

УДК 534.131.2

© 1994 г. Л. Д. АКУЛЕНКО, С. В. НЕСТЕРОВ

## ПАРАМЕТРИЧЕСКОЕ ВОЗБУЖДЕНИЕ КОЛЕБАНИЙ ТЕЛА С ПОЛОСТЬЮ, ЗАПОЛНЕННОЙ СТРАТИФИЦИРОВАННОЙ ЖИДКОСТЬЮ

Исследуется задача о горизонтальных перемещениях под действием заданных сил твердого тела с прямоугольной полостью, содержащей двухслойную тяжелую жидкость. Предполагается, что основание перемещается вертикально, т. е. имеет место параметрическое возбуждение внутренних волн в жидкости. Получена самосогласованная замкнутая задача Коши для интегродифференциального уравнения, описывающего движение тела. Найдены выражения для потенциалов скоростей и уравнения поверхности раздела, позволяющие определить кинематические и динамические характеристики волновых движений. Выявлен резонансный механизм неустойчивости (экспоненциального роста амплитуды) колебаний тела (и жидкости) при гармоническом параметрическом возбуждении внутренних волн. Подходы [1—4] в работе развиваются на случай подвижного основания. Параметрическое возбуждение внутренних волн стратифицированной жидкости в вертикально колеблющемся сосуде теоретически и экспериментально изучались в [5, 6] и других работах.

**1. Постановка задачи.** Рассматривается колебательная система, представленная на фигуре. Твердое тело  $M$  может перемещаться вдоль оси  $X'$  подвижной системы, которая может вертикально перемещаться. На тело действует горизонтальная сила  $F$ , зависящая от фазовых переменных, характеризующих движение тела относительно подвижной системы. Внутри тела имеется прямоугольная полость, целиком заполненная тяжелой идеальной несжимаемой стратифицированной (двухслойной) жидкостью (см. фигуру). Предположим, что в начальный момент времени система покоится, поверхность раздела жидкостей горизонтальна, импульсивное давление не прилагается. Ставится задача определить движение тела и жидкости при  $t > 0$ .

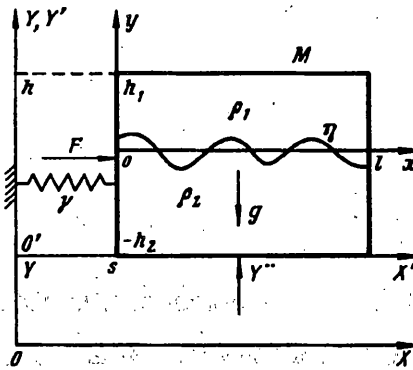
Для его описания вводятся три неврацающиеся системы координат с взаимно параллельными осями. Система  $O'X'Y'$  может поступательно перемещаться вдоль оси  $Y$  относительно инерциальной системы  $OXY$ , ось  $X$  которой параллельна горизонту, а  $Y$  направлена вертикально вверх против вектора сил тяготения. С телом  $M$  связана подвижная система  $oxy$ , ось  $y$  которой направлена вертикально вверх, как и  $Y, Y'$ , а ось  $x$  параллельна  $X, X'$  и проходит через линию раздела жидкостей в невозмущенном состоянии.

Полость и жидкость имеют характеристики:  $l$  — ширина полости,  $h$  — ее высота;  $h_1, h_2$  ( $h_{1,2} > 0$ ) — толщины верхнего и нижнего слоев соответственно ( $h_1 + h_2 = h$ ), плотности которых  $\rho_1, \rho_2$ , причем  $\rho_2 > \rho_1 \geq 0$ , т. е. жидкость устойчиво стратифицирована.

Следуя [1, 2], запишем уравнения гидродинамики для каждого слоя  $D_1, D_2$  в системе координат, связанной с твердым телом, т. е. в системе  $oxy$ . В силу предположения о несжимаемости жидкостей имеем уравнения состояния

$$\partial^2 \Phi / \partial x^2 + \partial^2 \Phi / \partial y^2 = 0, \quad \Phi = \Phi_{1,2}(t, x, y) \quad (1.1)$$

$$(x, y) \in D_{1,2}: \quad \begin{aligned} D_1 &= \{x, y; \quad 0 < x < l, \quad h_1 > y > 0\} \\ D_2 &= \{x, y; \quad 0 < x < l, \quad 0 > y > -h_2\} \end{aligned}$$



Здесь  $\Phi_{1,2}$  — потенциалы скоростей в соответствующей области  $D_{1,2}$ . Заметим, что задача рассматривается в плоской линейной постановке: переменная  $z$  явно не входит.

Граничное условие на поверхности раздела жидкостей, характеризующее равенство давлений, имеет вид

$$(\rho_2 \Phi_2 - \rho_1 \Phi_1)_{y=0} - (\rho_2 - \rho_1) g' \eta = -(\rho_2 - \rho_1) c' x, \quad 0 \leq x \leq l, \quad t > 0$$

$$g' = g' (t) \equiv g + Y'' (t) \quad (1.2)$$

Здесь точками обозначены производные по времени,  $Y(t)$  — вертикальная координата точки  $O'$  в инерциальной системе ( $X = \text{const}$ ),  $g$  — ускорение сил тяготения,  $c = s'$  — относительная скорость перемещения  $s$  тела (вдоль горизонтальной оси  $X'$ ),  $\eta = \eta(t, x)$  — возвышение поверхности раздела над уровнем  $y = 0$ , т. е.  $y = \eta(t, x)$  — уравнение поверхности раздела. Смысл и отличие соотношения (1.2) от приведенных в [1, 2] состоит в том, что ускорение сил тяготения  $g$  заменяется на  $g' = g + Y''$  ( $Y'' = Y''(t)$ ). Далее, в относительной системе координат имеем условие непроникновения частиц жидкости на поверхности раздела в линейном приближении

$$\eta' = -\Phi_1' |_{y=0} = -\Phi_2' |_{y=0}, \quad 0 \leq x \leq l, \quad t > 0. \quad (1.3)$$

где штрихи с индексом внизу означают производные по соответствующим пространственным координатам. Заметим, что условие (1.2) носит динамический характер, а соотношения (1.3) — кинематический, т. е. частицы жидкости на поверхности раздела движутся вместе с граничной поверхностью.

На твердых стенках полосы должны выполняться условия непроницаемости

$$\Phi_{1,2x} |_{x=0, l} = \Phi_{1,2y} |_{y=h_1, -h_2} \equiv 0 \quad (1.4)$$

Начальные условия, как отмечалось, нулевые ( $(x, y) \in D_{1,2}$ ):

$$\Phi_{1,2}(0, x, y) = 0, \quad \eta(0, x) = 0 \quad (1.5)$$

что отвечает состоянию покоя жидкости при  $t=0$ . Предположим, что для  $t > 0$  задана достаточно гладкая функция  $Y = Y(t)$ , а также известна сила  $F$ , действующая на тело вдоль оси  $X'$ ; далее полагаем, что  $F = F(t, s, s')$ . Ставится задача определить горизонтальное движение тела под действием силы  $F$  и реакции жидкости при следующих начальных условиях

$$s(0) = s^0, \quad s'(0) = 0 \quad (c(0) = 0) \quad (1.6)$$

согласованных с условиями (1.5), налагаемыми на потенциалы скоростей и поверхность раздела жидкости. Кроме того, требуется определить кинематические

и динамические параметры жидкости, такие как потенциалы скоростей, распределения скоростей и давлений, уравнение поверхности и др.

Решение задачи строим, следуя [1—4]. Существенное отличие поставленной задачи заключается в наличии переменного члена  $Y^{**}(t)$  в (1.2), который может приводить к параметрическому возбуждению колебаний. Далее рассматривается интересный для приложений случай периодической функции  $Y^{**}(t)$  и возвращающей квазилинейной силы  $F$ :

$$F = F(t, s, s') = -\gamma s + f(t, s, s'), \quad \gamma = \text{const} > 0 \quad (1.7)$$

где  $f$  — возмущающее воздействие.

Заметим, что многостороннее изучение задачи о параметрическом возбуждении внутренних волн в стратифицированной жидкости в прямоугольном сосуде, совершающем только вертикальные периодические колебания, теоретически и экспериментально проводилось в [5, 6] и других работах. Однако до настоящего времени неизвестны в печати результаты о параметрическом возбуждении колебаний твердого тела с полостью, заполненной стратифицированной жидкостью, имеющего также горизонтальную степень свободы. Эта задача представляет значительный интерес в теоретическом и прикладном аспектах.

2. Решение краевой задачи. Предположим пока, что относительные горизонтальные перемещения тела  $s(t)$  известны и являются достаточно гладкими. Выражения для искомых потенциалов  $\Phi_{1,2}(t, x, y)$  и поверхности  $\eta(t, x)$  ищем методом разделения переменных в виде одинарных рядов

$$\begin{aligned} \Phi_{1,2} &= A_{1,2}(t) + \sum_{k=0}^{\infty} B_{2k+1}^{(1,2)}(t) \cos(2k+1)x^* \operatorname{ch}(2k+1)(y^* - y_{1,2}^*) \\ \eta &= \sum_{k=0}^{\infty} W_{2k+1}(t) \cos(2k+1)x^* \end{aligned} \quad (2.1)$$

$$x^* = \pi x \Gamma^{-1}, \quad y^* = \pi y \Gamma^{-1}, \quad y_1^* = \pi h_1 \Gamma^{-1}, \quad y_2^* = -\pi h_2 \Gamma^{-1}$$

Здесь  $A_{1,2}(t)$ ,  $B_{2k+1}^{(1,2)}(t)$ ,  $W_{2k+1}(t)$  — неизвестные функции (коэффициенты Фурье), подлежащие определению. Заметим, что потенциалы  $\Phi_{1,2}$  (2.1) удовлетворяют условиям непротекания (1.4). Для нахождения неизвестных коэффициентов подставим ряды (2.1) в граничные условия на поверхности раздела (1.2), (1.3) и используем свойство линейной независимости собственных координатных функций. Из (1.2) следует счетная система дифференциальных уравнений

$$\rho_2 A_2' - \rho_1 A_1' = -1/2 (\rho_2 - \rho_1) \Gamma^{-1} c' \quad (2.2)$$

$$\begin{aligned} \rho_2 B_{2k+1}^{(2)} \operatorname{ch}(2k+1)y_2^* - \rho_1 B_{2k+1}^{(1)} \operatorname{ch}(2k+1)y_1^* - \\ - (\rho_2 - \rho_1) g' W_{2k+1} = 4\pi^{-2} (2k+1)^{-2} (\rho_2 - \rho_1) l c' \quad (k = 0, 1, 2, \dots) \end{aligned}$$

Из кинематического условия (1.3) на граничной поверхности следует счетная система равенств

$$W_{2k+1} = \pi (2k+1) \Gamma^{-1} B_{2k+1}^{(1)} \operatorname{sh}(2k+1)y_1^* = \quad (2.3)$$

$$= -\pi (2k+1) \Gamma^{-1} B_{2k+1}^{(2)} \operatorname{sh}(2k+1)y_2^*$$

из которой сразу находим связь между  $B_{2k+1}^{(1)}(t)$  и  $B_{2k+1}^{(2)}(t)$ :

$$B_{2k+1}^{(1)}(t) = -[\operatorname{sh}(2k+1)y_2^* / \operatorname{sh}(2k+1)y_1^*] B_{2k+1}^{(2)}(t) \quad (2.4)$$

Подставив  $B_{2k+1}^{(1)}(t)$  (2.4) во второе уравнение (2.2), получим две счетные системы дифференциальных уравнений для  $B_{2k+1}^{(2)}$ ,  $W_{2k+1}$  первого порядка. Вследствие ее квазидиагональности она может быть сведена к счетной системе второго порядка относительно  $B_{2k+1}^{(2)}(t)$  или  $W_{2k+1}(t)$ . Из (2.2)–(2.4) следует, что более удобно продифференцировать по  $t$  соотношение (2.3) (во избежание дополнительного промежуточного дифференцирования  $c$ ,  $Y^*$ , см (2.2)). Итак, продифференцировав (2.3) по  $t$  и исключив  $B_{2k+1}^{(1)}$ ,  $B_{2k+1}^{(2)}$ , получим для  $W_{2k+1}(t)$  линейное неоднородное уравнение второго порядка с переменными коэффициентами

$$W_{2k+1}'' + \omega_{2k+1}^2 (1 + Y^{**} g^{-1}) W_{2k+1} = -a_{2k+1} c \quad (2.5)$$

$$\omega_{2k+1}^2 = \frac{\pi (2k+1)}{l} g (\rho_2 - \rho_1) \frac{\text{th}(2k+1) y_1^* \text{th}(2k+1) |y_2^*|}{\rho_2 \text{th}(2k+1) y_1^* + \rho_1 \text{th}(2k+1) |y_2^*|}$$

$$a_{2k+1} = 4\pi^{-2} (2k+1)^{-2} l \omega_{2k+1}^2, \quad \omega_{2k+1}^2 |_{\rho_1=\rho_2} = 0$$

$$\omega_{2k+1} \sim \sqrt{k}, \quad a_{2k+1} \sim k^{-1}, \quad k \rightarrow \infty \quad (k = 0, 1, 2, \dots)$$

Следует особо отметить, что в силу условий (1.5) и (2.3) начальные значения  $W_{2k+1}$ ,  $W_{2k+1}'$  нулевые

$$W_{2k+1}(0) = W_{2k+1}'(0) = 0 \quad (k = 0, 1, 2, \dots) \quad (2.6)$$

Итак, требуется решить задачу Коши по  $t$  для диагональной счетной системы (2.5), (2.6) в предположении, что функция  $c(t)$  (и  $c^*(t)$ ) известна и задана. Используем для этой цели метод вариации постоянных. Пусть  $V_{2k+1}^{(1)}(t)$ ,  $V_{2k+1}^{(2)}(t)$  — фундаментальная система (совместно с производными) решений однородного уравнения (2.5). Функции  $V_{2k+1}^{(1)}$ ,  $V_{2k+1}^{(2)}$  выберем такими, чтобы

$$V_{2k+1}^{(1)}(0) = 1, \quad V_{2k+1}^{(1)'}(0) = 0; \quad V_{2k+1}^{(2)}(0) = 0, \quad V_{2k+1}^{(2)'}(0) = 1$$

Тогда с помощью функций  $V_{2k+1}^{(1,2)}(t)$  искомое решение задачи Коши (2.5), (2.6) может быть найдено по методу вариации постоянных в виде

$$W_{2k+1}(t) = -a_{2k+1} \int_0^t \Lambda_{2k+1}(t, \tau) c(\tau) d\tau \quad (2.7)$$

$$\Lambda_{2k+1}(t, \tau) \equiv V_{2k+1}^{(2)}(t) V_{2k+1}^{(1)}(\tau) - V_{2k+1}^{(1)}(t) V_{2k+1}^{(2)}(\tau), \quad \Lambda_{2k+1}(t, t) \equiv 0, \quad t \geq 0$$

Функции  $V_{2k+1}^{(1)}$  безразмерные, а  $V_{2k+1}^{(2)}$ ,  $\Lambda_{2k+1}(t)$  имеют размерность времени. Итак, если известно какое-либо нетривиальное решение однородного уравнения (2.5), то на основе теоремы об определителе Вронского (теоремы Лиувилля) строится его общее решение, а вместе с ним искомая функция  $W_{2k+1}(t)$ . Однако для переменного ускорения  $Y^{**}(t)$  явное решение в общем случае построить не удастся, в отличие от исследованных ранее случаев [1–4], когда

$$Y^{**}(t) \equiv 0, \quad \Lambda_{2k+1}(t, \tau) = \omega_{2k+1}^{-1} \sin \omega_{2k+1}(t - \tau) \quad (2.8)$$

Функции  $V_{2k+1}^{(1,2)}(t)$  могут быть найдены численными или приближенными аналитическими методами (см. далее). Оценки функций  $V_{2k+1}^{(1,2)}(t)$  и  $\Lambda_{2k+1}(t)$  имеют вид при  $k \rightarrow \infty$ :

$$V_{2k+1}^{(1)} \sim 1, \quad V_{2k+1}^{(2)} \sim \Lambda_{2k+1} \sim \omega_{2k+1}^{-1} \sim 1/\sqrt{k} \quad (2.9)$$

Пусть коэффициенты  $W_{2k+1}(t)$  построены как линейные интегральные

операторы от  $c^*(t)$  (2.7). Тогда согласно (2.1) определяется уравнение поверхности раздела жидкостей  $\eta(t, x)$ . Чтобы найти потенциалы скоростей  $\Phi_{1,2}(t, x, y)$ , воспользуемся соотношениями (2.3) для  $B_{2k+1}^{(1,2)}(t)$ :

$$B_{2k+1}^{(1,2)}(t) = \pm l W_{2k+1}(t) [\pi (2k+1) \operatorname{sh}(2k+1)|y_{1,2}|]^{-1} \quad (2.10)$$

Коэффициенты  $A_{1,2}(t)$  из (2.2) получаются интегрированием по  $t$  неоднозначно. Однако это обстоятельство не влияет на значения поля скоростей в жидкости, поскольку при дифференцировании  $\Phi_{1,2}$  по  $x, y$  коэффициенты  $A_{1,2}(t)$  выпадают. Перейдем к определению в системе  $O'X'Y'$  движения тела, т. е. неизвестной  $s = s(t)$ .

3. Уравнение движения тела. Для определения сил реакции со стороны жидкости на тело  $M$  воспользуемся линеаризованным интегралом Бернулли [1, 2]. Распределения давлений в каждом слое  $D_{1,2}$  равны

$$p_{1,2} = \rho_{1,2} (\Phi_{1,2} - g'y - c^*x), \quad (x, y) \in D_{1,2}, \quad t \geq 0 \quad (3.1)$$

Для вычисления результирующей силы реакции  $N$  на боковые стенки (т. е. вдоль оси  $X'$ ) проинтегрируем и вычтем выражения для  $p_{1,2}$  по  $y, y \in [-h_2, h_1]$  при  $x=l$  и  $x=0$  соответственно. Пусть длина полости (вдоль оси  $z$ ) равна  $r$ ; тогда суммарная сила  $N$  имеет вид

$$\begin{aligned} N = & - \left[ rl (\rho_2 h_2 + \rho_1 h_1) + \frac{8rl^3}{\pi^4 g} (\rho_2 - \rho_1) \sum_{k=0}^{\infty} \frac{\omega_{2k+1}^2}{(2k+1)^4} \right] c^* - \\ & - \frac{8rl^3}{\pi^4 g} (\rho_2 - \rho_1) \sum_{k=0}^{\infty} \frac{\omega_{2k+1}^4}{(2k+1)^4} \left( 1 + \frac{Y^{**}}{g} \right) \int_0^t \Lambda_{2k+1}(t, \tau) c^*(\tau) d\tau = \\ & = - (m + m_*) s^{**} - \int_0^t \Lambda^*(t, \tau) s^{**}(\tau) d\tau \end{aligned} \quad (3.2)$$

Выражение (3.2) является обобщением полученного в [2] для случая (2.8). Выпишем уравнение динамики твердого тела и принятые начальные условия (1.6):

$$Ms^{**} = N + F, \quad s(0) = s^0, \quad s^{**}(0) = 0, \quad t > 0 \quad (3.3)$$

Здесь  $M$  — масса тела. Отметим, что первый член (произведение выражения в квадратной скобке на  $c^* = s^{**}$ ) в выражении для  $N$  (3.2) имеет смысл сил инерции, причем первое слагаемое есть масса всей стратифицированной жидкости  $m$  в полости, а второе — «динамическая присоединенная масса», обусловленная движением жидкости и исчезающая при  $\rho_1 = \rho_2$ . Второй член, содержащий интеграл от  $c^* = s^{**}$ , также учитывает динамику жидкости в полости тела, совершающего вертикальные ( $Y^{**}$ ) и горизонтальные ( $c^*$ ) перемещения. Он получается суммированием равномерно сходящегося функционального ряда. Ускорение  $Y^{**}(t)$  имеет характер параметрического возбуждения и входит множителем в уравнения (2.5) и (3.2), т. е. ядро  $\Lambda$  есть сложный оператор от  $Y^{**}(t)$ .

Таким образом, для определения движения твердого тела получена замкнутая интегродифференциальная задача Коши (3.3) относительно неизвестной  $s(t)$ . Остальные характеристики сил, действующих на тело, такие как сила  $F$  (см. (1.7)) и коэффициенты  $\Lambda_{2k+1}(t)$  (см. [2—7]) считаются известными. Отметим, что функции  $V_{2k+1}^{(1,2)}(t)$  в общем случае могут быть построены численно. Интегрирование (3.3) также можно провести численно для конкретных функций  $F$  и  $Y^{**}$  или приближенно аналитически путем введения малых параметров, имеющих определенный механический смысл. Во избежание трудностей числен-

ного решения в выражении для  $N$  (3.2) можно избавиться от  $c^* = s^{**}$  под знаком интеграла при помощи стандартной процедуры интегрирования по частям

$$\int_0^t \Lambda^*(t, \tau) s^{**}(\tau) d\tau = - \int_0^t K^*(t, \tau) s^*(\tau) d\tau, \quad K^* \equiv \frac{\partial \Lambda^*}{\partial \tau} \quad (3.4)$$

При этом используются свойства (2.7):  $\Lambda_{2k+1}(t, t) \equiv 0$ , т. е.  $\Lambda^*(t, t) \equiv 0$  и условие (3.3):  $s^*(0) = c(0) = 0$ . Ряд для ядра  $K^*(t, \tau)$  получается согласно (3.2) почленным дифференцированием функций  $\Lambda_{2k+1}(t, \tau)$  по  $\tau$ ; он также является равномерно сходящимся. После вычисления функции  $s(t)$  согласно изложенному в разд. 2, 3 определяются кинематические и динамические характеристики движения стратифицированной жидкости.

4. Параметрическое возбуждение колебаний тела. Рассмотрим для определенности случай колебательной системы (3.3), который может представить значительный интерес в теоретическом и прикладном аспектах. А именно, пусть  $F$  — линейная возвращающая сила (1.7), а  $Y^{**}(t)$  — гармоническое воздействие имеют вид

$$F = -\gamma s \quad (f \equiv 0), \quad Y^{**}(t) = d v^2 \cos vt \quad (4.1)$$

где  $\gamma$  — коэффициент упругости,  $d$  — амплитуда колебаний основания,  $v$  — их частота. Тогда (3.2)—(3.4) описывается соотношениями

$$s^{**} + \Omega^2 s = \varepsilon (1 + \mu \cos vt) \int_0^t K(t, \tau) s^*(\tau) d\tau \quad (4.2)$$

$$s(0) = s^0, \quad s^*(0) = 0 \quad (\mu = d v^2 / g, \quad \Omega^2 = \gamma / M^*)$$

$$\varepsilon = 8 r l^3 (\rho_2 - \rho_1) \Omega_*^2 / (\pi^4 g M^*), \quad M^* = M + m + m_*$$

Здесь  $\Omega_* > 0$  — величина, имеющая размерность частоты, равная, например  $\Omega$  или  $v$ . Ядра  $K(t, \tau)$ ,  $\Lambda(t, \tau)$  ( $K = \partial \Lambda / \partial \tau$ ) определяются согласно (2.7), (3.2), (3.4) на основе решений счетного числа задач Коши для уравнений Матве [7, 8]:

$$V_{2k+1}^{(2)} + \omega_{2k+1}^2 (1 + \mu \cos vt) V_{2k+1} = 0 \quad (k = 0, 1, 2, \dots) \quad (4.3)$$

$$V_{2k+1}^{(1)}(0) = 1, \quad V_{2k+1}^{(2)}(0) = 0; \quad V_{2k+1}^{(2)}(0) = 0, \quad V_{2k+1}^{(1)}(0) = 1$$

$$K(t, \tau) = \frac{1}{\Omega_*^2} \sum_{k=0}^{\infty} \frac{\omega_{2k+1}^4}{(2k+1)^4} K_{2k+1}(t, \tau)$$

$$K_{2k+1}(t, \tau) = \frac{\partial \Lambda_{2k+1}}{\partial \tau} = V_{2k+1}^{(2)}(t) V_{2k+1}^{(1)}(\tau) - V_{2k+1}^{(1)}(t) V_{2k+1}^{(2)}(\tau)$$

Исследование (4.2) сопряжено с принципиальными трудностями, обусловленными в первую очередь тем, что ядро  $K$  задается неявно согласно (4.3) и аналитические свойства ядра  $K(t, \tau)$  неизвестны. Одним из основных подходов при численном решении является конечномодовое приближение, когда ограничиваются конечным отрезком ряда для ядра  $K$  и применяют численные методы типа ломаных Эйлера или схем высокого порядка при интегрировании уравнений (4.2), (4.3).

Значительный интерес может представить исследование задачи в случае малых параметров  $\varepsilon$  и  $\mu$  на асимптотически больших интервалах времени, на которых происходит существенное изменение характера колебаний сосуда. Возможны различные порядки малости параметров  $\varepsilon \ll 1$ ,  $\mu \ll 1$ . Пусть, например,

$0 < \mu \ll \varepsilon \ll 1$ ; тогда имеются возможности либо исследования (4.2) при  $\mu = 0$  для случая известного ядра  $K(t, \tau)$  [2], либо уточнения ядра  $K$  по степеням параметра  $\mu \ll 1$  и асимптотического исследования по  $\varepsilon \ll 1$ . Динамика тела, отвечающая  $\mu = 0$ , подробно изучена в [2—4] для  $t \sim 1/\sqrt{\varepsilon}$  или  $t \sim 1/\varepsilon$  в так называемых резонансном ( $\omega_{2k^*+1} - \Omega \sim \sqrt{\varepsilon}$ ) и нерезонансном ( $\omega_{2k^*+1} - \Omega \sim 1$ ) случаях соответственно. При резонансе имеют место биения — амплитуда колебаний медленно периодически изменяется [2, 3]. Если резонанс отсутствует, то происходят гармонические колебания с постоянной амплитудой и частотой, причем последняя изменяется на величину  $O(\varepsilon)$  [3, 4]. Неограниченного роста амплитуды колебаний тела и волн не наблюдается, что очевидно с механической точки зрения.

Учет влияния вертикальных колебаний основания может существенным образом изменить поведение системы, т. е. привести к неограниченному росту амплитуды колебаний тела и волн, вызванному параметрическим резонансом и связанному с медленным экспоненциальным ростом функций  $V_{2k^*+1}^{(1,2)}(t)$ , т. е. ядра  $K(t, \tau)$ . Проиллюстрируем механизм возрастания колебаний тела, вызванного параметрическим резонансом между собственными колебаниями жидкости и внешним возбуждением. Пусть для «небольшого» значения  $k = k^*$  имеет место случай основного параметрического резонанса:  $4\omega_{2k^*+1}^2/v^2 = 1$ . Тогда, вводя безразмерное время  $\nu t = 2\theta$ , вместо (4.3) получим уравнение вида (штрих означает производную по  $\theta$ ):

$$V'' + (1 + \mu \cos 2\theta) V = 0, \quad 0 < \mu \ll 1, \quad -\theta \sim 1/\mu \quad (4.4)$$

Интегрируя приближенно при помощи метода усреднения, для  $K_{2k^*+1}(t, \tau)$ , получим выражение (для  $t, \tau \sim 1/\mu$ ):

$$K_{2k^*+1}(t, \tau) = -\text{ch}(\mu/4) \omega_{2k^*+1}(t - \tau) \cos \omega_{2k^*+1}(t - \tau) + \quad (4.5)$$

$$+ \text{sh}(\mu/4) \omega_{2k^*+1}(t - \tau) \sin \omega_{2k^*+1}(t - \tau) + O(\mu), \quad \omega_{2k^*+1} = 1/2 \nu$$

Для других значений  $k \neq k^*$ , т. е.  $\omega_{2k^*+1} - 1/2 \nu \sim 1$  выражения для  $K_{2k^*+1}$  аналогичны получаемым при  $\mu = 0$  (см. выше):  $K_{2k^*+1}(t, \tau) = -\cos \omega_{2k^*+1}(t - \tau) + O(\mu)$ . Теперь, следуя [2—4], будем искать решение (4.2) приближенно в виде

$$s = a \cos \Omega t + b \sin \Omega t, \quad s' = \Omega (-a \sin \Omega t + b \cos \Omega t) \quad (4.6)$$

где  $a, b$  — медленные (оскулирующие) переменные. Предположим, что имеет место «внутренний» резонанс, согласно которому  $\Omega \cong \omega_{2k^*+1}$ , и примем  $\varepsilon = \beta \mu^2$ ,  $\beta \sim 1$ ,  $t \sim 1/\mu$ . Проводя усреднение согласно [2, 3], с учетом выражения (4.5) для основного члена ядра получим для  $a, b$  в первом приближении по  $\mu$ ,  $0 < \mu \ll 1$ , задачу вида

$$a'(\sigma) = -\chi \int_0^\sigma [a \text{ch}(\sigma - \delta) + b \text{sh}(\sigma - \delta)] d\delta, \quad a(0) = s^0$$

$$b'(\sigma) = -\chi \int_0^\sigma [a \text{sh}(\sigma - \delta) + b \text{ch}(\sigma - \delta)] d\delta, \quad b(0) = 0$$

$$\chi = 4\beta \Omega \Omega_*^{-2} > 0, \quad \sigma = 1/4 \mu \Omega t \quad (4.7)$$

Здесь  $\sigma$  — медленное безразмерное время. Нетрудно установить, что (4.7) эквивалентна задаче Коши для системы двух обыкновенных дифференциальных уравнений второго порядка с постоянными коэффициентами. Действительно, дифференцируя, например, первое и второе уравнение (4.7) по  $\sigma$ , получим

$$a'' = -\chi a + b', \quad a(0) = s^0, \quad a'(0) = 0 \quad (4.8)$$

$$b'' = a' - \chi b, \quad b(0) = 0, \quad b'(0) = 0$$

Корни  $\lambda_i$  характеристического уравнения для системы (4.8) равны

$$\lambda_{1,2} = 1/2 \pm (1/4 - \chi)^{1/2}, \quad \lambda_{3,4} = -1/2 \pm (1/4 - \chi)^{1/2}$$

Отсюда следует, что первые два корня имеют положительную вещественную часть:  $\text{Re } \lambda_{1,2} > 0$ .

Итак, в случае внешнего параметрического и внутреннего резонансов имеется довольно сильный механизм раскачки твердого тела  $s(t) \rightarrow \infty$  согласно (4.6). Амплитуда колебаний  $(a^2 + b^2)^{1/2}$  возрастает экспоненциально со временем, причем показатель экспоненты равен  $\lambda_{1,2} \sigma \sim \mu \Omega t \sim \sqrt{\varepsilon} \Omega t$ . Аналогично будут возрастать во времени амплитуды кинематических и динамических характеристик волновых движений жидкости. Отсутствие внутреннего резонанса при наличии внешнего также может привести к росту амплитуды колебаний, однако с более слабым механизмом раскачки. Эти вопросы требуют дополнительного обстоятельного изучения на основе разработки и обоснования весьма тонких асимптотических и численноаналитических методов.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (93—013—17594, 94—01—01368) и Международного научного фонда.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Сретенский Л. Н. Теория волновых движений жидкости. М.: Наука, 1977. 816 с.
2. Акуленко Л. Д., Нестеров С. В. Колебания твердого тела с полостью, содержащей тяжелую неоднородную жидкость//Изв. АН СССР. МТТ. 1986. № 1. С. 27—36.
3. Акуленко Л. Д. Исследование квазилинейных колебаний механических систем с распределенными и сосредоточенными параметрами//ПММ. 1988. Т. 52. Вып. 3. С. 392—401.
4. Акуленко Л. Д., Нестеров С. В. Нерезонансные колебания твердого тела с полостью, содержащей тяжелую двухслойную жидкость//Изв. АН СССР. МТТ. 1987. № 2. С. 52—58.
5. Секерж-Зенькович С. Я. Возбуждение волн конечной амплитуды на границе раздела двух жидкостей разных плотностей//Докл. АН СССР. Т. 272. № 5. 1983. С. 1083—1086.
6. Калиниченко В. А. Лабораторное исследование параметрической устойчивости в двухслойной жидкости//Изв. АН СССР. ФАО. 1986. № 2. С. 206—210.
7. Малкин И. Г. Некоторые задачи теории нелинейных колебаний. М.: Гостехиздат, 1956. 492 с.
8. Блэкьер О. Анализ нелинейных систем. М.: Мир, 1969. 400 с.

Москва

Поступила в редакцию  
1.X.1991