

2. Казаков М. В. Применение поверхностно-активных веществ при тушении пожаров.— М.: Стройиздат, 1977.
3. Гельфанд Ф. М. Предупреждение аварий при взрывных работах в угольных шахтах.— М.: Недра, 1974.
4. Гельфанд Б. Е., Губанов А. В., Тимофеев Е. И. Особенности распространения ударных волн в пенах // ФГВ.— 1984.— № 4.
5. Кузнецов Н. М., Тимофеев В. И., Губанов А. В. Анализ распространения ударных волн в термодинамически равновесной пено // ФГВ.— 1986.— № 5.
6. Кудинов В. М., Гельфанд Б. Е., Губанов А. В., Паламарчук Б. И. Ударные волны в газожидкостных средах пенистой структуры // ПМ.— 1977.— Т. 13, № 3.
7. Borisov A. A., Gelfand B. E., Kudinov V. M. et al. Shock waves in water foams // Acta Astron.— 1978.— V. 5, N 4.
8. Kudinov V. M., Palamarchuk B. I., Vakhnenko V. A. et al. Relaxation phenomena in a foamy structure // Progr. in Astron. and Aeron.— 1983.— V. 87.— P. 96.
9. Паламарчук Б. И., Малахов А. Т. Влияние релаксационных процессов на затухание ударной волны в водных пенах // Сб. докл. IV Междунар. симп. по обработке матер. взрывом.— Готовальдов, 1979.
10. Krasinski J. S., Khosla A., Ramesh V. Dispersion of shock waves in liquid foams of high dryness fraction // Arch. Mech.— 1978.— V. 30, N 4—5.
11. Patz G., Smeets G. Pressure increase in twophase media behind air shock waves and by shock waves acceleration pistons // Proc. 15th Intern. Symp. on Shock Tubes and Shock Waves, Berkeley, Calif., 1985.
12. Weaver P. M., Pratt N. H. An experimental investigation of the mechanisms of shock waves-aquous foam interaction // Proc. 15th Intern. Symp. on Shock tubes and Shock Waves, Berkeley, Calif., 1985.
13. Канин К. Б. Капиллярная гидродинамика пен.— Новосибирск: Наука, 1989.
14. Умнов А. Е., Голик А. Е., Палеев Д. Ю., Шевцов Н. Р. Предупреждение и локализация взрывов в подземных условиях.— М.: Недра, 1990.
15. Ikui J., Matsuo K., Yamamoto Y. Fast-acting valves for use in shock tubes // Bull. of the JSME.— 1977.— V. 20, N 141.
16. Curzon F. L., Phillips M. G. Low attenuation shock tube. Driving mechanism and diaphragm characteristics // Canad. J. Phys.— 1971.— V. 49, N 15.

г. Москва

Поступила 4/VII 1990 г.,
в окончательном варианте — 4/XII 1990 г.

УДК 517.958 : 532.5

A. A. Коробкин'

РАСПРОСТРАНЕНИЕ ВНУТРЕННИХ ВОЛН В ЭКСПОНЕНЦИАЛЬНО СТРАТИФИЦИРОВАННОЙ ЖИДКОСТИ НАД УСТУПОМ

В приближении Буссинеска решается плоская линейная задача о движении слабо стратифицированной идеальной жидкости в полигональной области. Движение жидкости вызвано колебаниями по заданному закону участков границы. Задачи такого типа изучались для вертикальных барьера в канале в [1, 2]. В настоящей работе исследуются области течения специального вида — инвариантные относительно растяжения в одном из направлений (канал с уступом, барьер конечной толщины и т. д.). Предлагается способ решения таких задач в квадратурах.

1. Постановка задачи. Рассматривается плоское неуставновившееся движение экспоненциально стратифицированной жидкости, заполняющей область Ω . Первоначально жидкость покоятся, граница области течения состоит из отрезков горизонтальных $\partial\Omega_H$ и вертикальных $\partial\Omega_v$, прямых, причем все вертикальные участки границы лежат на одной прямой L . Выбираем декартову систему координат x, y таким образом, что ось y направлена по прямой L в сторону, противоположную направлению ускорения свободного падения g . Обозначим части прямой L , лежащие в Ω , через L_Ω ; ясно, что $L_\Omega = \partial\Omega_v \cup \Gamma$, где точки Γ являются внутренними точками области течения. Движение жидкости вызвано колебаниями по заданному закону участков $\partial\Omega_v$, участки $\partial\Omega_H$ остаются во все время движения неподвижными. Требуется описать движение жидкости при следующих предположениях: 1) амплитуда колебаний участков $\partial\Omega_v$ мала

по сравнению с характерным линейным размером задачи D ; 2) вертикальный размер, на котором плотность жидкости меняется существенно, намного больше D ; 3) справедливо приближение Буссинеска.

Сделанные предположения позволяют использовать линейную теорию движения слабо стратифицированной жидкости. В безразмерных переменных функция тока $\psi(x, y, t)$ (t — время) удовлетворяет соотношениям [3]

$$(1.1) \quad \begin{aligned} \Delta\psi_{tt} + \psi_{xx} &= 0 \text{ в } \Omega, \\ \psi &= 0 \text{ на } \partial\Omega_H, \psi = f(x, t) \text{ на } \partial\Omega_v, \\ \psi &= \psi_t = 0 \text{ при } t = -0, \\ \psi &\rightarrow 0 \text{ при } x^2 + y^2 \rightarrow \infty. \end{aligned}$$

Решение начально-краевой задачи (1.1) будем искать в классе функций, описывающих движение жидкости с конечной кинетической энергией. Это условие включает в себя ограничения на поведение решения вблизи заострений границы и на бесконечности. Предполагаем, что при $t > 0$ функция $f(x, t)$ абсолютно интегрируемая по t при любом y .

Область $\bar{\Omega}$ можно представить как объединение полуполос конечной (или бесконечной) глубины, вертикальные границы которых лежат на прямой L . Поставленную задачу можно решить для каждой такой полуполосы отдельно, например, с помощью метода разделения переменных, если известно значение функции тока на ее вертикальной границе (на горизонтальных границах полуполос $\psi = 0$). Поэтому задача будет решена в основном, если функция $\psi(0, y, t)$ определена на участках Γ .

2. Метод решения. Доопределим искомую функцию тока ψ и известную функцию f при $t < 0$ так, что $\psi = 0, f = 0$ при отрицательных временах, и применим к соотношениям (1.1) преобразование Фурье по t . Получим

$$(2.1) \quad \begin{aligned} (1 - \omega^2)\psi_{xx}^F - \omega^2\psi_{yy}^F &= 0 \quad \text{в } \Omega, \\ \psi^F &= 0 \text{ на } \partial\Omega_H, \psi^F = F(y, \omega) \text{ на } \partial\Omega_v. \end{aligned}$$

Здесь

$$\psi^F(x, y, \omega) = \int_0^\infty \psi(x, y, t) e^{-i\omega t} dt; \quad F(y, \omega) = \int_0^\infty f(y, t) e^{-i\omega t} dt.$$

Соотношения (2.1) следует рассматривать отдельно при $|\omega| > 1$ (эллиптический случай) и $|\omega| < 1$ (гиперболический). В первом случае сделаем замену переменных $x = (1 - \omega^{-2})^{1/2}x_1, y = y_1$ и искомой функции $\psi^F(x_1(1 - \omega^{-2})^{1/2}, y_1, \omega) = \Psi(x_1, y_1, \omega)$. Замечательным свойством указанных областей является их инвариантность относительно такого типа расстояния.

Функция Ψ есть решение ($|\omega| > 1$) задачи Дирихле

$$\Delta\Psi = 0 \text{ в } \Omega, \Psi = 0 \text{ на } \partial\Omega_H, \Psi = F(y_1, \omega) \text{ на } \partial\Omega_v$$

и может быть построена в квадратурах с помощью конформного отображения Ω на некоторую каноническую область. Так как область Ω полигональная, то такое отображение всегда можно построить с помощью интеграла Шварца — Кристоффеля [4], если Ω — односвязная область. Неодносвязность Ω означает, что в жидкости находятся плавающие вертикальные пластины нулевой толщины, закрепленные вдоль линии L . Ниже ограничимся односвязными областями течения, однако важное свойство независимости конформного отображения от параметра ω справедливо и в общем случае.

Пусть аналитическая функция $z = z(\xi)$ ($z = x_1 + iy_1, \xi = \xi + i\eta$) осуществляет конформное отображение верхней полуплоскости $\eta > 0$ на область Ω с сохранением направления обхода границы. При этом $x_1 = x_1(\xi, \eta), y_1 = y_1(\xi, \eta)$. Введем новые функции

$$W(\xi, \eta, \omega) = \Psi[x_1(\xi, \eta), y_1(\xi, \eta), \omega], \quad W_0(\xi, \omega) = F[y_1(\xi, 0), \omega]$$

и заметим, что W есть решение задачи

$$\begin{aligned}\Delta W = 0 \quad (\eta > 0), \quad W = W_0(\xi, \omega) \quad (\eta = 0, \xi \in \Gamma_v), \\ W = 0 \quad (\eta = 0, \xi \in R^1 \setminus \Gamma_v)\end{aligned}$$

(Γ_v — прообраз участков границы $\partial\Omega_v$ при конформном отображении). Если $\partial\Omega_v$ состоит из более чем одного участка, то Γ_v — несвязное множество. В любом случае [5]

$$W(\xi, \eta, \omega) = \frac{1}{\pi} \int_{\Gamma_v} W_0(\xi_1, \omega) \frac{\eta d\xi_1}{(\xi - \xi_1)^2 + \eta^2}.$$

Обратное отображение $\zeta = \zeta(z)$, $\xi = \xi(x_1, y_1)$, $\eta = \eta(x_1, y_1)$ позволяет записать последнюю формулу относительно функции Ψ :

$$\Psi(x_1, y_1, \omega) = \frac{1}{\pi} \int_{\partial\Omega_v} F(y_2, \omega) \frac{\eta(x_1, y_1) \xi_{y_1}(0, y_2) dy_2}{[\xi(x_1, y_1) - \xi(0, y_2)]^2 + \eta^2(x_1, y_1)}.$$

Но функцию Ψ нам достаточно знать при $x_1 = 0$, $y_1 \in \Gamma$, что соответствует в исходной задаче участкам Γ . Введем обозначения $\lambda(y) = \xi(0, y)$, $v(y) = \eta(0, y)$, получим

$$(2.2) \quad \Psi(0, y_1, \omega) = \frac{1}{\pi} \int_{\partial\Omega_v} F(y_2, \omega) \frac{v(y_1) \lambda'(y_2) dy_2}{[\lambda(y_1) - \lambda(y_2)]^2 + v^2(y_1)} \quad (y_1 \in \Gamma).$$

Напомним, что участки Γ и $\partial\Omega_v$ не пересекаются, поэтому подынтегральная функция может иметь особенности только в граничных точках Γ .

Предположим, что $\Psi(0, y_1, \omega)$ известна для всех значений параметра ω , тогда

$$\psi(0, y, t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \Psi(0, y, \omega) e^{i\omega t} d\omega.$$

Но по построению $\psi(0, y, t) \equiv 0$ при $t < 0$, что возможно, если $\Psi(0, y, \omega)$ может быть аналитически продолжена в область $\text{Im } \omega < 0$, причем это продолжение не имеет особых точек. Аналитическое продолжение $\Psi(0, y, \omega)$ эквивалентно в силу (2.2) аналитическому продолжению функции $F(y, \omega)$. Но эта функция аналитическая при $\text{Im } \omega < 0$ по построению. Следовательно, формула (2.2) определяет аналитическую при $\text{Im } \omega < 0$ функцию $\Psi(0, y, \omega)$. При этом $\Psi(0, y, \omega)$ для $\text{Im } \omega = 0$, $|\text{Re } \omega| < 1$ есть предел аналитической функции (2.2) при $\text{Im } \omega \rightarrow 0$, причем предельный переход является непрерывным. Тем самым формула (2.2) определяет $\Psi(0, y, \omega)$ при $\omega \in R^1$. Применение обратного преобразования Фурье окончательно решает задачу

$$(2.3) \quad \psi(0, y, t) = \frac{1}{\pi} \int_{\partial\Omega_v} f(\alpha, t) \frac{v(y) \lambda'(\alpha) d\alpha}{[\lambda(y) - \lambda(\alpha)]^2 + v^2(y)} \quad (y \in \Gamma).$$

Таким образом, значение функции тока на участках Γ точно такое же, как и без учета стратификации.

3. Установившийся режим. Формула (2.3) остается в силе, если $f(y, t)$ не убывает с ростом t . В частности, при $f(y, t) = a(y)e^{i\omega_0 t}$ находим $\psi(0, y, t) = A(y)e^{i\omega_0 t}$, где $A(y) = a(y)$ при $y \in \partial\Omega_v$ и

$$(3.1) \quad A(y) = \frac{1}{\pi} \int_{\partial\Omega_v} a(\alpha) \frac{v(y) \lambda'(\alpha) d\alpha}{[\lambda(y) - \lambda(\alpha)]^2 + v^2(y)} \quad (y \in \Gamma).$$

Последнее замечание дает ответ на вопрос о способе решения задач о генерации и распространении периодических внутренних волн в присутствии препятствий специального вида. А именно: если на вертикальных

твердых границах заданы амплитуда колебаний $a(y)$ и частота колебаний ω_0 , то по формуле (3.1) определяется амплитуда колебаний на участках Γ . После этого в полуполосах, объединение которых дает область течения Ω , решается либо задача Дирихле для эллиптического уравнения (если $|\omega_0| > 1$), либо краевая задача для гиперболического уравнения ($|\omega_0| < 1$). Они решаются методом интегральных преобразований или методом разделения переменных. Заметим, что решения стационарных задач получены как пределы решений нестационарных начально-краевых задач при больших временах.

Частный случай областей указанного класса — односвязные области, симметричные относительно прямой L . Например, Ω есть прямолинейная полоса с вертикальным барьером на дне. По отношению к предлагаемому способу этот случай является вырожденным, так как для симметричных областей рассматриваемая линейная задача может быть модифицирована и сведена к задачам со смешанными краевыми условиями в каждой полуполосе [1].

4. Примеры. В качестве примера определим функцию $A(y)$ согласно формуле (3.1) в задаче о периодических внутренних волнах над уступом. Область течения Ω есть вся плоскость (x, y) без четвертого квадранта, т. е. $\partial\Omega_H = \{y = 0, x > 0\}$, $\partial\Omega_v = \{x = 0, y < 0\}$, $\Gamma = \{x = 0, y > 0\}$, $L = L_\Omega = \{x = 0, -\infty < y < +\infty\}$. Конформное отображение $\zeta(z)$ области течения на верхнюю полуплоскость имеет простой вид $\zeta(z) = z^{2/3}$, $0 < \arg z < 3\pi/2$. Соответственно $\lambda(y) = y^{2/3}/2$ ($y > 0$) и $\lambda(y) = -y^{2/3}$ ($y < 0$), $v(y) = \sqrt[3]{3}y^{2/3}/2$ ($y > 0$). Пусть $a(y) = \delta(y + 1)$, $\delta(y)$ — дельта-функция Дирака (расстояние от источника возмущений до края уступа принимается за характерный линейный размер D). Формула (3.1) дает распределение амплитуд периодических колебаний на Γ :

$$A_1(y) = \frac{1}{\sqrt[3]{3}\pi} \frac{y^{2/3}}{y^{4/3} + y^{2/3} + 1} \quad (y > 0).$$

Видно, что функция тока непрерывна на L , а поле скоростей имеет особенность вблизи края уступа вида $O(r^{-1/3})$, где $r = (x^2 + y^2)^{1/2}$, $r \rightarrow 0$, и квадратично интегрируемо при $y \rightarrow +\infty$, $x = 0$.

Рассмотрим ту же задачу, когда Ω есть плоскость (x, y) с вертикальным барьером $\partial\Omega_v = \{x = \pm 0, y < 0\}$. Тогда $\partial\Omega_H = \emptyset$, $\Gamma = \{x = 0, y > 0\}$. Конформное отображение Ω на верхнюю полуплоскость имеет вид $\zeta(z) = e^{i\pi/4}z^{1/2}$, $-\pi/2 < \arg z < 3\pi/2$. В данной задаче $\partial\Omega_v$ состоит из двух частей, отвечающих двум сторонам пластины, поэтому $\lambda(y) = -\sqrt{-y}$ при $x = +0$, $y < 0$ и $\lambda(y) = -\sqrt{-y}$ при $x = -0$, $y < 0$, $\lambda(y) = 0$ при $y > 0$, $v(y) = \sqrt{-y}$ при $y > 0$. Формула (3.1) дает

$$A(y) = \frac{1}{\pi} \int_{-\infty}^0 a^-(\alpha) \frac{\sqrt{-y}}{2} \frac{d\alpha}{\sqrt{-\alpha}(y - \alpha)} + \frac{1}{\pi} \int_0^{+\infty} a^+(\alpha) \left(-\frac{\sqrt{-y}}{2} \right) \frac{d\alpha}{\sqrt{-\alpha}(y - \alpha)} \quad (y > 0)$$

($a^-(y)$, $a^+(y)$ — амплитуды колебаний левой и правой сторон барьера). Отсюда

$$A(y) = \frac{\sqrt{-y}}{2\pi} \int_{-\infty}^0 [a^+(\alpha) + a^-(\alpha)] \frac{d\alpha}{\sqrt{|\alpha|(y - \alpha)}} \quad (y > 0).$$

Видно, что $A(y) = 0$ при $a^+(\alpha) = -a^-(\alpha)$, т. е. когда меняется толщина барьера при колебаниях. Чтобы иметь возможность сравнить функции $A(y)$ в двух рассмотренных примерах, полагаем $a^-(y) = \delta(y + 1)$, $a^+(y) = 0$, тогда

$$A_B(y) = \frac{1}{2\pi} \frac{\sqrt{-y}}{y + 1}.$$

Индекс B показывает, что функция $A_B(y)$ соответствует задаче с вертикальным барьером. Она обладает теми же свойствами, что и $A_1(y)$ в примере с уступом. Обе эти функции достигают своих максимальных значений при $y = 1$, т. е. в точке, отстоящей от верхнего края препятствия на таком же расстоянии, что и источник, причем $A_1(1) = (3^{3/2}\pi)^{-1}$, $A_B(1) = (4\pi)^{-1}$. Кроме того, при $y > 0$ $0 < A_1(y) < A^B(y)$, что устанавливается непосредственной проверкой.

Для уступа и барьера движение жидкости в левой части области течения ($x < 0$) описывается одной и той же краевой задачей, за исключением значений функции тока при $x = 0$, $y > 0$. Полученные неравенства позволяют ожидать, что при одинаковой интенсивности источника возмущений амплитуды внутренних волн для барьера будут больше, чем для уступа. Наличие горизонтальных границ приводит к уменьшению амплитуды внутренних волн.

5. Дифракция вынужденных внутренних волн на уступе. Рассмотрим модельную начально-краевую задачу

$$(5.1) \quad \Delta\psi_{tt} + \psi_{xx} = \delta'(y)a(x - x_0)H(t) \sin(\omega_0 t) \text{ в } \Omega, \\ \psi = 0 \text{ на } \partial\Omega, \psi = \psi_t = 0 \text{ при } t = -0,$$

которая в приближении Буссинеска описывает распространение вынужденных внутренних волн над уступом. Здесь Ω — вся плоскость (x, y) без четвертого квадранта ($x > 0$, $y < 0$); $H(t)$ — функция Хевисайда ($H(t) = 1$ при $t \geq 0$ и $H(t) = 0$ при $t < 0$); $a(x)$ — гладкая финитная функция ($a(x) = 0$ при $|x| \geq c > 0$, $-x_0 > c$). Внутренние волны генерируются диполями, распределенными на интервале $y = 0$, $x_0 - c < x < x_0 + c$ с плотностью $a(x - x_0)$. Генератор волн начинает действовать в момент $t = 0$, его интенсивность изменяется периодически с частотой ω_0 ($0 < \omega_0 < 1$). Требуется построить главный член асимптотики решения задачи (5.1) при больших временах.

В том случае, когда область, занятая жидкостью, есть вся плоскость ($\Omega = R^2$), решение задачи (5.1) обозначим через $\psi^{(1)}(x, y, t)$. Ясно, что при $t > 0$

$$(5.2) \quad \psi^{(1)}(x, y, t) = \psi_c^{(1)}(x, y) \sin(\omega_0 t) + \psi_H^{(1)}(x, y, t),$$

где $\psi_c^{(1)}(x, y)$ описывает периодический режим движения жидкости и удовлетворяет неоднородному гиперболическому уравнению

$$(5.3) \quad (1 - \omega_0^2) \frac{\partial^2 \psi_c^{(1)}}{\partial x^2} - \omega_0^2 \frac{\partial^2 \psi_c^{(1)}}{\partial y^2} = a(x - x_0) \delta'(y),$$

а $\psi_H^{(1)}(x, y, t)$ описывает нестационарную поправку, обусловленную несогласованностью периодического решения (первое слагаемое в (5.2)) с начальными условиями. Причем $\psi_H^{(1)}(x, y, t) \rightarrow 0$ при $t \rightarrow \infty$. Решение уравнения (5.3) дается формулой Даламбера и имеет вид

$$\psi_c^{(1)}(x, y) = -\frac{1}{2\omega_0^2} \left[a \left(x - x_0 + \frac{\sqrt{1 - \omega_0^2}}{\omega_0} y \right) + a \left(x - x_0 - \frac{\sqrt{1 - \omega_0^2}}{\omega_0} y \right) \right].$$

Носитель гладкой функции $\psi_c^{(1)}(x, y)$ состоит из двух пересекающихся полос

$$S^\pm = \left\{ x, y \mid |x - x_0 \pm \frac{\sqrt{1 - \omega_0^2}}{\omega_0} y| < c \right\},$$

из них только полоса S^+ пересекает границу исходной области Ω . Это пересечение происходит по участку

$$S_\Omega^\pm = \left\{ x, y \mid x = 0, \frac{\omega_0}{\sqrt{1 - \omega_0^2}}(x_0 - c) < y < \frac{\omega_0}{\sqrt{1 - \omega_0^2}}(x_0 + c) \right\},$$

на котором

$$\psi_c^{(1)}(x, y) = -\frac{1}{2\omega_0^2} a \left(\frac{\sqrt{1-\omega_0^2}}{\omega_0} y - x_0 \right).$$

Решение исходной задачи представим как

$$(5.4) \quad \psi(x, y, t) = \psi_c^{(1)}(x, y) \sin \omega_0 t + \psi_\Gamma(x, y, t) + \psi_I(x, y, t),$$

где $\psi_\Gamma(x, y, t)$ обеспечивает выполнение граничных, а $\psi_I(x, y, t)$ — начальных условий. Начально-краевые задачи для этих поправочных функций записутся в форме

$$(5.5) \quad \begin{aligned} & \frac{\partial^2}{\partial t^2} \Delta \psi_\Gamma + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \psi_\Gamma = 0 \text{ в } \Omega, \\ & \psi_\Gamma = \frac{1}{2\omega_0^2} a \left(\frac{\sqrt{1-\omega_0^2}}{\omega_0} y - x_0 \right) \sin(\omega_0 t) \text{ при } x = 0, y < 0, \\ & \psi_\Gamma = 0 \text{ при } x > 0, y = 0, \psi_\Gamma = \frac{\partial}{\partial t} \psi_\Gamma = 0 \text{ при } t = 0, \\ & \frac{\partial^2}{\partial t^2} \Delta \psi_I + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \psi_I = 0 \text{ в } \Omega, \psi_I = 0 \text{ на } \partial\Omega, \\ & \psi_I = 0, \frac{\partial \psi_I}{\partial t} = -\omega_0 \psi_c^{(1)}(x, y) \text{ при } t = 0. \end{aligned}$$

В каждой точке области, занятой жидкостью, $\psi_I(x, y, t) \rightarrow 0$ при $t \rightarrow \infty$, поэтому главный член асимптотики решения задачи (5.1) при больших временах определяется первыми двумя слагаемыми в представлении (5.4). Начально-краевая задача для $\psi_\Gamma(x, y, t)$ имеет вид (1.1), поэтому ее можно решить методом, изложенным в пп. 2, 3. В частности, при больших временах асимптотика решения задачи (5.5) представляется как

$$\psi_\Gamma(x, y, t) = \psi_\Gamma^{(c)}(x, y) \sin(\omega_0 t) + o(1),$$

где $\psi_\Gamma^{(c)}(x, y)$ удовлетворяет уравнению

$$(5.6) \quad \frac{\partial^2}{\partial x^2} \psi_\Gamma^{(c)} = \frac{\omega_0^2}{1 - \omega_0^2} \frac{\partial^2}{\partial y^2} \psi_\Gamma^{(c)},$$

решение которого строится отдельно в левой части области течения ($x < 0, -\infty < y < +\infty$) и в правой ($x > 0, y > 0$). Причем на границе левой части области ($x = -0$) требуется выполнение граничных условий

$$(5.7) \quad \psi_\Gamma^{(c)} = \frac{1}{2\omega_0^2} a \left(\frac{\sqrt{1-\omega_0^2}}{\omega_0} y - x_0 \right) (x = -0, y < 0), \quad \psi_\Gamma^{(c)} = A(y) (x = -0, y > 0),$$

а на границе правой — условий

$$\psi_\Gamma^{(c)} = A(y) (x = +0, y > 0), \quad \psi_\Gamma^{(c)} = 0 (x > 0, y = 0).$$

Здесь

$$A(y) = -\frac{n_0^2 y^{2/3}}{2\sqrt{3}\pi\omega_0^2} \int_{-c}^c \frac{a(\sigma) d\sigma}{(\sigma + x_0)^{1/3} \{ n_0^4 (\sigma + x_0)^{4/3} + n_t^2 (\sigma + x_0)^{2/3} y^{2/3} + y^{4/3} \}};$$

$$n_0 = \omega_0^{1/3} / (1 - \omega_0^2)^{1/6}.$$

Если расстояние от генератора внутренних волн до уступа велико или размер носителя функции $a(x)$ мал, т. е. величина $c/|x_0|$ намного

меньше единицы, то справедлива простая асимптотическая формула

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

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

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

г. Новосибирск

Поступила 20/II 1991 г.

УДК 536.25

A. E. 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