температуры пренебрежимо малы, за исключением изменения плотности и коэффициента поверхностного натяжения.

С учетом сделанных предположений математическая формулировка задачи включает уравнения: Навье — Стокса, теплопроводности и неразрывности, записанные в приближении Буссинеска.

В силу того что в данной работе учитывается изменение толщины слоя жидкости $h' = h'(r', t')$, будем считать

$$p' = p_0 + \rho g(h'(r', t') - z') + p''$$

($p'' = p''(r', z', t')$ — отклонение давления от гидростатического, p_0 — внешнее давление, ρ — исходная плотность).

В цилиндрической системе координат уравнения имеют вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial u'}{\partial t'} + u' \frac{\partial u'}{\partial r'} + v' \frac{\partial u'}{\partial z'} &= -\frac{g}{\rho} \frac{\partial \rho'}{\partial r'} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p''}{\partial r'} + \nu \nabla^2 u', \\ \frac{\partial v'}{\partial t'} + u' \frac{\partial v'}{\partial r'} + v' \frac{\partial v'}{\partial z'} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p''}{\partial z'} + g\beta(T' - T_0) + \nu \nabla^2 v', \\ \frac{\partial T'}{\partial t'} + u' \frac{\partial T'}{\partial r'} + v' \frac{\partial T'}{\partial z'} &= \kappa \nabla^2 T', \\ \frac{1}{r'} \frac{\partial}{\partial r'}(r' u') + \frac{\partial v'}{\partial z'} &= 0. \end{aligned}$$

Граничные условия на боковых стенках и дне — условия прилипания жидкости:

$$u' = v' = 0, \quad z' = 0, \quad r' = R.$$

Условия симметрии на оси кюветы:

$$u' = \partial v' / \partial r' = 0, \quad r' = 0.$$

На свободной поверхности [7] при $z' = h'(r', t')$

$$(4) \quad (p' - p_0) n_i = \sigma_{ik} n_k + \sigma n_i \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) + \tau_k \frac{\partial \sigma}{\partial x_k} \tau_i, \quad i = 1, 3, \quad k = 1, 3,$$

где σ_{ik} — тензор вязких напряжений; τ — касательная к поверхности жидкости; \mathbf{n} — нормаль, направленная внутрь жидкости; $1/R_1 + 1/R_2$ — кривизна поверхности жидкости.

Используя известные математические выражения для кривизны поверхности и нормали к ней, получим из уравнения (4) в проекциях па

оси r' и z' следующие выражения:

$$(5) \quad p'' \dot{h}' = 2\rho v \dot{h}' \frac{\partial u'}{\partial r'} - \rho v \left(\frac{\partial v'}{\partial r'} + \frac{\partial u'}{\partial z'} \right) - \frac{\sigma \dot{h}'}{\sqrt{1 + (\dot{h}')^2}} \left(\frac{\ddot{h}'}{1 + (\dot{h}')^2} + \frac{\dot{h}'}{r'} \right) +$$

$$+ \left(\frac{\partial \sigma}{\partial r'} + \dot{h}' \frac{\partial \sigma}{\partial z'} \right) \frac{1}{\sqrt{1 + (\dot{h}')^2}},$$

$$p'' = 2\rho v \frac{\partial v'}{\partial z'} - \rho v \dot{h}' \left(\frac{\partial v'}{\partial r'} + \frac{\partial u'}{\partial z'} \right) - \frac{\sigma}{\sqrt{1 + (\dot{h}')^2}} \left(\frac{\ddot{h}'}{1 + (\dot{h}')^2} + \frac{\dot{h}'}{r'} \right) -$$

$$- \left(\frac{\partial \sigma}{\partial r'} + \dot{h}' \frac{\partial \sigma}{\partial z'} \right) \frac{\dot{h}'}{\sqrt{1 + (\dot{h}')^2}}.$$

Здесь $\dot{h}' = \partial h' / \partial r'$, $\ddot{h}' = \partial^2 h' / \partial r'^2$. На поверхности вертикальная компонента скорости жидкости равна скорости изменения $h'(r', t)$: $\partial h' / \partial t' + u' \partial h' / \partial r' = v'$. На форму поверхности накладываем также условие симметрии $\partial h' / \partial r' = 0$, $r' = 0$. На боковой поверхности кюветы задается условие затухания движения $h' = H$, $\partial h' / \partial r' = 0$, $r' = R$.

Начальными условиями служат условие неподвижности жидкости $u' = v' = 0$, плоская поверхность $h' = H$ и заданное распределение температуры (3). В формулах использованы размерные величины: u' , v' — радиальная и вертикальная составляющие скорости, ν , κ — коэффициенты вязкости и теплопроводности.

Пусть L — характерный размер области, в которой локализовано движение жидкости в радиальном направлении. То, что оно будет локализовано, известно из численных расчетов [8] и эксперимента [6]. Размер L определяется радиусом круга, вне которого поверхностное натяжение практически не меняется и жидкость не движется. Радиус светового пятна, нагревающего жидкость при $t = 0$, меньше или порядка L , $a' \leq L$. Ввиду отсутствия движения жидкости при $r' > L$ перенос тепла в этой области может происходить только за счет теплопроводности.

Далее будем рассматривать тонкий слой жидкости: $\varepsilon = H/L \ll 1$. В приближении тонкого слоя радиальный перенос тепла за счет теплопроводности незначителен. Тогда граничные условия при $r' \rightarrow L$ примут вид

$$\partial T' / \partial r' = 0, \quad u' = v' = 0, \quad h' = H, \quad \partial h' / \partial r' = 0.$$

На дне и свободной поверхности граничные условия для температуры запишутся как

$$\partial T' / \partial z' = 0, \quad z' = 0,$$

$$\partial T' / \partial z' + \dot{h}' \partial T' / \partial r' = 0, \quad z' = h'(r', t').$$

Из уравнения неразрывности следует соотношение между скоростями $v' \sim \varepsilon u'$.

Оценим радиальную скорость из уравнения (5), предполагая, что поверхность не искривлена. Тогда

$$\rho v \left(\frac{\partial u'}{\partial z'} + \frac{\partial v'}{\partial r'} \right) \approx \frac{\partial \sigma}{\partial r'} = \frac{d\sigma}{dT'} \frac{\partial T'}{\partial r'},$$

отсюда для линейной зависимости (2) характерная скорость $u_{02} = \alpha_2 \Delta T H / \rho \nu L$. В случае нелинейной зависимости (1) $d\sigma / dT' = 2\alpha_1 (T' - T^*)$, температура T^* , соответствующая минимуму поверхностного натяжения, изменяется в пределах $T_0 \leq T^* \leq T_1$. В оценках будем предполагать $d\sigma_1 / dT' \sim -2\alpha_1 \Delta T / 2 = -\alpha_1 \Delta T$. Знак выбран так, чтобы при $T' < T^*$ направление движения жидкости на поверхности соответствовало случаю линейной зависимости $\sigma = \sigma_2(T')$. Тогда $u_{01} = \alpha_1 (\Delta T)^2 H / \rho \nu L$.

Отношение гравитационных и термокапиллярных сил характеризуется числом Бонда Bd . Для нелинейной зависимости $\sigma_1(T')$

$$Bd = \frac{\rho g \beta H^2}{\alpha_1 \Delta T} = \frac{\rho g \beta \Delta T H}{\alpha_1 (\Delta T)^2 / H} = \frac{p_g''}{p_{th}''}.$$

В данной работе рассматривается случай $Bd \sim 1$, следовательно, $p_g'' \sim p_{th}''$, и в качестве масштаба для давления можно взять любую из этих величин. Пусть $p_{ch} = p_{th}'' = \alpha_1 (\Delta T)^2 / H$.

С учетом сделанных оценок запишем безразмерные переменные:

$$r = r'/L, \quad a = a'/L, \quad z = z'/H, \quad h = h'/H,$$

$$u = u'/u_0, \quad v = v'/(e u_0), \quad p = p''/p_{ch},$$

$$\theta = (T' - T_0)/\Delta T, \quad \theta^* = (T^* - T_0)/\Delta T, \quad t = t'/\tau, \quad \Delta T = T_1 - T_0.$$

Масштаб времени введем позднее.

В безразмерных переменных уравнения и граничные условия имеют вид

$$(6) \quad \frac{H^2}{\nu \tau} \frac{\partial u}{\partial t} + \varepsilon^2 \operatorname{Re} \left(u \frac{\partial u}{\partial r} + v \frac{\partial u}{\partial z} \right) = - \frac{\partial p}{\partial r} - \frac{Bd}{\beta_T} \frac{\partial h}{\partial r} + \varepsilon^2 \left(\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial u}{\partial r} \right) - \frac{u}{r^2} \right) + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2},$$

$$\frac{\varepsilon^2 H^2}{\nu \tau} \frac{\partial v}{\partial t} + \varepsilon^4 \operatorname{Re} \left(u \frac{\partial v}{\partial r} + v \frac{\partial v}{\partial z} \right) = - \frac{\partial p}{\partial z} + Bd \theta + \varepsilon^4 \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial v}{\partial r} \right) + \varepsilon^2 \frac{\partial^2 v}{\partial z^2},$$

$$\frac{\operatorname{Pr} H^2}{\nu \tau} \frac{\partial \theta}{\partial t} + \left(u \frac{\partial \theta}{\partial r} + v \frac{\partial \theta}{\partial z} \right) \varepsilon^2 \operatorname{Pr} \operatorname{Re} = \varepsilon^2 \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial \theta}{\partial r} \right) +$$

$$+ \frac{\partial^2 \theta}{\partial z^2}; \quad \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (ru) + \frac{\partial v}{\partial z} = 0.$$

Здесь $\operatorname{Pr} = \nu/\kappa$; $\operatorname{Re} = u_0 L/\nu$; $\beta_T = \beta \Delta T$. Начальные условия при $t = 0$:

$$(7) \quad u = v = 0, \quad h = 1, \quad \theta = \exp(-r^2/a^2 + \alpha H(z - 1)),$$

граничные:

$$(8) \quad \begin{aligned} u = v = 0, \quad \partial \theta / \partial z = 0, \quad z = 0; \\ u = v = 0, \quad \partial \theta / \partial r = 0, \quad r = 1; \\ u = \partial v / \partial r = 0, \quad r = 0. \end{aligned}$$

На свободной границе при $z = h(r, t)$

$$(9) \quad p \dot{h} + \frac{\partial u}{\partial z} + \varepsilon^2 \left(\frac{\partial v}{\partial r} - 2 \dot{h} \frac{\partial u}{\partial r} \right) + \frac{\sigma_{10}}{\alpha_1 (\Delta T)^2} \frac{\varepsilon^2 \dot{h}}{\sqrt{1 + (\varepsilon \dot{h})^2}} \left(\frac{\ddot{h}}{1 + (\dot{h})^2 \varepsilon^2} + \frac{\dot{h}}{r} \right) +$$

$$+ 2(\theta^* - \theta) \left(\frac{\partial \theta}{\partial r} + \dot{h} \frac{\partial \theta}{\partial z} \right) \frac{1}{\sqrt{1 + \varepsilon^2 (\dot{h})^2}} = 0,$$

$$p = \varepsilon^2 \left(2 \frac{\partial v}{\partial z} - \dot{h} \left(\varepsilon^2 \frac{\partial v}{\partial r} + \frac{\partial u}{\partial z} \right) \right) -$$

$$- \frac{\varepsilon^2 \sigma_{10}}{\alpha_1 (\Delta T)^2} \frac{1}{\sqrt{1 + \varepsilon^2 (\dot{h})^2}} \left(\frac{\ddot{h}}{1 + \varepsilon^2 (\dot{h})^2} + \frac{\dot{h}}{r} \right) +$$

$$+ 2(\theta^* - \theta) \left(\frac{\partial \theta}{\partial r} + \dot{h} \frac{\partial \theta}{\partial z} \right) \frac{\varepsilon^2 \dot{h}}{\sqrt{1 + \varepsilon^2 (\dot{h})^2}}, \quad \frac{\partial \theta}{\partial z} + \varepsilon^2 \dot{h} \frac{\partial \theta}{\partial r} = 0,$$

$$\frac{L}{u_0 \tau} \frac{\partial h}{\partial t} + u \frac{\partial h}{\partial r} = v; \quad \frac{\partial h}{\partial r} = 0, \quad r = 0; \quad h = 1, \quad \frac{\partial h}{\partial r} = 0, \quad r = 1.$$

Из уравнений (6)–(9) видно, что в рассматриваемой нестационарной задаче имеется несколько масштабов времени, связанных с развитием скоростного и температурного полей и с изменением толщины слоя.

Введем масштабы времени: $\tau_1 = H^2/\nu$ — время нестационарного процесса движения жидкости, $\tau_2 = l/u_0$ — характерное время изменения формы поверхности, $\tau_3 = \text{Pr} H^2/\nu$ — время развития температурного поля. Полагаем, что $\text{Bd} \sim 1$, $\text{Re} \sim 1$, $\text{Pr} \sim 1$, $\sigma_{01}/(\alpha_1(\Delta T)^2) \sim 1$. Тогда, $\tau_1 \sim \tau_3$, $\tau_2/\tau_1 = 1/\varepsilon^2 \text{Re}$.

Случай малых времен. Положим $\tau = \tau_1$. Пренебрегая в уравнениях (6) членами порядка ε^2 и выше, получим

$$(10) \quad \frac{\partial u}{\partial t} - \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = -\frac{\partial p}{\partial r} - \frac{\text{Bd}}{\beta_T} \frac{\partial h}{\partial r},$$

$$\frac{\partial p}{\partial z} = \text{Bd} \theta, \quad \text{Pr} \frac{\partial \theta}{\partial t} = \frac{\partial^2 \theta}{\partial z^2}, \quad \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (ru) + \frac{\partial v}{\partial z} = 0.$$

На свободной поверхности вместо (9) имеем

$$(11) \quad \frac{\partial h}{\partial t} = 0, \quad p = 0, \quad \frac{\partial \theta}{\partial z} = 0, \quad \frac{\partial u}{\partial z} = 2(\theta - \theta^*) \frac{\partial \theta}{\partial r}.$$

Начальные условия (7) и оставшиеся граничные (8) не изменяются.

Из первого уравнения в (11) находим, что $h = 1$, т. е. на данном этапе форма поверхности не изменяется. Тогда в первом уравнении (10) выпадает слагаемое $-(\text{Bd}/\beta_T) \partial h/\partial r$. Решая последовательно уравнения (10) методом Фурье, получим выражения в виде рядов для температуры, давления и скоростей. Выражение для температуры используется в дальнейшем при асимптотическом сращивании решений в случаях малых и больших времен

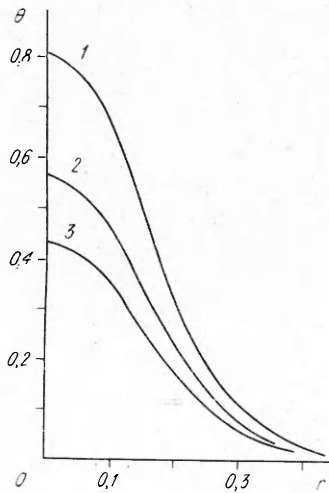
$$(12) \quad \theta = \exp\left(-\frac{r^2}{a^2}\right) \left\{ \frac{1 - \exp(-\alpha H)}{\alpha H} + \sum_{k=0}^{\infty} \frac{2((-1)^k - \exp(-\alpha H)) \exp(-(\pi k)^2 t/\text{Pr}) \cos \pi k z}{\alpha H (1 + (\pi k/(\alpha H))^2)} \right\}.$$

Зависимости для скоростей и давления здесь не приводятся ввиду их громоздкости. Следует отметить, что в данном приближении выражения для температуры и давления не зависят от вида $\sigma = \sigma(T)$.

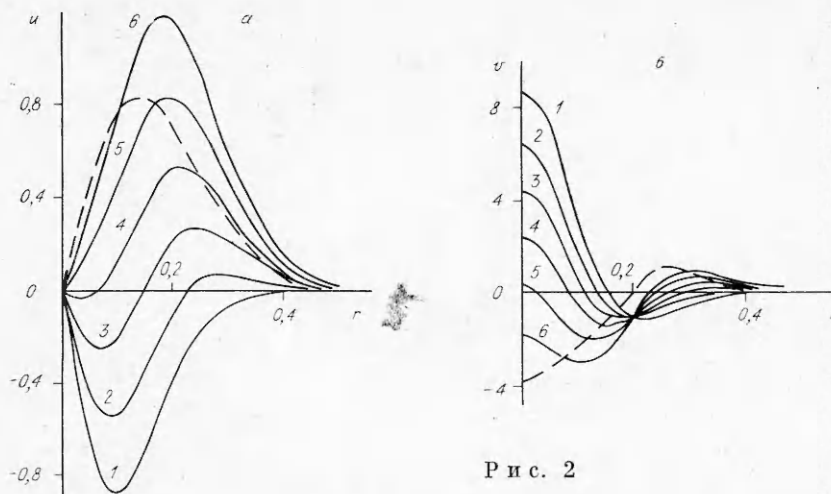
Полученные ряды просуммированы на ЭВМ. Графики приведены для $a = 0,2$, $\alpha H = 2$, $\text{Bd} = 1$, $\text{Pr} = 1$. На рис. 1 показано распределение температуры по радиусу на поверхности жидкости в различные моменты времени. Кривые 1–3 соответствуют времени 0,01; 0,1; 1,0. Как следует из (12), для времен $t \geq 1$ распределение температуры не зависит от координаты z , следовательно, кривая 3 отвечает температуре не только на поверхности, но и любому z при $t \geq 1$. Это предельное выражение будет использовано в качестве начального условия для температуры при больших временах.

На рис. 2 представлено распределение составляющих скоростей в момент времени $t = 0,1$ для различных значений θ^* : a — радиальная скорость на поверхности слоя жидкости, b — вертикальная скорость на глубине $z = 0,95$. При малых временах поверхность жидкости еще не деформирована и вертикальная составляющая скорости на поверхности равна нулю. Кривые 1–6 соответствуют $\theta^* = 0; 0,2; 0,3; 0,4; 0,6; 0,8; 1$, здесь и далее штриховая линия отвечает линейной зависимости $\sigma = \sigma_2(T')$.

Как и предполагалось, для всех значений θ^* движение жидкости локализовано в небольшой области, прилегающей к горячему пятну. Направление движения жидко-



Р и с. 1

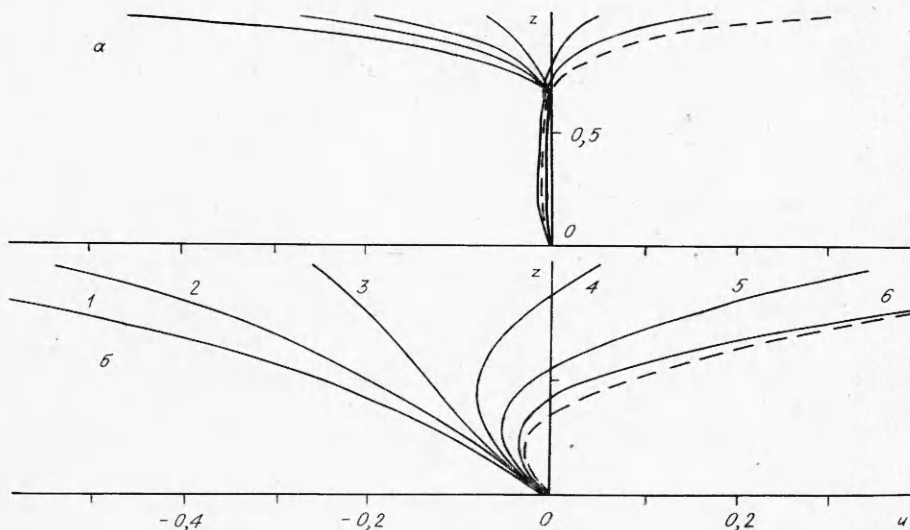


Р и с. 2

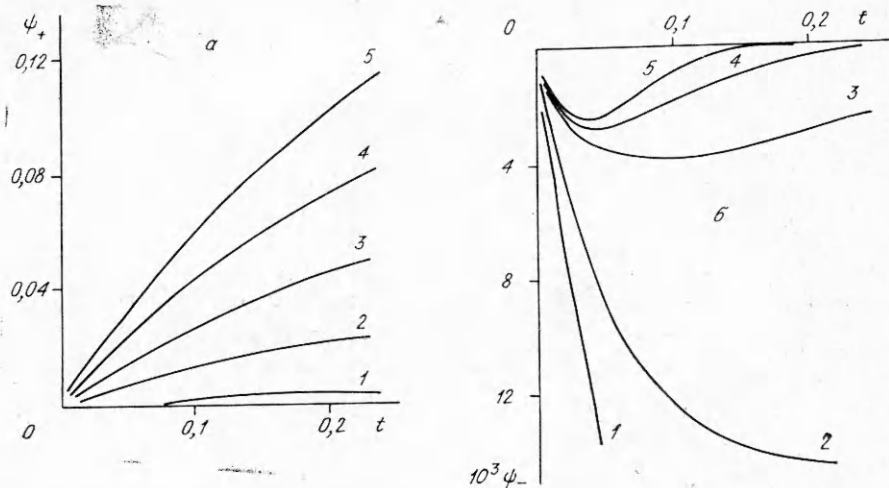
сти определяется направлением действия ТК-сил, т. е. знаком градиента $d\sigma_1/dT' = 2\alpha_1(T' - T^*)$. При $\theta^* = 1$, $d\sigma_1/dT' < 0$ качественная картина распределения скорости аналогична линейному случаю, но с более медленным нарастанием вблизи центра сосуда. При $\theta^* = 0$ в объеме возникает вихревое движение, направленное против часовой стрелки. Для промежуточных значений θ^* радиальная скорость принимает как положительные, так и отрицательные значения в зависимости от знака $d\sigma_1/dT'$.

Отметим, что при смене знака $d\sigma_1/dT'$ имеется запаздывание в смене направления движения жидкости на поверхности слоя. Температура на поверхности ввиду конечного запаса тепла быстро падает со временем. К моменту времени $t = 0,1$ на поверхности уже нет температуры $\theta^* \geq 0,6$ (рис. 1, линия 2), но в жидкости сохраняется движение к центру сосуда (рис. 2, а, кривая 4) в малой области вблизи оси кюветы (рис. 2, б, кривые 4, 5 показывают движение вверх). Это связано с инерционностью объемного вихревого движения.

Рис. 3, где дано распределение радиальной скорости по высоте слоя вблизи оси ($r = 0,08$, на оси $u \equiv 0$), позволяет проследить развитие движения внутри слоя (а — радиальная скорость для начального момента времени $t = 0,01$, б — для $t = 0,1$, кривые 1—6 отвечают $\theta^* = 0; 0,2; 0,4; 0,6; 0,8; 1$).



Р и с. 3



Р и с. 4

Как следует из рис. 3, *a*, скорость вблизи поверхности намного больше, чем в объеме. Значит, в начальный момент времени влияние ТК-сил, определяющих приповерхностное движение, намного больше, чем влияние ТГ-сил, ответственных за поле скоростей внутри слоя. Со временем ТК-движение распространяется по всему слою, вклад ТГ-конвекции значительно не увеличивается.

Максимальное значение функции тока ψ_{\max} характеризует интенсивность движения. В случае нелинейной зависимости $\sigma = \sigma_1(T')$ оно может принимать как положительные, так и отрицательные значения, что соответствует изменению направления действия ТК-сил. На рис. 4 показана зависимость ψ_{\max} от времени для $\theta^* = 0,2; 0,4; 0,6; 0,8; 1$ (кривые 1—5). Для малых θ^* (рис. 4, *б*) интенсивность «аномального» вихревого движения быстро растет, достигает максимума тем быстрее, чем больше θ^* , затем по мере исчезновения из системы высоких температур ($\theta > \theta^*$) с запаздыванием снижается до нуля. Во все более расширяющейся области, где всегда выполняется соотношение $\theta < \theta^*$ (обычное направление действия ТК-сил, ψ_+), при рассматриваемых малых временах интенсивность движения со временем нарастает и выходит на стационар (рис. 4, *а*).

Случай больших времен. При $\tau = \tau_2$ нестационарные члены в уравнениях (6) имеют порядок ε^2 и ими следует пренебречь. Но при этом сохраняется уравнение для формы поверхности и система уравнений (6)—(9) принимает вид

$$(13) \quad \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = \frac{\partial p}{\partial r} + \frac{Bd}{\beta_T} \frac{\partial h}{\partial r},$$

$$\frac{\partial p}{\partial z} = Bd \theta, \quad \frac{\partial^2 \theta}{\partial z^2} = 0, \quad \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (ru) + \frac{\partial v}{\partial z} = 0.$$

На свободной поверхности имеем

$$(14) \quad p = 0, \quad \frac{\partial u}{\partial z} = 2(\theta - \theta^*) \frac{\partial \theta}{\partial r}, \quad \frac{\partial \theta}{\partial z} = 0, \quad \frac{\partial h}{\partial t} = v - u \frac{\partial h}{\partial r},$$

$$h = 1, \quad t = 0, \quad \frac{\partial h}{\partial r} = 0, \quad r = 0; \quad h = 1, \quad \frac{\partial h}{\partial r} = 0, \quad r = 1.$$

Граничные условия на дне ($z = 0$) и при $r \rightarrow 1$ остаются те же, что и для малых времен.

Решая уравнение (8) для температуры, из (8) и (13) получим

$$(15) \quad \theta = \theta(r, t), \quad \partial \theta / \partial r = 0, \quad r \rightarrow 1.$$

Отсюда следует, что устанавливается равномерное распределение температуры по z , это согласуется с выводом, сделанным в случае малых

времен при $t \rightarrow \infty$ (12). Предельное решение (12) для малых времен отвечает (15) при $h(r, 0) = 1$. Естественно для вида $\theta(r, h(r, t))$ взять предельное выражение

$$\theta(r, t) = \exp\left(-\frac{r^2}{a^2}\right) \frac{1 - \exp(-\alpha H h(r, t))}{\alpha H h(r, t)}.$$

Далее, решая (13) с использованием условий (8) и (14), находим

$$\begin{aligned} p &= \text{Bd } \theta(z - h), \\ v &= -\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial \theta}{\partial r} \right) \left\{ z^2 (\theta - \theta^*) + \text{Bd} \left(\frac{z^4}{24} - \frac{hz^3}{6} + \frac{h^2 z^2}{4} \right) \right\} + \\ &+ \frac{\text{Bd}}{\beta_T} (1 - \beta_T \theta) \frac{(\dot{h})^2 z^2}{2} + \text{Bd} \left(\frac{z^3}{6} - \frac{hz^2}{2} \right) \left\{ \dot{h} \frac{\partial \theta}{\partial r} - \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left[\frac{r \dot{h}}{\beta_T} (1 - \beta_T \theta) \right] \right\} - z^2 \left(\frac{\partial \theta}{\partial r} \right)^2, \\ u &= \frac{\partial \theta}{\partial r} \left(2z (\theta - \theta^*) + \text{Bd} \left(\frac{z^3}{6} - \frac{hz^2}{2} + \frac{h^2 z}{4} \right) \right) + \\ &+ \frac{\text{Bd}}{\beta_T} (1 - \beta_T \theta) \dot{h} \left(\frac{z^2}{2} - hz \right). \end{aligned}$$

Для $h(r, t)$ получается выражение

$$(16) \quad \frac{\partial h}{\partial t} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r \left[\frac{\partial \theta}{\partial r} (h^2 (\theta^* - \theta) - \text{Bd} \frac{h^4}{8}) + \frac{\text{Bd}}{\beta_T} (1 - \beta_T \theta) \frac{h^3}{3} \right] \right\}.$$

Решим его в предположении малых деформаций поверхности. Запишем $h(r, t) = 1 + \beta_T f(r, t)$, где $f \sim 1$, $\beta_T \sim 10^{-3}$. При этом предположим, что $\partial h / \partial t = \beta_T \partial f / \partial t \sim 1$, т. е. $\partial f / \partial t \sim 1 / \beta_T$. Тогда

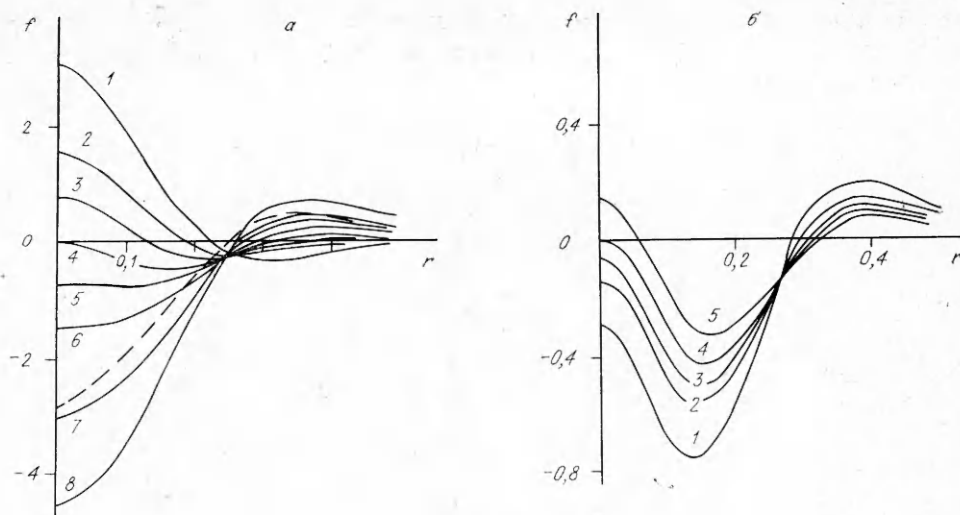
$$(17) \quad \theta \approx \exp\left(-\frac{r^2}{a^2}\right) \left\{ \frac{1 - \exp(-\alpha H)}{\alpha H} + \beta_T f(r, t) \left(\exp(-\alpha H) - \frac{1 - \exp(-\alpha H)}{\alpha H} \right) \right\} = \exp\left(-\frac{r^2}{a^2}\right) (A + \beta_T f(r, t) B).$$

Подставляя (17) в уравнение (16), используя разложение в ряд Тейлора по β_T , имеем

$$(18) \quad \begin{aligned} \beta_T \frac{\partial f}{\partial t} &= \frac{\text{Bd}}{3} \left(\ddot{f} + \frac{\dot{f}}{r} \right) + \frac{4A^2}{a^2} \left(1 - \frac{2r^2}{a^2} \right) \exp\left(-\frac{2r^2}{a^2}\right) - \\ &- \frac{4A}{a^2} \left(1 - \frac{r^2}{a^2} \right) \exp\left(-\frac{r^2}{a^2}\right) \left(\theta^* - \frac{\text{Bd}}{8} \right), \\ f(t=0) &= 0, \quad \frac{\partial f}{\partial r}(r=0) = 0, \\ f(r \rightarrow \infty) &= \frac{\partial f}{\partial r}(r \rightarrow \infty) = 0. \end{aligned}$$

Решив (18) с помощью преобразования Ганкеля нулевого порядка, находим

$$\begin{aligned} h &= 1 + \frac{3}{8} \frac{\beta_T}{\text{Bd}} \frac{1 - \exp(-\alpha H)}{\alpha H} \left\{ (\text{Bd} - 8\theta^*) \left[\exp\left(-\frac{r^2}{a^2}\right) - \right. \right. \\ &- \exp\left(-\frac{r^2}{a^2} \left(1 + \frac{4}{3} \frac{\text{Bd } t}{\beta_T a^2} \right)^{-1} \right) \left(1 + \frac{4}{3\beta_T a^2} t \right)^{-1} \left. \right] + \\ &+ 4 \frac{1 - \exp(-\alpha H)}{\alpha H} \left[\exp\left(-\frac{2r^2}{a^2}\right) - \right. \\ &- \left. \exp\left(-\frac{2r^2}{a^2} \left(1 + \frac{8}{3\beta_T a^2} t \right)^{-1} \right) \left(1 + \frac{8}{\beta_T a^2} t \right)^{-1} \right] \left. \right\}. \end{aligned}$$



Р и с. 5

На рис. 5, *a* показана форма поверхности в момент времени $t = 5 \cdot 10^{-4}$ для различных θ^* , штриховая линия соответствует линейному случаю, кривые 1—8 отвечают $\theta^* = 0; 0,2; 0,3; 0,4; 0,5; 0,6; 0,8; 1$. Графики построены для $a = 0,2$, $\alpha H = 2$, $Bd = 1$, $\beta_T = 10^{-3}$. При небольших изменениях этих параметров суть картины не изменяется. Существуют такие θ^* (в нашем случае $\theta^* \leq 0,3$), когда вблизи оси поверхность выпукливается. Для $\theta^* = 0,5$ (кривая 5) поверхность при $r \rightarrow 0$ выпуклая, с увеличением расстояния от оси появляются прогиб и затем опять выпуклость. В линейном случае вблизи оси наблюдается только прогиб, что соответствует экспериментальным наблюдениям [9].

На рис. 5, *b* показано изменение формы поверхности в зависимости от числа Бонда ($\theta^* = 0,4$, $t = 5 \cdot 10^{-4}$). Поскольку при теоретическом рассмотрении полагалось, что $Bd \sim 1$, числа Бонда изменяются в небольших пределах ($0,7 \leq Bd \leq 1,3$). Кривые 1—5 отвечают $Bd = 0,7; 0,9; 1; 1,1; 1,3$. Видно, что с уменьшением Bd , т. е. с увеличением роли ТК-конвекции, растет отклонение формы поверхности от плоской.

ЛИТЕРАТУРА

1. Гупало Ю. П., Рязанцев Ю. С. О термокапиллярном движении жидкости со свободной поверхностью при нелинейной зависимости поверхностного натяжения от температуры // Изв. АН СССР. МЖГ.— 1988.— № 5.
2. Пухначев В. В. Проявление аномального термокапиллярного эффекта в тонком слое жидкости // Гидродинамика и теплообмен течений жидкости со свободной поверхностью.— Новосибирск: ИТ СО АН СССР, 1985.
3. Рязанцев Ю. С., Шевцова В. М., Вальциферов Ю. В. О влиянии вида температурной зависимости поверхностного натяжения на движение и теплообмен в слое жидкости при локальном нагреве // ИФЖ.— 1989.— Т. 57, № 1.
4. Vochten R., Petre G. Study of the heat of reversible adsorption at the air-solution interface. II. Experimental determination of the heat of reversible adsorption of some alcohols // J. Colloid Interface Sci.— 1973.— V. 42, N 2.
5. Legros J. C., Limbourg M. C., Petre G. Influence of a surface tension minimum as a function of temperature on the Marangoni convection // Acta Astronaut.— 1984.— V. 11, N 2.
6. Альварес-Суарес В. А., Рязанцев Ю. С. О термокапиллярном движении, вызванном локальным нагревом жидкости импульсом ультрафиолетового излучения // Изв. АН СССР. МЖГ.— 1986.— № 6.
7. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Гидродинамика.— М.: Наука, 1986.
8. Вальциферов Ю. В., Рязанцев Ю. С., Шевцова В. М. Исследование термокапиллярной и термогравитационной конвекции в жидкости при локальном нагреве // Изв. АН СССР. МЖГ.— 1989.— № 6.

9. Растопов С. Ф., Суходольский А. Т. Применение лазерно-индуцированного эффекта Марангони для записи дифракционных решеток // Квантовая электроника. — 1987. — Т. 14, № 8.

г. Москва

Поступила 15/V 1990 г.,
в окончательном варианте — 25/I 1991 г.

УДК 532.5

В. В. Никулин

АНАЛОГ УРАВНЕНИЙ ВИХРЕВОЙ МЕЛКОЙ ВОДЫ ДЛЯ ПОЛЫХ И ТОРНАДОПОДОБНЫХ ВИХРЕЙ. ВЫСОТА СТАЦИОНАРНОГО ТОРНАДОПОДОБНОГО ВИХРЯ

В длинноволновом приближении получен аналог уравнений вихревой мелкой воды для полых и торнадоподобных вихрей в невязкой несжимаемой неоднородной жидкости. Рассмотрен вертикальный стационарный торнадоподобный вихрь, жидкость в ядре которого более легкая, чем вне его. Получен строгий критерий, разделяющий случаи, когда течение ограничено или безгранично по высоте. Расчет высоты вихря по теоретическим формулам по порядку величины согласуется с результатами лабораторных измерений и наблюдений за пыльными вихрями в природе.

1. Рассматривается несжимаемая невязкая неоднородная жидкость в поле тяжести. Течение считается вращательно-симметричным. Вводится цилиндрическая система координат (r, φ, z) , r — радиус, φ — азимутальный угол. Ось z направлена против силы тяжести. Область, занимаемая течением, разбивается на две: область I — $r \leq r_0(z, t)$, II — $r_0(z, t) \leq r \leq r_*$, где r_* — постоянная величина, r_0 — в общем случае функция z и t , t — время. На границе r_0 может быть разрыв плотности и касательной к ней компоненты скорости. Через (u, v, w) обозначаются компоненты скорости, соответствующие (r, φ, z) , p, ρ, g — давление, плотность и ускорение силы тяжести.

Чтобы в дальнейшем перейти к длинноволновому приближению, вводятся характерные масштабы длины, скорости и плотности. За единицу длины принимается характерный масштаб изменений по оси z , за единицу скорости — величина вращательной компоненты скорости при $r = r_0, z = 0, t = 0$, характерная плотность полагается равной 1. В этом случае характерное время, давление и ускорение будут равны 1. Характерный масштаб изменений по оси r обозначается через δ , считается, что $\delta \ll 1$.

Переход к новым переменным и функциям совершается по соотношениям

$$r^2 \rightarrow \delta^2 \eta, \quad z \rightarrow z, \quad t \rightarrow t, \quad 2ur \rightarrow \delta^2 q,$$

$$vr \rightarrow \delta A, \quad w \rightarrow w, \quad \rho \rightarrow \rho, \quad p \rightarrow p, \quad g \rightarrow g.$$

Значение $r = r_0$ соответствует $\eta = \eta_0(z, t)$, $r = r_*$ — $\eta = \eta_*$.

Уравнения движения и неразрывности примут вид

$$(1.1) \quad \frac{\rho \delta^2}{2} \left(\frac{\partial q}{\partial t} + \bar{q} \frac{\partial q}{\partial \eta} - \frac{q^2}{2\eta} + w \frac{\partial q}{\partial z} \right) - \frac{\rho A^2}{\eta} = -2\eta \frac{\partial p}{\partial \eta},$$

$$\frac{\partial A}{\partial t} + \bar{q} \frac{\partial A}{\partial \eta} + w \frac{\partial A}{\partial z} = 0,$$

$$\rho \left(\frac{\partial w}{\partial t} + \bar{q} \frac{\partial w}{\partial \eta} + w \frac{\partial w}{\partial z} \right) = -\frac{\partial p}{\partial z} - \rho g,$$

$$\frac{\partial q}{\partial \eta} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0, \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \bar{q} \frac{\partial \rho}{\partial \eta} + w \frac{\partial \rho}{\partial z} = 0.$$