

УДК 532.5.013.4

ПАРАМЕТРИЧЕСКОЕ ВОЗБУЖДЕНИЕ ВОЛН
НА ГРАНИЦЕ РАЗДЕЛА

В. Г. НЕВОЛИН

(Пермь)

Эксперименты по параметрическому возбуждению волн на поверхности жидкости обнаруживают сильное расхождение с теоретическими результатами [1-3], поскольку последние не учитывают влияния второй среды. Оно оказывается особенно важным при низких частотах. Так, для границы раздела вода — воздух при частотах возбуждения $\omega=60 \text{ сек}^{-1}$ вклад составляет $\sim 10\%$, а при $\omega=30 \text{ сек}^{-1}$ уже 20% .

В работе рассматривается устойчивость границы раздела двух вязких несжимаемых жидкостей бесконечной глубины в переменном поле тяжести. Задача решается в линейной постановке разложением в ряд по малой вязкости методом преобразования Лапласа по времени.

Для смещения поверхности от положения равновесия получено интегродифференциальное уравнение второго порядка с периодическими коэффициентами, решение которого ищется методом усреднения [4]. Показано, что наличие второй жидкости существенно повышает порог неустойчивости.

Рассматривается устойчивость границы раздела двух вязких несжимаемых жидкостей. Система совершает малые колебания с частотой ω вдоль вертикальной оси (оси z) по периодическому закону. Тогда в движущейся системе координат жидкости неподвижны, а эффективное ускорение силы тяжести

$$g(t) = (1 - \eta \cos \omega t) g$$

где $\eta = a\omega^2 / g$ — безразмерный параметр модуляции, $g = \{0, 0, -g\}$ — ускорение силы тяжести, a — амплитуда модуляции.

Равновесное состояние системы

$$(1) \quad v_{0i} = 0, \quad \xi_0 = 0, \quad p_{0i} = p_0 - \rho_i g(t) z$$

где $v = \{u, v, w\}$ — вектор скорости, ξ — смещение поверхности от положения равновесия, p_0 — давление на границе раздела ($z=0$), $i=1, 2$ — номер жидкости (жидкость с $i=1$ заполняет полупространство $z < 0$, с $i=2$ — $z > 0$).

Иследуем устойчивость равновесия (1), для чего обычным образом внесем возмущения скорости и давления.

Выбирая в качестве единиц измерения длины, времени, частоты, скорости и давления соответственно $[\alpha / (\rho_1 + \rho_2) g]^{1/2}$, $[\alpha / (\rho_1 + \rho_2) g^3]^{1/4}$, $[(\rho_1 + \rho_2) g^3 / \alpha]^{1/4}$, $[\alpha g / (\rho_1 + \rho_2)]^{1/4}$ и $[\alpha g / (\rho_1 + \rho_2)]^{1/2}$, получим для возмущений следующую линейризованную систему уравнений:

$$(2) \quad \frac{\partial v_i}{\partial t} = -\frac{1}{\beta_i} \nabla p_i + \frac{1}{A_i} \nabla^2 v_i, \quad \nabla v_i = 0$$

$$\beta_i = \frac{\rho_i}{(\rho_1 + \rho_2)}, \quad A_i = v_i^{-1} \left[\frac{\alpha^3}{g(\rho_1 + \rho_2)^3} \right]^{1/4}$$

Здесь α — коэффициент поверхностного натяжения на границе раздела.

Считая смещение поверхности от положения равновесия малым, имеем на границе раздела следующее [5]:

$$(3) \quad (v_2 - v_1) \mathbf{n} = 0, \quad (v_2 - v_1) \times \mathbf{n} = 0, \quad \frac{\partial \xi}{\partial t} = w_1$$

$$\frac{\beta_1}{A_1} \left(\frac{\partial u_1}{\partial z} + \frac{\partial w_1}{\partial x} \right) = \frac{\beta_1}{A_2} \left(\frac{\partial u_2}{\partial z} + \frac{\partial w_2}{\partial x} \right)$$

$$\frac{\beta_1}{A_1} \left(\frac{\partial v_1}{\partial z} + \frac{\partial w_1}{\partial y} \right) = \frac{\beta_2}{A_2} \left(\frac{\partial v_2}{\partial z} + \frac{\partial w_2}{\partial y} \right)$$

$$p_1 - p_2 = (\beta_1 - \beta_2) (1 - \eta \cos \omega t) \xi - \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right) \xi + \frac{2\beta_1}{A_1} \frac{\partial w_1}{\partial z} - \frac{2\beta_2}{A_2} \frac{\partial w_2}{\partial z}$$

Здесь $\mathbf{n} = \{-\partial\zeta/\partial x, -\partial\zeta/\partial y, 1\}$ — единичный вектор нормали к поверхности. Для простоты будем рассматривать слои бесконечной глубины, тогда при $z \rightarrow \pm\infty$, $\mathbf{v}_i \rightarrow 0$.

Совершая преобразование Фурье по переменным x, y и преобразование Лапласа по времени и учитывая, что $\mathbf{v}_i(t=0) = 0$, $\zeta(t=0) = 0$ и $\mathbf{v}_i, \zeta \rightarrow 0, \partial\mathbf{v}_i/\partial x, \partial\mathbf{v}_i/\partial y, \partial\zeta/\partial x, \partial\zeta/\partial y \rightarrow 0$ при $|x, y| \rightarrow \infty$, запишем вместо (2) и (3) следующее:

$$(4) \quad \left(\frac{d^2}{dz^2} - k^2\right)^2 W_i(s) - A_s \left(\frac{d^2}{dz^2} - k^2\right) W_i(s) = 0, \quad k^2 \equiv k_x^2 + k_y^2$$

При $z=0$ имеем

$$W_1(s) = W_2(s) = sZ(s), \quad \frac{dW_1(s)}{dz} = \frac{dW_2(s)}{dz}$$

$$(5) \quad \frac{\beta_1}{A_1} \left[\frac{d^2 W_1(s)}{dz^2} + k^2 W_1(s) \right] = \frac{\beta_2}{A_2} \left[\frac{d^2 W_2(s)}{dz^2} + k^2 W_2(s) \right]$$

$$(6) \quad \frac{1}{k} \left\{ \beta_1 \left[s - \frac{1}{A_1} \left(\frac{d^2}{dz^2} - 3k^2 \right) \right] \frac{dW_1(s)}{dz} - \beta_2 \left[s - \frac{1}{A_2} \left(\frac{d^2}{dz^2} - 3k^2 \right) \right] \frac{dW_2(s)}{dz} \right\} + \Omega_0^2 Z(s) - \frac{q}{2} [Z(s+i\omega) + Z(s-i\omega)] = 0$$

Здесь $\Omega_0^2 = k^3 + k(\beta_1 - \beta_2)$, $q = (\beta_1 - \beta_2)\eta k$, $W_i(s)$, $Z(s)$ — трансформы Лапласа величин $w_i(t)$ и $\zeta(t)$ соответственно, $\mathbf{k} = \{k_x, k_y\}$ — волновой вектор.

При $z \rightarrow \pm\infty$

$$(7) \quad W_i(s) \rightarrow 0, \quad \frac{dW_i(s)}{dz} \rightarrow 0$$

Решая уравнение (4) с условиями (5) и (7), получим для $W_i(s)$

$$(8) \quad W_1(s) = sZ(s) e^{kz} + c_1(s) [e^{kz} - e^{-\sqrt{k^2 + A_1}z}]$$

$$W_2(s) = sZ(s) e^{-kz} + c_2(s) [e^{-kz} - e^{-\sqrt{k^2 + A_2}z}]$$

$$c_1(s) = \frac{2ks(\beta_1 k A_2 + \beta_2 A_1 \sqrt{k^2 + A_2}) Z(s)}{(\sqrt{k^2 + A_1}s - k) [(k + \sqrt{k^2 + A_1})\beta_1 A_2 + (k + \sqrt{k^2 + A_2})\beta_2 A_1]}$$

$$c_2(s) = \frac{2ks(\beta_2 k A_1 + \beta_1 A_2 \sqrt{k^2 + A_1}) Z(s)}{(\sqrt{k^2 + A_2}s - k) [(k + \sqrt{k^2 + A_1})\beta_1 A_2 + (k + \sqrt{k^2 + A_2})\beta_2 A_1]}$$

Подставляя (8) в условие (6), совершая обратное преобразование Лапласа, получим, для $\zeta(t)$ с точностью до $1/A_i A_j$ ($i, j=1, 2$) следующее уравнение:

$$(9) \quad \frac{d^2 \zeta}{dt^2} + 2k^2 \delta(\beta) \frac{d\zeta}{dt} + (\Omega_0^2 - q \cos \omega t) \zeta + 4ke(\beta) \int_0^t \frac{d^2 \zeta(t-\tau)}{dt^2} \frac{d\tau}{\sqrt{\pi\tau}} = 0$$

$$\delta(\beta) \equiv \left\{ \frac{\beta_1}{A_1} + \frac{\beta_2}{A_2} + \left[\frac{\beta_1^2 \sqrt{A_2}}{A_1} + \frac{\beta_2^2 \sqrt{A_1}}{A_2} - \frac{2\beta_1 \beta_2}{\sqrt{A_1 A_2}} (\sqrt{A_1} + \sqrt{A_2}) \right] (\beta_1 \sqrt{A_2} + \beta_2 \sqrt{A_1})^{-1} \right\}$$

$$e(\beta) \equiv \beta_1 \beta_2 / (\beta_1 \sqrt{A_2} + \beta_2 \sqrt{A_1})$$

Рассмотрим случай, когда вторая жидкость является газом (паром), т. е. $\beta_2 \ll \beta_1$ (для границы раздела вода — воздух $\beta_2 \sim 10^{-3}$, $\beta_1 \sim 1$, $A_1 \sim 10A_2$). Это позволит в дальнейшем пренебречь членами $\sim \beta_2^2$.

Исключив d^2/dt^2 из-под знака интеграла и сделав замену $X(t) = \zeta(t) \exp\{-k^2\delta(\beta)t\}$, запишем, пренебрегая членами порядка $e(\beta)q$, уравнение (9) в виде

$$(10) \quad \frac{dX}{dt} = Y, \quad \frac{dY}{dt} + (\Omega_0^2 - q \cos \omega t) X = 4ke(\beta)\Omega_0^2 \int_0^t X(t-\tau) \frac{d\tau}{\sqrt{\pi\tau}}$$

При $e=0$ (10) переходит в уравнение Матье, для которого точки $(0, \omega/2)$, $(0, \omega)$, ... плоскости (q, Ω_0) резонансные [6].

Будем исследовать решение уравнения (10) в окрестности $(0, \omega/2)$, т. е. вблизи основного резонанса. Для этого будем искать решение в виде

$$(11) \quad X(t) = b_1(t) \cos \frac{\omega}{2} t + b_2(t) \sin \frac{\omega}{2} t,$$

$$Y(t) = -\frac{b_1(t)\omega}{2} \sin \frac{\omega}{2} t + \frac{b_2(t)\omega}{2} \cos \frac{\omega}{2} t$$

Подставляя (11) в (10) и усредняя по второй схеме [4], получим для b_1 и b_2 систему уравнений

$$(12) \quad \frac{db_1}{dt} = -b_1 k \sqrt{\omega} e(\beta) + b_2 \left[\left(\frac{\Omega_0^2}{\omega} - \frac{\omega}{4} \right) - e(\beta) k \sqrt{\omega} + \frac{q}{2\omega} \right]$$

$$\frac{db_2}{dt} = -b_1 \left[\left(\frac{\Omega_0^2}{\omega} - \frac{\omega}{4} \right) - e(\beta) k \sqrt{\omega} - \frac{q}{2\omega} \right] - b_2 k \sqrt{\omega} e(\beta)$$

условие разрешимости которой представляет собой уравнение границ области неустойчивости

$$(13) \quad \frac{\eta^2 (\beta_1 - \beta_2)^2}{\omega^2 [2k\delta(\beta) + 4e(\beta)\sqrt{\omega}]^2} - \frac{[2\Omega_0^2 - 1/2\omega^2 - 2k\omega^{3/2}e(\beta)]^2}{\omega^2 [2k^2\delta(\beta) + 4ke(\beta)\sqrt{\omega}]^2} = 1$$

Это — уравнение гиперболы в плоскости параметров Ω_0^2, q .

При амплитудах модуляции, превышающих значения η , определяемые уравнением (13), возникают поверхностные волны с частотой $\omega/2$ и волновым числом k .

Волновое число k_* наиболее легко возбуждаемых волн на поверхности найдем из условия $\partial\eta/\partial k=0$, откуда

$$(14) \quad k_*^3 + k_*(\beta_1 - \beta_2) - k_* e(\beta) \omega^{3/2} = \frac{\omega^2}{4} + O\left(\beta_2^2, \frac{1}{A_1 A_2}\right)$$

Решив последнее уравнение, получим

$$k_* = k_0 + \frac{k_0 \beta_1 \beta_2 \omega^{3/2}}{(3k_0^2 + \beta_1)(\beta_1 \sqrt{A_2} + \beta_2 \sqrt{A_1})}$$

$$k_0 = \left(\frac{\omega^2}{8} + \sqrt{\frac{\omega^4}{64} + \frac{1+3\beta_2/\beta_1}{27\beta_1^3}} \right)^{1/3} + \left(\frac{\omega^2}{8} - \sqrt{\frac{\omega^4}{64} + \frac{1+3\beta_2/\beta_1}{27\beta_1^3}} \right)^{1/3}$$

Пороговое значение амплитуды модуляции a_* , соответствующее волновому числу k_* с точностью до $1/A_i A_j$ ($i, j=1, 2$), равно

$$(15) \quad a_* = \frac{2gk_0\delta(\beta)}{\omega\beta_1} \left(1 + \frac{2e(\beta)\sqrt{\omega}}{k_0\delta(\beta)} \right)$$

Заметим, что при фиксированном волновом числе k порог возбуждения также определяется выражением (15), если частота возбуждения удовлетворяет соотношению $\Omega_0^2 - k\omega^{3/2}e(\beta) - \omega^2/4 = 0$.

Найденные для границ раздела вода — сухой воздух оценки показывают, что при $\omega = 120 \text{ сек}^{-1}$ вклад второго слагаемого выражения (15) составляет ~5%, при $\omega = 30 \text{ сек}^{-1}$ он составит уже ~20%, в случае пара вклад будет еще больше.

Таким образом, наличие второй среды существенно повышает порог неустойчивости. Это следует учитывать в практических расчетах, например, при проектировании устройств для диспергирования жидкостей [7].

Поступило 10 V 1976 г.

ЛИТЕРАТУРА

1. Сорокин В. И. Об эффекте фонтанирования капель с поверхности вертикально колеблющейся жидкости. Акуст. ж., 1957, т. 3, вып. 3.
2. Brand R. P., Nyborg W. L. Parametrically excited surface waves. J. Acoust. Soc. Amer., 1965, vol. 37, No. 3, p. 510-515.
3. Брискман В. А., Неволин В. Г., Шайдунов Г. Ф. Параметрическая неустойчивость поверхности проводящей жидкости в скрещенных электрическом и магнитном полях. Уральская конференция по применению магнитной гидродинамики в металлургии. (Тез. докл.), вып. 2. Пермь, 1974.
4. Филагов А. Н. Методы усреднения в дифференциальных и интегродифференциальных уравнениях. Ташкент, «Фан», 1971.
5. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Механика сплошных сред, гл. 2. М.—Л., Гостехиздат, 1944.
6. Бейтмен Г., Эрдейи А. Высшие трансцендентные функции, гл. 16. М., «Наука», 1967.
7. Наборщиков П. В., Неволин В. Г. Механизм дробления нефти гидродинамическим вибратором. Нефтепромысловое дело. Тр. ПермНИПИнефть, 1976, вып. 14.

УДК 532.516.013.2

НЕСТАЦИОНАРНОЕ ВЫТЕСНЕНИЕ ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТИ ИЗ ТРУБЫ

И. М. АСТРАХАН, С. М. ГАДИЕВ

(Москва)

Рассмотрена задача о вытеснении одной вязкой жидкости другой в круглой трубе при нестационарном пульсирующем ламинарном движении. Получено, что наложение пульсаций определенной частоты на процесс стационарного вытеснения может привести к увеличению коэффициента вытеснения до 10—12%.

В работах [1, 2] рассмотрено нестационарное вытеснение вязкой жидкости между двумя стенками, совершающими гармонические колебания. Рассмотрим задачу о вытеснении одной вязкой жидкости другой в круглой трубе радиуса a и длины l при ламинарном пульсирующем движении. Считаем, что вытесняемая и вытесняющая жидкости имеют одинаковые вязкости и плотности. Ось z направим по оси трубы, а ось r — по радиусу. В начальный момент времени $t=0$ граница раздела жидкостей имеет уравнение $z=0$. Градиент давления задан в виде

$$(1) \quad -\frac{\partial p}{\partial z} = \frac{\Delta p}{l} + \rho A \cos \omega t_1$$

где Δp — постоянная составляющая перепада давления на участке длиной l , ω — частота колебаний давления, ρ — плотность жидкости, A — характеристика амплитуды колебания давления.

Уравнение границы раздела получается путем интегрирования уравнения $dz/dt=v(r, t)$ при условии $z=0$ при $t=0$. Профиль скорости $v(r, t)$ при ламинарном пульсирующем движении с градиентом давления (1) известен [3].

Время появления вытесняющей жидкости в концевом сечении трубы t_1 определяется из уравнения границы раздела между жидкостями при $z=l$ и $r=0$. Коэффициент вытеснения находится по формуле

$$K = \frac{2}{a^2 l} \int_0^a z(r, t_1) r dr$$

Введем безразмерные переменные $\tau=vt/a^2$ и $\alpha=a\sqrt{\omega/v}$. Безразмерное время появления первых частиц вытесняющей жидкости в концевом сечении трубы τ_1 определится из уравнения

$$(2) \quad 1 = B\tau_1 + \frac{D}{\alpha^4} \left\{ \left[1 - \frac{\text{ber } \alpha}{\text{ber}^2 \alpha + \text{bei}^2 \alpha} \right] (1 - \cos \alpha^2 \tau_1) + \frac{\text{bei } \alpha}{\text{ber}^2 \alpha + \text{bei}^2 \alpha} \sin \alpha^2 \tau_1 \right\}$$