

УДК 532.5 : 534.1

© 1991 г.

А. Г. Петров, А. Н. Чувашов

О ВОЛНАХ КОНЕЧНОЙ АМПЛИТУДЫ НА ГРАНИЦЕ РАЗДЕЛА ДВУХ ПОТОКОВ ТЯЖЕЛОЙ ИДЕАЛЬНОЙ НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТИ

Исследуется плоская задача Коши—Пуассона о волнах на границе раздела двух потоков тяжелой идеальной несжимаемой жидкости, движущихся с различными скоростями при малой неоднородности плотности. Предлагается метод, позволяющий исследовать не только прогрессивные и стоячие волны, но и общую задачу Коши—Пуассона при учете различия скоростей потоков. В основу метода положено линейное интегральное соотношение, связывающее значение гармонической функции на границе и ее производной. Получена система интегродифференциальных уравнений для функции, определяющей профиль волны и скачка потенциала на границе раздела потоков. Найденные уравнения внутренних волн удобны для аналитического и численного исследований. Показана аналогия линейной задачи Коши—Пуассона для рассматриваемых внутренних волн и волн на поверхности тяжелой жидкости. Найденны решения типа прогрессивных и стоячих волн разложением в ряды до третьего порядка малости по амплитуде волны.

Ранее рассматривалась задача о прогрессивных внутренних волнах конечной амплитуды [1, 2] и аналогичная задача [3] при учете различия скоростей верхнего и нижнего потоков. Было дано [4] решение задачи о свободных конечных колебаниях границы раздела двух неограниченных тяжелых жидкостей, покоящихся на бесконечности.

1. Постановка задачи и метод решения. Рассматриваются плоскопараллельные потенциальные волновые течения тяжелой идеальной несжимаемой жидкости в двух полубесконечных областях Ω_+ и Ω_- , разделенных периодической кривой

$$X = x(s, t), Y = y(s, t) \quad (1.1)$$

$$x(s + s_0, t) = \lambda + x(s, t), y(s + s_0, t) = y(s, t)$$

где s — параметр, определяющий длину дуги кривой, s_0 — длина дуги одного периода волны, $\lambda = 2\pi/k$ — длина волны. Ось X направлена по среднему уровню границы раздела, ось Y направлена вертикально вверх, c_+ , c_- , ρ_+ , ρ_- — невозмущенные скорости и плотности верхнего (индекс плюс) и нижнего (индекс минус) потоков.

Предполагается, что средний уровень границы раздела не меняется, т. е.

$$\int_0^\lambda y dx = 0 \quad (1.2)$$

Поля скоростей v_+ и v_- соответственно в областях Ω_+ и Ω_- можно представить в виде

$$v_+ = c_+ + \nabla\varphi_+, v_- = c_- + \nabla\varphi_- \quad (1.3)$$

где скорости $\nabla\varphi_+$ и $\nabla\varphi_-$ стремятся к нулю соответственно при $Y \rightarrow +\infty$ и $Y \rightarrow -\infty$, а потенциалы φ_+ и φ_- имеют период λ по переменной X . Видно, что среднее значение потенциалов по горизонтальному отрезку

$Y = Y_0$ ($0 \leq X \leq \lambda$) не зависит от Y

$$\bar{\varphi}_{\pm} = \frac{1}{\lambda} \int_0^{\lambda} \varphi_{\pm}(X, Y) dX, \quad \frac{d\bar{\varphi}_{\pm}}{dY} \equiv 0 \quad (1.4)$$

Действительно, дифференцируя равенство (1.4) по Y получим расход жидкости через горизонтальный отрезок, равный нулю в силу (1.2). Таким образом, средние постоянные величины $\bar{\varphi}_+$ и $\bar{\varphi}_-$ можно считать равными предельным значениям соответствующих потенциалов при $Y \rightarrow +\infty$ и $Y \rightarrow -\infty$.

Спроектируем скорости (1.3) на нормаль n , компоненты которой

$$n_x = -\partial y / \partial s, \quad n_y = \partial x / \partial s \quad (1.5)$$

и запишем условия непрерывности нормальной скорости v на границе

$$v = -c_+ \partial y / \partial s + \partial \varphi_+ / \partial n = -c_- \partial y / \partial s + \partial \varphi_- / \partial n \quad (1.6)$$

Потенциалы φ_+ и φ_- удовлетворяют уравнению Лапласа соответственно в областях Ω_+ и Ω_- , поэтому их нормальные скорости и значения на границе связаны линейными соотношениями

$$A \partial \varphi_{\pm} / \partial n - B \varphi_{\pm} = \mp 1/2 (\varphi_{\pm} - \bar{\varphi}_{\pm}) \quad (1.7)$$

где A и B — линейные операторы, вид которых и свойства будут указаны в разд. 3. Соотношения (1.6) и (1.7) представляют четыре уравнения для определения пяти функций v , $\partial \varphi_+ / \partial n$, $\partial \varphi_- / \partial n$, φ_+ , φ_- , заданных на известной границе. Недостающее пятое уравнение вытекает из условия непрерывности давления.

Идея применения интегральных соотношений типа (1.7) ранее применялась во многих работах [5] и, в частности, для численного исследования волн на поверхности тяжелой жидкости. Ниже этот метод распространяется для изучения внутренних волн. Непосредственная реализация метода затруднительна, так как требует решения сложной системы интегральных уравнений. В разд. 2 эта система разрешается аналитически относительно трех неизвестных функций и, таким образом, будет получена система двух уравнений относительно двух оставшихся функций.

2. Решение системы интегральных уравнений. Вместо функций φ_+ и φ_- и чисел c_+ и c_- введем φ , f , c , Δc при помощи соотношений

$$\varphi_{\mp} = \varphi \pm 1/2 f, \quad c_{\mp} = c \pm 1/2 \Delta c \quad (2.1)$$

Подставим выражения (1.6) и (2.1) в систему (1.7)

$$A [v + (c \pm 1/2 \Delta c) \partial y / \partial s] - B [\varphi \pm 1/2 f] = \mp 1/2 (\varphi \pm 1/2 f - \bar{\varphi}_{\mp}) \quad (2.2)$$

Разрешаем систему (2.2) относительно функций v и φ .

Для этого введем функции тока ψ_- и ψ_+ , соответствующие φ_- , φ_+ и запишем условия Коши—Римана на границе для аналитических функций $\varphi_{\pm} + i\psi_{\pm}$

$$\partial \psi_{\pm} / \partial s = -\partial \varphi_{\pm} / \partial n, \quad \partial \psi_{\pm} / \partial n = \partial \varphi_{\pm} / \partial s \quad (2.3)$$

Для ψ_{\pm} справедливы также соотношения (1.7), которые при помощи (2.3) можно представить следующим образом:

$$A (\partial \varphi / \partial s \mp 1/2 \partial f / \partial s) - B \psi_{\pm} = 1/2 (\psi_{\pm} - \bar{\psi}_{\pm}) \quad (2.4)$$

Из (2.3) и (1.6) следует

$$\partial (\psi_- - \psi_+) / \partial s = -\partial (\varphi_- - \varphi_+) / \partial n = \Delta c \partial y / \partial s \quad (2.5)$$

$$\psi_- - \psi_+ = \Delta c y + \bar{\psi}_- - \bar{\psi}_+, \quad \psi_{\pm} = \psi \pm 1/2 (-\Delta c y + \bar{\psi}_- - \bar{\psi}_+)$$

Подставив последнее соотношение в (2.4), получим систему, аналогичную (2.2)

$$\mathbf{A} (\partial\varphi/\partial s \mp 1/2 \partial f/\partial s) - \mathbf{B} (\psi \pm 1/2 \Delta c y) = \mp 1/2 (\psi \mp 1/2 \Delta c y - \bar{\psi}) \quad (2.6)$$

Из систем уравнений (2.2) и (2.6) найдем

$$\varphi = \bar{\varphi} + \mathbf{B}f - \Delta c \mathbf{A} \partial y / \partial s, \quad \psi = \bar{\psi} - \mathbf{A} \partial f / \partial s - \Delta c \mathbf{B} y \quad (2.7)$$

Из (1.6) и (2.3) можно выразить v через ψ

$$v + c \frac{\partial y}{\partial s} = \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial n} (\varphi_- + \varphi_+) = - \frac{\partial \psi}{\partial s}$$

откуда найдем

$$v + c \frac{\partial y}{\partial s} = \frac{\partial}{\partial s} \left(\mathbf{A} \frac{\partial f}{\partial s} + \Delta c \mathbf{B} y \right) \quad (2.8)$$

При подстановке в систему уравнений (2.2), (2.6) ее решений, определяемых формулами (2.7), (2.8), очевидно, получим тождественные равенства. Отсюда вытекают следующие тождества, вскрывающие связь операторов \mathbf{A} и \mathbf{B} и их свойства

$$\begin{aligned} \mathbf{A} \frac{\partial}{\partial s} \mathbf{A} \frac{\partial f}{\partial s} - \mathbf{B}^2 f + \frac{1}{4} (f - \bar{f}) &= 0 \\ \mathbf{A} \frac{\partial}{\partial s} \mathbf{B} f + \mathbf{B} \mathbf{A} \frac{\partial f}{\partial s} &= 0 \end{aligned} \quad (2.9)$$

Тождества (2.9) справедливы для любых функций $y(s)$, $f(s)$.

3. Операторы \mathbf{A} и \mathbf{B} . Примем период рассматриваемого волнового движения равным 2π . Ядра операторов \mathbf{A} и \mathbf{B} выражаются через функцию Грина W для полубесконечной полосы ширины 2π , ограниченной кривой $x(s, t)$, $y(s, t)$ с периодом по x , равным 2π :

$$\begin{aligned} W &= 1/2 \ln [2 (\operatorname{ch} \bar{y} - \cos \bar{x})] \\ \frac{\partial W}{\partial n'} &= - \frac{\partial y(s')}{\partial s'} \frac{\partial W}{\partial \bar{x}} + \frac{\partial x(s')}{\partial s'} \frac{\partial W}{\partial \bar{y}} \\ \bar{x} &= x(s') - x(s), \quad \bar{y} = y(s') - y(s) \end{aligned} \quad (3.1)$$

$$\mathbf{A} f = \frac{1}{2\pi} \int_0^{s_0} W f(s') ds', \quad \mathbf{B} f = \frac{1}{2\pi} \int_0^{s_0} \frac{\partial W}{\partial n'} (f(s') - f(s)) ds'$$

Разлагая по степеням малого параметра функцию Грина

$$\begin{aligned} W &= \ln \left| 2 \sin \frac{\bar{x}}{2} \right| + \frac{1}{8} \bar{y}^2 / \sin^2 \frac{\bar{x}}{2} + \dots \\ \ln \left| 2 \sin \frac{\bar{x}}{2} \right| &= - \cos \bar{x} - \frac{1}{2} \cos 2\bar{x} - \dots - \frac{1}{n} \cos n\bar{x} - \dots \end{aligned}$$

можно найти разложения операторов по степеням \bar{y} в виде

$$\mathbf{A} = \mathbf{A}_0 + \mathbf{A}_2 + \dots, \quad \mathbf{B} = \mathbf{B}_1 + \dots \quad (3.2)$$

где индекс равен порядку малости по \bar{y} соответствующего интегрального оператора. Подставляя разложение (3.2) в (2.9), получим тождества для операторов $\mathbf{A}_0, \mathbf{B}_1, \dots$

$$\mathbf{A}_0 \frac{\partial}{\partial x} \mathbf{A}_0 \frac{\partial f}{\partial x} + \frac{1}{4} (f - \bar{f}) = 0, \quad \mathbf{A}_0 \frac{\partial}{\partial x} \mathbf{B}_1 f + \mathbf{B}_1 \mathbf{A}_0 \frac{\partial f}{\partial x} = 0 \quad (3.3)$$

Оператор \mathbf{A}_0 связан с известным в теории интегральных операторов оператором Гильберта \mathbf{H} [6]

$$\mathbf{H} f = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \operatorname{ctg} \frac{\bar{x}}{2} f(x') dx' = - 2\mathbf{A}_0 \frac{\partial f}{\partial x} \quad (3.4)$$

Следует отметить, что все формулы, полученные в разд. 3, распространяются на случай аperiодического волнового движения с границей $y(x, t)$ и функцией $f(x, t)$, заданных на бесконечном отрезке $x \in (-\infty, +\infty)$, удовлетворяющих некоторым условиям гладкости. При этом W будет функцией Грина для полубесконечной области: $W = 1/2 \ln(x^2 + y^2)$ Операторы A_0 и H таковы:

$$A_0 f = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} \ln|x' - x| f(x') dx', \quad Hf = \frac{1}{\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} f(x') (x' - x)^{-1} dx'$$

$$H^2 f = -f, \quad Hf = -2A_0 f \quad (3.5)$$

4. Динамическое условие. Запишем интеграл Коши—Лагранжа для нижнего слоя идеальной жидкости плотности ρ_- в точке на границе раздела

$$p_- + \rho_- \left[\frac{\partial' \varphi_-}{\partial t} + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \varphi_-}{\partial s} \right)^2 + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \varphi_-}{\partial n} \right)^2 + gy \right] = b_-(t) \quad (4.1)$$

Перейдем в абсолютную систему координат, относительно которой поток имеет скорость c_-

$$\frac{\partial \varphi_-}{\partial n} = v + c_- \frac{\partial y}{\partial s}, \quad \frac{\partial' \varphi_-}{\partial t} = \frac{\partial \varphi_-}{\partial t} + c_- \frac{\partial \varphi_-}{\partial x} \quad (4.2)$$

Выразим частную производную $\partial/\partial t$ при постоянных эйлеровых координатах через частную производную $\partial'/\partial t$ в точке, движущейся по границе с касательной скоростью u , а производную по x через производные по s и по n

$$\frac{\partial \varphi_-}{\partial t} = \frac{\partial' \varphi_-}{\partial t} - u \frac{\partial \varphi_-}{\partial s} - v \frac{\partial \varphi_-}{\partial n}, \quad \frac{\partial \varphi_-}{\partial x} = \frac{\partial \varphi_-}{\partial s} \frac{\partial x}{\partial s} - \frac{\partial \varphi_-}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial s}$$

Отсюда при помощи (4.2) получим

$$\frac{\partial' \varphi_-}{\partial t} = \frac{\partial' \varphi_-}{\partial t} - u \frac{\partial \varphi_-}{\partial s} + c_- \frac{\partial \varphi_-}{\partial s} \frac{\partial x}{\partial s} - \left(\frac{\partial \varphi_-}{\partial n} \right)^2 \quad (4.3)$$

Подставляя соотношение (4.3) в (4.1), с помощью (4.2) получим выражение давления p_- в абсолютной системе координат через функции от аргументов s, t , определяющих положение точки на границе раздела потоков. Аналогичное выражение справедливо и для p_+

$$p_{\pm}(s, t) = b_{\pm} - \rho_{\pm} \left[\frac{\partial' \varphi_{\pm}}{\partial t} - u \frac{\partial \varphi_{\pm}}{\partial s} + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \varphi_{\pm}}{\partial s} \right)^2 - \frac{1}{2} v^2 + gy + \right. \\ \left. + c_{\pm} \left(\frac{\partial x}{\partial s} \frac{\partial \varphi_{\pm}}{\partial s} - v \frac{\partial y}{\partial s} \right) - \frac{1}{2} c_{\pm}^2 \left(\frac{\partial y}{\partial s} \right)^2 \right] \quad (4.4)$$

Условие непрерывности давления $p_+ - p_- = 0$ дает последнее замыкающее уравнение. При условии малой неоднородности плотности

$$\Delta \rho / \rho \ll 1, \quad \rho = 1/2 (\rho_- + \rho_+), \quad \Delta \rho = \rho_- - \rho_+ \quad (4.5)$$

уравнение непрерывности давления на границе раздела примет вид

$$\frac{\partial' f}{\partial t} = - \frac{\Delta \rho}{\rho} gy + \left(u - c \frac{\partial x}{\partial s} \right) \frac{\partial f}{\partial s} + \Delta c \left(v + c \frac{\partial y}{\partial s} \right) \frac{\partial y}{\partial s} - \\ - \frac{\partial \varphi}{\partial s} \left(\frac{\partial f}{\partial s} + \Delta c \frac{\partial x}{\partial s} \right) + \Delta b \quad (4.6)$$

Добавляя уравнения для координат x, y границы раздела

$$\frac{\partial' x}{\partial t} = -v \frac{\partial y}{\partial s} + u \frac{\partial x}{\partial s}, \quad \frac{\partial' y}{\partial t} = v \frac{\partial x}{\partial s} + u \frac{\partial y}{\partial s} \quad (4.7)$$

а также выражения (2.7), (2.8) для φ и v

$$\varphi = \bar{\varphi} + \mathbf{B}f - \Delta c \mathbf{A} \frac{\partial y}{\partial s}, \quad v = \frac{\partial}{\partial s} \left(\mathbf{A} \left| \frac{\partial f}{\partial s} \right. + \Delta c \mathbf{B}y - cy \right) \quad (4.8)$$

получим полную систему уравнений для определения функций $f(l, t)$, $x(l, t)$, $y(l, t)$, где $l(s, t)$ — произвольный параметр, определяющий положение точки на границе раздела. Касательная скорость $u(l, t)$ зависит от выбора параметра l , т. е. от распределения точек x, y на границе. Если исходить из соображений устойчивости численной схемы, то целесообразно [7] выбрать $l = s$, тогда точки x, y будут распределены равномерно по длине.

Под $\partial^l/\partial t$ понимается частная производная функций по времени при постоянном l .

Для аналитического исследования задачи удобно выбрать $l = x$, тогда из (4.6) и (4.7) получим систему уравнений для двух функций $f(x, t)$ и $y(x, t)$

$$\begin{aligned} \frac{\partial f}{\partial t} = & \left[1 + \left(\frac{\partial y}{\partial x} \right)^2 \right]^{-1} \left[\left(\frac{\partial f}{\partial x} + \Delta c \right) \left(v_y \frac{\partial y}{\partial x} - \frac{\partial \Phi}{\partial x} \right) - \right. \\ & \left. - c \frac{\partial f}{\partial s} + \Delta c c \left(\frac{\partial y}{\partial s} \right)^2 \right] - \frac{\Delta \rho}{\rho} g y + \Delta b \\ & \frac{\partial y}{\partial t} = v_y \end{aligned} \quad (4.9)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial \Phi}{\partial x} &= \frac{\partial}{\partial x} \left(\mathbf{B} f - \Delta c \mathbf{A} \frac{\partial y}{\partial s} \right) \\ v_y &= \frac{\partial}{\partial x} \left(\mathbf{A} \frac{\partial f}{\partial s} + \Delta c \mathbf{B} y - c y \right) \end{aligned}$$

Система уравнений (4.9) или эквивалентная ей система (4.6), (4.7) описывает задачу Коши — Пуассона для внутренних волн конечной амплитуды при единственном ограничении $\Delta \rho / \rho \ll 1$.

5. Линейная задача Коши — Пуассона. Выделяя в системе уравнений (4.9) линейные по f и y члены, получим

$$\begin{aligned} \frac{\partial^c f}{\partial t} &= - \frac{\Delta \rho}{\rho} g y - \frac{1}{2} \Delta c^2 \mathbf{H} \frac{\partial y}{\partial x} \\ \frac{\partial^c y}{\partial t} &= - \frac{1}{2} \mathbf{H} \frac{\partial f}{\partial x}, \quad \left(\frac{\partial^c}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial t} + c \frac{\partial}{\partial x} \right) \end{aligned} \quad (5.1)$$

где \mathbf{H} — оператор Гильберта, определяемый по (3.4), (3.5). Для получения решения системы (5.1) требуется задать начальные условия для функций f и y .

Проведем сравнение сформулированной задачи Коши — Пуассона для внутренних волн с аналогичной задачей для поверхностных волн. Как известно [8], для решения последней задачи требуется найти потенциал Φ — гармонический в нижней полуплоскости $Y \leq 0$, и функцию $\eta(X, t)$, удовлетворяющие при $Y = 0$ условиям

$$\frac{\partial' \Phi}{\partial t'} = -g \eta, \quad \frac{\partial' \eta}{\partial t'} = \frac{\partial \Phi}{\partial Y} = -\mathbf{H} \frac{\partial \Phi}{\partial X} \left(\frac{\partial'}{\partial t'} = \frac{\partial}{\partial t'} + c' \frac{\partial}{\partial X} \right) \quad (5.2)$$

Последнее равенство можно получить из интегрального соотношения (2.4) на границе полуплоскости.

Если скорости потоков равны ($\Delta c = 0$), то задача (5.1) эквивалентна задаче (5.2), при замене

$$\Phi = f/\mu, \quad t' = t\mu, \quad c' = c/\mu, \quad \eta = y, \quad \mu = \sqrt{2\Delta\rho/\rho} \quad (5.3)$$

решение задачи Коши — Пуассона для поверхностных волн дает решение задачи для внутренних волн.

В общем случае при $\Delta c \neq 0$ можно исключить y из системы (5.1), тогда получим уравнение для функции $f(x, t)$

$$\frac{\partial^2 f}{\partial t^2} + \frac{1}{4} \Delta c^2 \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} - \frac{1}{2} \frac{\Delta \rho}{\rho} g H \frac{\partial f}{\partial x} = 0 \quad (5.4)$$

Аналогично можно получить такое же уравнение для $y(x, t)$. Если воспользоваться соотношениями

$$H(\cos kx) = -\sin kx, \quad H(\sin kx) = \cos kx \quad (5.5)$$

то можно получить решение уравнения (5.4) в виде стоячей и прогрессивной волн. В системе координат, в которой $c = 0$ эти решения имеют вид

$$f = \sin \sigma t \cos kx, \quad f = \sin(kx - \sigma t) \quad (5.6)$$

$$\sigma = \pm \sqrt{\frac{1}{2} \frac{\Delta \rho}{\rho} gk - \frac{1}{4} k^2 \Delta c^2}$$

Точное значение частоты линейных стоячих волн определяется формулой [9]

$$\sigma = \pm \sqrt{\frac{1}{2} \frac{\Delta \rho}{\rho} gk - \frac{1}{4} k^2 \Delta c^2 \left(1 - \frac{1}{4} \left(\frac{\Delta \rho}{\rho}\right)^2\right)} \quad (5.7)$$

которая имеет отличие второго порядка малости по параметру $\Delta \rho / \rho$.

6. Прогрессивные и стоячие волны. Для определения прогрессивных волн в уравнениях (4.9) следует положить $v_y = \partial y / \partial t = 0$ и $\partial f / \partial t = 0$, тогда система уравнений примет вид

$$c y = A \frac{\partial i}{\partial s} + \Delta c B y \quad (6.1)$$

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial f}{\partial x} + \Delta c\right) \frac{\partial}{\partial x} \left(\Delta c A \frac{\partial y}{\partial s} - B f\right) - c \frac{\partial f}{\partial x} + c \Delta c \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2 + \\ + \left(\Delta b - \frac{\Delta \rho}{\rho} g y\right) \left(1 + \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2\right) = 0 \end{aligned}$$

Решение системы (6.1), порожденное линейным приближением (5.6) с точностью до членов третьего порядка имеет вид

$$\begin{aligned} k y &= \varepsilon \cos kx + \varepsilon^2 y_2 \cos 2kx + \varepsilon^3 y_3 (-\cos kx + \cos 3kx) \quad (6.2) \\ c^2 &= c_0^2 + \varepsilon^2 c_2 \quad (c_0^2 = q - 1/4 \Delta c^2, \quad c_2 = 1/2 q + 1/2 q^{-1} c_0^2 \Delta c^2) \\ y_2 &= 1/2 q^{-1} c_0 \Delta c, \quad y_3 = 1/2 c_0^2 \Delta c^2 q^{-2} - 1/3 \\ q &= 1/2 g k^{-1} \Delta \rho / \rho \end{aligned}$$

Было найдено [3] аналитическое решение типа прогрессивной волны до второго порядка малости по амплитуде волны ε при учете сдвига скорости одного потока относительно другого (т. е. в нашей постановке $\Delta c \neq 0$). С точностью до выбора системы координат решение (6.2) согласуется с решением, данным в [3].

Для определения стоячих волн положим в (4.9) $c = 0$, система уравнений примет вид

$$\frac{\partial f}{\partial t} = \left(1 + \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2\right)^{-1} \left(\frac{\partial f}{\partial x} + \Delta c\right) \left(v_y \frac{\partial y}{\partial x} - \frac{\partial \varphi}{\partial x}\right) - \frac{\Delta \rho}{\rho} g y + \Delta b, \quad \frac{\partial y}{\partial t} = v_y \quad (6.3)$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \left(B f - \Delta c A \frac{\partial y}{\partial s}\right)$$

$$v_y = \frac{\partial}{\partial x} \left(A \frac{\partial f}{\partial s} + \Delta c B y\right)$$

Решение системы (6.3) для профиля волны имеет вид

$$ky = \varepsilon \cos \sigma t \cos kx + \varepsilon^2 y_{22} \sin 2\sigma t \sin 2kx + \\ + \varepsilon^3 [(y_{11} \cos \sigma t + y_{31} \cos 3\sigma t) \cos kx + (y_{13} \cos \sigma t + y_{33} \cos 3\sigma t) \times \\ \times \cos 3kx] \quad (6.4)$$

$$\sigma^2 = \sigma_0^2 + \sigma_2 \varepsilon^2$$

$$\sigma_0^2 = \left(q - \frac{1}{4} \Delta c^2 \right) k^2, \quad \sigma_2 = -\frac{1}{16} (q - 4\Delta c^2 + q^{-1} \Delta c^4) k^2$$

$$y_{22} = \frac{1}{2} q^{-1} k^{-1} \Delta c \sigma_0$$

$$y_{11} = \frac{9}{64} - \frac{5}{16} q^{-1} \Delta c^2 + \frac{1}{8} q^{-2} \Delta c^4 - \frac{1}{256} \Delta c^2 k^2 q_0^{-2}$$

$$y_{31} = -\frac{1}{64} + \frac{1}{16} q^{-1} \Delta c^2 + \frac{1}{256} \Delta c^2 k^2 \sigma_0^{-2}$$

$$y_{13} = -\frac{3}{32}, \quad y_{33} = -\frac{1}{32} + \frac{1}{2} q^{-2} k^{-2} \Delta c^2 \sigma_0^2$$

В частном случае, при $\Delta c = 0$, имеем

$$ky = \varepsilon \cos \sigma t \cos kx + \varepsilon^3 \left[\left(\frac{9}{64} \cos \sigma t - \frac{1}{64} \cos 3\sigma t \right) \cos kx + \right. \\ \left. + \left(-\frac{3}{32} \cos \sigma t - \frac{1}{32} \cos 3\sigma t \right) \cos 3kx \right] \quad (6.5)$$

$$\sigma^2 = \frac{1}{2} \frac{\Delta \rho}{\rho} gk - \frac{1}{32} \frac{\Delta \rho}{\rho} gk \varepsilon^2$$

Заметим, что в выражении (6.5) для профиля волны $y(x, t)$ отсутствует слагаемое при ε^2 , более того, из уравнений (4.9) видно, что при $\Delta c = 0$ в главном приближении $\Delta \rho / \rho \ll 1$ волна симметрична относительно оси абсцисс. Частное при $\Delta c = 0$ решение (6.5) согласуется с решением [4], где проведено разложение до третьего порядка малости по параметру $\zeta = \varepsilon + \frac{7}{64} \varepsilon^3$. Разложение в ряды до пятого порядка по ε в [10] также находится в согласии с (6.5).

ЛИТЕРАТУРА

1. Кочин Н. Е. Точное определение установившихся волн конечной амплитуды на поверхности раздела двух жидкостей конечной глубины // Собр. соч. М.; Л.: Изд-во АН СССР, 1949. Т. 2 С. 43—75.
2. Синха С. Р. П. Точная теория установившихся волн на свободной поверхности и поверхности раздела двух жидкостей // Докл. АН СССР. 1966. Т. 168. № 1. С. 47—50.
3. Saffman P. G., Yuen H. C. Finite-amplitude interfacial waves in the presence of a current // J. Fluid Mech. 1982. V. 123. P. 459—476.
4. Секерж-Зенькович Я. И. К теории свободных конечных колебаний поверхности раздела двух неограниченных тяжелых жидкостей разных плотностей // Докл. АН СССР. 1961. Т. 136. № 1. С. 51—54.
5. Бреббия К., Теллес Ж., Врубел Л. Методы граничных элементов. М.: Мир. 1987. 524 с.
6. Бейтмен Г., Эрдейи А. Таблицы интегральных преобразований. Т. 2. Преобразования Бесселя. Интегралы от специальных функций. М.: Наука, 1970. 327 с.
7. Воинов В. В., Воинов О. В., Петров А. Г. Метод расчета потенциального обтекания тела вращения потоком несжимаемой жидкости // Журн. вычисл. математики и мат. физики. 1974. Т. 14. № 3. С. 797—802.
8. Сретенский Л. Н. Теория волновых движений жидкости. М.: Наука, 1977. 815 с.
9. Ламб Г. Гидродинамика. М.; Л.: Гостехиздат, 1947. 928 с.
10. Rottman J. W. Steep standing waves at a fluid interface // J. Fluid Mech. 1982. V. 124. P. 283—306.

Москва

Поступила в редакцию
24.IV.1990