

ОБ УРАВНЕНИЯХ НЕЛИНЕЙНЫХ КОЛЕБАНИЙ ПОЛОСТИ, ЧАСТИЧНО ЗАПОЛНЕННОЙ ЖИДКОСТЬЮ

В. И. СТОЛБЕЦОВ

(Москва)

Получены нелинейные уравнения возмущенного движения системы тело — идеальная жидкость. Уравнения получены применительно к наиболее важному для практики случаю, когда немалыми являются два параметра, соответствующие колебаниям жидкости по основному тону в двух взаимно перпендикулярных плоскостях, и являются обобщением нелинейных уравнений возмущенного движения, полученных Г. С. Наримановым. Это обобщение позволяет выявить некоторые нелинейные свойства колеблющейся жидкости, важные для практики. Оказалось, что в некоторых случаях нелинейная теория не просто дает малую поправку к соответствующим результатам, следующим из линейной теории, а приводит к решениям, отличающимся от этих результатов, что является следствием наличия у системы тело — жидкость двух плоскостей одинаковой динамической симметрии.

Приведена таблица основных гидродинамических характеристик полости, образованной соосными цилиндрами.

Полученное решение позволило эффективно построить границы применимости обычных линеаризованных уравнений возмущенного движения тела с жидкостью в случае, когда тело совершает малые гармонические колебания.

Свойства немалых колебаний жидкости в полостях рассматривались Г. С. Наримановым, Н. Н. Моисеевым [1, 2]. Весьма важен для практики случай, когда немалым является параметр, характеризующий основной тон колебаний жидкости. При этом, как показано в работах [3, 4], в полостях с двумя одинаковыми плоскостями динамической симметрии необходимо учитывать немалость двух параметров, соответствующих основному тону колебаний жидкости в плоскостях динамической симметрии тела. Для этого случая ниже получены уравнения возмущенного движения тела с жидкостью. Для гармонических колебаний полости изучен вопрос о границах применимости обычных линеаризованных уравнений [5, 6].

1. Рассмотрим возмущенное движение абсолютно жесткого тела с полостью, частично заполненной идеальной несжимаемой жидкостью, в поле массовых сил, обладающих при невозмущенном движении тела потенциалом, градиент которого равен g . Свяжем с телом систему координат $Ox_1x_2x_3$, начало которой поместим в центр масс системы тело — жидкость.

В состоянии покоя или некоторого заданного невозмущенного движения система координат $Ox_1x_2x_3$ совпадает с «абсолютной» системой $O^*x_1^*x_2^*x_3^*$. Будем полагать, что плоскости x_1x_2 и x_1x_3 совпадают с плоскостями одинаковой симметрии тела, а вектор $g = -ge_1^*$ (e_i^* и e_i — орты осей x_i^* и x_i , соответственно, $i = 1, 2, 3$).

Возмущенное движение тела будем задавать вектором $u = O^*O$ и вектором ω малого поворота системы $x_1x_2x_3$ относительно системы координат $x_1^*x_2^*x_3^*$. Проекция векторов u , ω на оси x_i будем считать малыми в том смысле, что во всех динамических уравнениях можно пренебречь их квадратами.

Возмущенную свободную поверхность жидкости Σ зададим уравнением

$$F(x_1, x_2, x_3, t) = x_1 - x_{20} - \sum_{k=1}^{\infty} a_k(t) \psi_{ak}(x_2, x_3) = 0 \quad (1.1)$$

Здесь x_{20} — абсцисса невозмущенной свободной поверхности жидкости Σ_0 ; $a_k(t)$ — совокупность параметров, зависящих от времени, а множество ψ_{ak} ($k = 1, 2, 3, \dots$) состоит из нормированных решений краевой задачи

$$\Delta \psi_{ak} |_{Q_0} = 0, \quad \left[\psi_{ak} = \frac{\partial \varphi_{ak0}}{\partial x_1} \right]_{\Sigma_0}, \quad \left. \frac{\partial \varphi_{ak0}}{\partial n} \right|_S = 0 \quad (1.2)$$

$$\left[\frac{\partial \varphi_{ak0}}{\partial x_1} + \frac{\omega_{ak}^2}{g} \varphi_{ak0} \right]_{\Sigma_0} = 0$$

Здесь Q_0 — объем, занятый жидкостью в невозмущенном состоянии; ω_{ak}^2 — квадрат частоты малых свободных колебаний жидкости в неподвижной полости; n — орт внешней нормали к поверхности, ограничивающей объем Q_0 ; S — смоченная поверхность полости.

Из симметрии полости следует, что совокупность решений φ_{ak0} задачи (1.2) распадается на четыре подсистемы функций φ_{r10} , φ_{rj0} , φ_{s10} , φ_{qn0} ($i, m, n = 1, 2, 3, \dots$).

обладающих следующими свойствами:

$$\begin{aligned} \varphi_{r i 0}(x_1, x_2, x_3) &= \varphi_{r i 0}(x_1, -x_2, x_3) = -\varphi_{r i 0}(x_1, x_2, -x_3) \\ \varphi_{p j 0}(x_1, x_2, x_3) &= -\varphi_{p j 0}(x_1, -x_2, x_3) = \varphi_{p j 0}(x_1, x_2, -x_3) \\ \varphi_{s m 0}(x_1, x_2, x_3) &= \varphi_{s m 0}(x_1, -x_2, x_3) = \varphi_{s m 0}(x_1, x_2, -x_3) \\ \varphi_{q n 0}(x_1, x_2, x_3) &= -\varphi_{q n 0}(x_1, -x_2, x_3) = -\varphi_{q n 0}(x_1, x_2, -x_3) \end{aligned} \quad (1.3)$$

При этом $\{\varphi_{a k 0}\} \in \{\varphi_{r i 0}, \varphi_{p j 0}, \varphi_{s m 0}, \varphi_{q n 0}\}$. В силу соотношений (1.2) функции

$$\psi_{r i} = \left. \frac{\partial \varphi_{r i 0}}{\partial x_1} \right|_{x_0}, \quad \psi_{p j} = \left. \frac{\partial \varphi_{p j 0}}{\partial x_1} \right|_{x_0}, \quad \psi_{s m} = \left. \frac{\partial \varphi_{s m 0}}{\partial x_1} \right|_{x_0}, \quad \psi_{q n} = \left. \frac{\partial \varphi_{q n 0}}{\partial x_1} \right|_{x_0} \quad (1.4)$$

также обладают свойствами симметрии (1.3). Используя (1.4), можно записать

$$x_1 = x_{\Sigma 0} + \sum_{i=1}^{\infty} r_i \psi_{r i} + \sum_{j=1}^{\infty} p_j \psi_{p j} + \sum_{m=1}^{\infty} s_m \psi_{s m} + \sum_{n=1}^{\infty} q_n \psi_{q n} \quad (1.5)$$

что справедливо для цилиндрических участков полостей. Для других полостей вращения (сфер, конусов и пр.) вводятся такие криволинейные координаты $q_1 q_2 q_3$, чтобы $q_2 = \text{const}$ было бы уравнением поверхности S .

Наибольший практический интерес представляет случай, когда параметры r_1 и p_1 , определяющие основной тон колебаний жидкости в плоскостях $x_1 x_2$, $x_1 x_3$, являются немалыми в том смысле, что квадраты их величин соизмеримы с первыми степенями остальных параметров, характеризующих возмущенное движение системы тело — жидкость. Получим уравнения, описывающие это движение.

2. Будем считать, что в начальный момент времени движение жидкости было безвихревым. В соответствии с принятыми выше допущениями безвихревой характер движения жидкости сохранится и во все время движения, а поле абсолютных скоростей частиц жидкости будет обладать потенциалом скоростей φ . Условие неразрывности дает

$$\Delta \varphi = 0 \text{ в } Q \quad (2.1)$$

где Q — объем жидкости, занимаемый ею в произвольный момент времени.

На поверхностях S и Σ должны выполняться следующие кинематические условия:

$$\left. \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right|_S = \mathbf{u} \cdot \mathbf{n} + (\mathbf{R} \times \mathbf{n}) \cdot \boldsymbol{\omega} \quad (2.2)$$

$$\left. \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right|_{\Sigma} = \mathbf{u} \cdot \mathbf{n} + (\mathbf{R} \times \mathbf{n}) \cdot \boldsymbol{\omega} - G^{-1} \frac{\partial F}{\partial t} \quad (2.3)$$

Следуя работе [4], функцию φ ищем в виде

$$\varphi = \mathbf{u} \cdot \mathbf{R} + \boldsymbol{\omega} \cdot \boldsymbol{\Omega} + \sum_{i=1}^{\infty} a_i(t) \varphi_{a i} \quad (2.4)$$

Здесь $\boldsymbol{\Omega}$, $\varphi_{a i}$ ($i = 1, 2, 3, \dots$) суть гармонические функции, удовлетворяющие условиям

$$\left. \frac{\partial \Omega}{\partial n} \right|_{S+\Sigma} = \mathbf{R} \cdot \mathbf{n}, \quad \left. \frac{\partial \varphi_{a k}}{\partial n} \right|_S = 0, \quad \left. \frac{\partial \varphi_{a k}}{\partial t} \right|_{\Sigma} = \frac{\psi_{a k}}{G} \quad (2.5)$$

Так как часть условий (2.5) должна выполняться на поверхности Σ , положение которой становится известным только после решения рассматриваемой задачи, функции $\boldsymbol{\Omega}$ и $\varphi_{a k}$ необходимо искать в виде следующих отрезков степенных рядов:

$$\boldsymbol{\Omega} = \boldsymbol{\Omega}_0 + \sum_{k=1}^{\infty} a_k \boldsymbol{\Omega}_k + a_1^2 \boldsymbol{\Omega}_{11} + a_1 a_2 \boldsymbol{\Omega}_{12} + a_2^2 \boldsymbol{\Omega}_{22} \quad (2.6)$$

$$\varphi_{a k} = \varphi_{a k 0} + \sum_{l=1}^{\infty} a_l \varphi_{a k l} + a_1^2 \varphi_{a k 11} + a_1 a_2 \varphi_{a k 12} + a_2^2 \varphi_{a k 22}$$

$$a_1 = r_1 = r, \quad a_2 = p_1 = p$$

Для нахождения граничных условий, которым должны удовлетворять гармонические функции $\boldsymbol{\Omega}_0, \dots, \varphi_{a k 22}$, подставим (2.6) в условия (2.5). Сравнивая правые

и левые части полученных уравнений, найдем

$$\left. \frac{\partial \Omega_0}{\partial n} \right|_{S+\Sigma} = \mathbf{R} \times \mathbf{n}, \quad \left. \frac{\partial \Omega_{kn}}{\partial n} \right|_{\Sigma_0} = \operatorname{div}'(\psi_{ak} \nabla \Omega_{0n}) + (\nabla \psi_{ak} \times \mathbf{R}) \mathbf{e}_n \quad (2.7)$$

($n = 1, 2, 3; k = 1, 2, 3, \dots$)

$$\left. \frac{\partial \Omega_{mmk}}{\partial n} \right|_{\Sigma_0} = \operatorname{div}' \left(\psi_{am} \nabla \Omega_{km} + \frac{\psi_{am}^2}{2} \nabla \frac{\partial \Omega_{k0}}{\partial x_1} \right) + (\nabla \psi_{am}^2 \times \mathbf{e}_1) \mathbf{e}_k \quad (2.8)$$

($k = 1, 2, 3; m = 1, 2$)

$$\left. \frac{\partial \varphi_{aimm}}{\partial n} \right|_{\Sigma_0} = \operatorname{div}' \left(\psi_{am} \nabla \varphi_{aim} + \frac{\psi_{am}^2}{2} \nabla \psi_{ai} \right) \quad \left(\begin{matrix} m = 1, 2 \\ i = 1, 2, 3, \dots \end{matrix} \right) \quad (2.9)$$

$$\left. \frac{\partial \varphi_{ain}}{\partial n} \right|_{\Sigma_0} = \operatorname{div}'(\psi_{an} \nabla \varphi_{aio}) \quad (i, n = 1, 2, 3, \dots) \quad (2.10)$$

$$\left. \frac{\partial \varphi_{ai12}}{\partial n} \right|_{\Sigma_0} = \operatorname{div}'(\psi_{a1} \nabla \varphi_{ai2} + \psi_{a2} \nabla \varphi_{ai1} + \psi_{a1} \psi_{a2} \nabla \psi_{ai}) \quad (2.11)$$

Здесь принято обозначение

$$\operatorname{div}'(A_1 \mathbf{e}_1 + A_2 \mathbf{e}_2 + A_3 \mathbf{e}_3) = \partial A_2 / \partial x_2 + \partial A_3 / \partial x_3$$

Производные по нормали к S от функций $\Omega_k, \Omega_{11}, \dots, \varphi_{ai2}$, как это следует из (2.5), (2.7), тождественно равны нулю.

3. Пусть \mathbf{K}_1 и \mathbf{K}_2 — абсолютные количества движения жидкости и твердого тела, соответственно, а \mathbf{G}_1 и \mathbf{G}_2 — моменты абсолютных количеств движения, вычисленные относительно точки O .

Уравнения возмущенного движения тела запишем в виде

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{K}}{dt} + \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{K} &= \mathbf{P}, & \frac{d\mathbf{G}}{dt} + \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{G} + \mathbf{u}' \times \mathbf{K} &= \mathbf{M} \\ \mathbf{K} &= \mathbf{K}_1 + \mathbf{K}_2, & \mathbf{G} &= \mathbf{G}_1 + \mathbf{G}_2 \end{aligned} \quad (3.1)$$

Здесь \mathbf{P} и \mathbf{M} — главный вектор и главный момент относительно точки O всех возмущающих сил, а символ d/dt означает дифференцирование в системе координат $x_1 x_2 x_3$. Согласно определению \mathbf{K}_1 и \mathbf{G}_1 имеем

$$\mathbf{K}_1 = \rho_0 \int_Q \nabla \varphi dQ, \quad \mathbf{G}_1 = \rho_0 \int_Q \mathbf{R} \times \nabla \varphi dQ \quad (3.2)$$

где ρ_0 — плотность жидкости.

Используя выражения (2.4), (2.5) и применяя к первой из формул (3.2) интегрирование по частям, получим

$$\mathbf{K}_1 = m \mathbf{u}' + \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{L}_1 + \mathbf{e}_2 \sum_{k=1}^{\infty} \lambda_{2ak} a_k + \mathbf{e}_3 \sum_{k=1}^{\infty} \lambda_{3ak} a_k + \mathbf{e}_1 \rho_0 (N_{a1}^2 a_1 + N_{a2}^2 a_2) \quad (3.3)$$

Здесь m — масса жидкости, \mathbf{L}_1 — вектор статического момента «возмущенного» объема жидкости относительно центра масс невозмущенной системы тело — жидкость, а коэффициенты $\lambda_{2ak}, \lambda_{3ak}, N_{ak}^2$ вычисляются по формулам

$$\lambda_{kai} = \rho_0 \int_{\Sigma_0} x_k \psi_{ai} dS, \quad N_{ak}^2 = \int_{\Sigma_0} \psi_{ak}^2 dS \quad (k = 1, 2) \quad (3.4)$$

Опуская достаточно простые, но громоздкие промежуточные выкладки, выпишем выражение для \mathbf{G}_1

$$\mathbf{G}_1 = \mathbf{L}_1 \times \mathbf{u}' + \mathbf{J} \cdot \boldsymbol{\omega}' + (a_1 \mathbf{J}^{(1)} + a_2 \mathbf{J}^{(2)}) \cdot \boldsymbol{\omega}' + \rho_0 \sum_{k=1}^{\infty} \Omega_0^{(k)} a_k +$$

$$\begin{aligned}
 & + \rho_0 \sum_{k=1}^2 (\theta_{11}^{(k)} a_k \cdot a_1^2 + \theta_{22}^{(k)} a_k \cdot a_2^2 + \theta_{12}^{(k)} a_k \cdot a_1 a_2) + \\
 & + \rho_0 \sum_{k=3}^{\infty} (\theta_k^{(1)} a_1 \cdot a_k + \theta_1^{(k)} a_k \cdot a_1 + \theta_k^{(2)} a_2 \cdot a_k + \theta_2^{(k)} a_k \cdot a_2) + \rho_0 \sum_{k,l=1}^2 \theta_l^{(k)} a_k \cdot a_l \quad (3.5)
 \end{aligned}$$

Здесь J — тензор Н. Е. Жуковского; $J^{(1)}$, $J^{(2)}$ — симметричные тензоры, определяемые равенством

$$J_{kj}^{(m)} = \rho_0 \int_{Q_0} (\nabla \Omega_{mk} \nabla \Omega_{0j} + \nabla \Omega_{0k} \nabla \Omega_{mj}) dQ \quad (m = 1, 2) \quad (3.6)$$

$$\begin{aligned}
 \theta_k &= \Omega_k + \psi_{ak} \frac{\partial \Omega_0}{\partial x_1}, \quad \theta_{mm} = \Omega_{mm} + \psi_{am} \frac{\partial \Omega_m}{\partial x_1} + \frac{\psi_{am}^2}{2} \frac{\partial^2 \Omega_0}{\partial x_1^2} \\
 \theta_{12} &= \Omega_{12} + \psi_{a1} \frac{\partial \Omega_2}{\partial x_1} + \psi_{a2} \frac{\partial \Omega_1}{\partial x_1} + \psi_{a1} \psi_{a2} \frac{\partial^2 \Omega_0}{\partial x_1^2} \quad (3.7)
 \end{aligned}$$

а под величинами $\theta_{11}^{(k)}$, $\theta_{22}^{(k)}$ и т. д. понимаются интегралы

$$\int_{\Sigma_0} \theta_{11} \psi_{ak} dS, \quad \int_{\Sigma_0} \theta_{22} \psi_{ak} dS \quad \text{и т. д.}$$

Система уравнений (3.1) не является замкнутой. Недостающие уравнения являются следствием условия постоянства давления жидкости на поверхности Σ [1] и имеют вид

$$\int_{\Sigma_0} \left[\frac{\partial \varphi}{\partial t} + \frac{(\nabla \varphi)^2}{2} + g x_1^* \right] \psi_{ak} dS = 0 \quad (k = 1, 2, 3, \dots) \quad (3.8)$$

Ниже на основе использования свойств симметрии системы тело — жидкость мы упростим уравнения (3.1), (3.8) и выпишем их в явном виде.

4. Благодаря симметрии полости все функции, определенные граничными условиями (2.7) — (2.11) и являющиеся коэффициентами разложения (2.6), удовлетворяют обязательно одному из равенств, аналогичных условиям (1.3). Это позволяет упростить общие уравнения возмущенного движения (3.1), (3.8). Упростим уравнения количеств движения. Согласно (1.3) и (3.4) имеем

$$\lambda_{2ak} \neq 0, \quad a_k \in \{p_j\}, \quad \lambda_{2ak} \equiv 0, \quad a_k \in \{r_i, s_m, q_n\} \quad (4.1)$$

$$(k, i, j, m, n = 1, 2, 3, \dots)$$

$$\lambda_{3ak} \neq 0, \quad a_k \in \{r_i\}, \quad \lambda_{3ak} \equiv 0, \quad a_k \in \{p_j, s_m, q_n\}$$

Выражение для L_1 с учетом немалости параметров a_1 и a_2 запишем в виде

$$L_1 = \lambda_{2p1} p_1 e_2 + \lambda_{3r1} r_1 e_3 \quad (4.2)$$

где

$$\begin{aligned}
 \lambda_{2pj} &= \rho_0 \int_{\Sigma_0} x_2 \psi_{pj} dS, \quad \lambda_{3ri} = \rho_0 \int_{\Sigma_0} x_3 \psi_{ri} dS \\
 & (i, j = 1, 2, 3, \dots) \quad (4.3)
 \end{aligned}$$

Используя полученные результаты, выпишем уравнения количеств движения системы в проекциях на оси x_1 , x_2 , x_3

$$(m_0 + m) u_1'' + (\lambda_{3r1} \omega_2 r_1 - \lambda_{2p1} \omega_3 p_1)' + \rho_0 (N_{r1}^2 r_1' r_1 + N_{p1}^2 p_1' p_1)' + \lambda_{3r1} \omega_2 r_1' - \lambda_{2p1} \omega_3 p_1' = P_1 \quad (4.4)$$

$$(m_0 + m) u_2'' - \lambda_{3r1} (\omega_1 r_1)' - \lambda_{3r1} \omega_1 r_1' + \sum_{j=1}^{\infty} \lambda_{2pj} p_j'' = P_2 \quad (4.5)$$

$$(m_0 + m) u_3'' + \lambda_{3r1} (\omega_1 p_1)' + \lambda_{2p1} \omega_1 p_1' + \sum_{i=1}^{\infty} \lambda_{3ri} r_i'' = P_3 \quad (4.6)$$

Здесь m_0 — масса оболочки, а u_i и ω_i — проекции векторов \mathbf{u} и $\boldsymbol{\omega}$ на оси системы координат x_1, x_2, x_3 .

Аналогично упрощаются уравнения моментов количеств движения тела с жидкостью. Из симметрии полости следует, например, что тензор \mathbf{J} — диагональный, т. е. $\mathbf{J} = \{J_{11}, J_{22}, J_{33}\}$, а тензоры $\mathbf{J}^{(k)}$ имеют структуру

$$\mathbf{J}^{(1)} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & J_1 \\ 0 & 0 & 0 \\ J_1 & 0 & 0 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{J}^{(2)} = \begin{pmatrix} 0 & J_2 & 0 \\ J_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad (4.7)$$

где коэффициенты J_k определяются формулой (3.6). Из свойств симметрии полости следует также, что

$$\sum_{k=1}^{\infty} a_k \cdot \Omega_{01}^{(k)} = \sum_{n=1}^{\infty} q_n \cdot \Omega_{01}^{(n)}, \quad \sum_{k=1}^{\infty} a_k \cdot \Omega_{02}^{(k)} = \sum_{i=1}^{\infty} r_i \cdot \Omega_{02}^{(i)} \quad (4.8)$$

$$\sum_{k=1}^{\infty} a_k \cdot \Omega_{03}^{(k)} = \sum_{j=1}^{\infty} p_j \cdot \Omega_{03}^{(j)}, \quad \boldsymbol{\Omega}_0 = \sum_{k=1}^3 \Omega_{0k} \mathbf{e}_k$$

Здесь и в дальнейшем под символами $\Omega_{01}^{(n)}$, $\Omega_{02}^{(i)}$, понимаются интегралы

$$\Omega_{01}^{(n)} = \int_{\Sigma_0} \Omega_{01} \psi_{q_n} dS, \quad \Omega_{02}^{(i)} = \int_{\Sigma_0} \Omega_{02} \psi_{r_i} dS, \quad \Omega_{03}^{(j)} = \int_{\Sigma_0} \Omega_{03} \psi_{p_j} dS \quad (4.9)$$

Используя полученные результаты, выпишем уравнения моментов количеств движения тела с жидкостью в проекциях на оси x_i ($i = 1, 2, 3$)

$$(J_{11} + J_{11}^{\circ}) \omega_1'' + \rho_0 \sum_{n=1}^{\infty} \Omega_{01} q_n'' + (\lambda_{2p1} p u_3' - \lambda_{3r1} r u_2') + J_1 (r \omega_3') + J_2 (p \omega_2') +$$

$$+ \rho_0 \theta_{21}^{(1)} (r' p') + \rho_0 \theta_{11}^{(2)} (r p') + \rho_0 \sum_{j=2}^{\infty} (\theta_{j1}^{(1)} r' p_j + \theta_{11}^{(j)} r p_j') + \rho_0 \sum_{i=2}^{\infty} (\theta_{i1}^{(2)} r_i p' + \theta_{21}^{(i)} p r_i') +$$

$$+ \rho_0 (\Omega_{03}^{(2)} \omega_2' p' - \Omega_{02}^{(4)} \omega_3' r') + \rho_0 (\lambda_{3r1} u_2' r' - \lambda_{2p1} u_3' p') = M_1$$

$$(J_{22} + J_{22}^{\circ}) \omega_2'' + \rho_0 \sum_{i=1}^{\infty} \Omega_{02}^{(i)} r_i'' + \lambda_{3r1} (r u_1') + J_2 (p \omega_1') + \rho_0 \sum_{m=1}^{\infty} (\theta_{m2}^{(1)} s_m r' + \theta_{12}^{(m)} r s_m') +$$

$$+ \rho_0 \sum_{n=1}^{\infty} (\theta_{22}^{(n)} p q_n' + \theta_{n2}^{(2)} q_n p') + \rho_0 \theta_{112}^{(4)} (r^2 r') + \rho_0 \theta_{222}^{(4)} (p^2 r') + \quad (4.11)$$

$$+ g \sum_{i=1}^{\infty} \lambda_{3r1} r_i + \rho_0 \theta_{122}^{(2)} (r p p') - \rho_0 \Omega_{03}^{(2)} \omega_1' p' - \lambda_{3r1} u_1' r' = M_2$$

$$(J_{33} + J_{33}^{\circ}) \omega_3'' + \rho_0 \sum_{j=1}^{\infty} \Omega_{03}^{(j)} p_j'' - \lambda_{3r1} (r u_1') + J_1 (r \omega_1') + \rho_0 \sum_{n=1}^{\infty} (\theta_{n3}^{(1)} r' q_n + \theta_{13}^{(n)} r q_n') -$$

$$- g \sum_{j=1}^{\infty} \lambda_{2p1} p_j + \rho_0 \sum_{m=1}^{\infty} (\theta_{23}^{(m)} p s_n' + \theta_{m3}^{(2)} p' s_m') + \rho_0 \theta_{123}^{(4)} (r p r') + \rho_0 \theta_{113}^{(2)} (r^2 p') + \quad (4.12)$$

$$+ \rho_0 \theta_{223}^{(2)} (p^2 p') + \rho_0 \Omega_{02}^{(4)} r' \omega_1' + \lambda_{2p1} u_1' p' = M_3$$

В этих уравнениях через J_{ii}° обозначены диагональные элементы тензора инерции твердого тела, под символами $\theta_{11}^{(2)}$, $\theta_{21}^{(1)}$, ... понимаются интегралы

$$\int_{\Sigma_0} \theta_{11} \psi_{a_2} dS, \quad \int_{\Sigma_0} \theta_{21} \psi_{a_1} dS$$

и т. д., а функции $\theta_{ik}, \theta_{ijk}$ определяются равенствами

$$\theta_k = \sum_{j=1}^3 \theta_{kj} e_j, \quad \theta_{km} = \sum_{j=1}^3 \theta_{kmj} e_j \quad (k, m = 1, 2) \quad (4.13)$$

Дифференциальные уравнения, замыкающие систему уравнений (4.4) — (4.6), (4.10) — (4.12), получим из условия (3.8), в котором значение подынтегрального выражения на поверхности Σ выразим с учетом немалости параметров $a_1(t), a_2(t)$ через значения этого выражения и его производных на поверхности Σ_0 . Подставляя в полученный таким образом результат значение φ , взятое из уравнений (2.4), (2.6), полагая в уравнении (3.8) последовательно $\psi_{ak} = \psi_{ri}, \psi_{pj}, \psi_{sm}, \psi_{qn}$ и проводя интегрирование в пределах поверхности Σ_0 , получим уравнения, определяющие изменение параметров r_i, p_j, s_m, q_n во времени

$$\varphi_{ri}{}^{(i)} r_i'' + \Omega_{02}{}^{(i)} \omega_2'' + x_3{}^{(i)} u_3'' + g \psi_{ri}{}^{(i)} r_i + g x_3{}^{(i)} \omega_2 + R_i(r, p) + R_{sq}{}^{(i)}(r, p, s_m, q_n) + R_{u\omega}{}^{(i)}(\omega_1, u_1, r, p) = 0 \quad (4.14)$$

$$\varphi_{pj}{}^{(j)} p_j'' + \Omega_{03}{}^{(j)} \omega_3'' + x_2{}^{(j)} u_2'' + g \psi_{pj}{}^{(j)} p_j - g x_2{}^{(j)} \omega_3 + P_j(r, p) + P_{sq}{}^{(j)}(r, p, s_m, q_n) + P_{u\omega}{}^{(j)}(\omega_1, u_1, r, p) = 0 \quad (4.15)$$

$$s_m'' + \omega_{sm}{}^2 s_m + L_{sm}(r, p) = 0 \quad (4.16)$$

$$q_n'' + \omega_{qn}{}^2 q_n + L_{qn}(r, p) = -\Omega_{01}{}^{(n)} \omega_1'' / \varphi_{qn0}{}^{(n)} \quad (4.17)$$

В уравнениях (4.14) — (4.17) через $R_i(r, p), \dots, L_{qn}(r, p)$ обозначены следующие нелинейные операторы:

$$R_i(r, p) = a^{(i)}(r \cdot r^2)' + b^{(i)}(r \cdot p^2)' + c^{(i)}(p \cdot rp)' + d^{(i)}p^2 r + e^{(i)}r^2 r + f^{(i)}r \cdot p \cdot p \quad (4.18)$$

$$R_{sq}{}^{(i)}(r, p, s_m, q_n) = \sum_{m=1}^{\infty} [R_1{}^{(i)} s (r \cdot s_m)' + R_2{}^{(i)} (r s_m)' + R_3{}^{(i)} r \cdot s_m] + \sum_{n=1}^{\infty} [R_1{}^{(i)} (p \cdot q_n)' + R_2{}^{(i)} (p q_n)' + R_3{}^{(i)} p \cdot q_n] \quad (4.19)$$

$$R_{u\omega}{}^{(i)}(\omega_1, u_1, r, p) = \theta_{21}{}^{(i)}(p \omega_1)' + \psi_{r1}{}^{(i)}(r u_1)' + r \cdot u_1 \cdot \psi_{r1}{}^{(i)} + p \cdot \omega_1 \cdot (\nabla \Omega_{10} \nabla \varphi_{p10})^{(i)} \\ P_j(r, p) = a^{(j)}(r \cdot r^2)' + b^{(j)}(p \cdot r^2)' + c^{(j)}(r \cdot rp)' + d^{(j)}r^2 p + e^{(j)}p^2 p + f^{(j)}r \cdot p \cdot r \quad (4.20)$$

$$P_{sq}{}^{(j)}(r, p, s_m, q_n) = \sum_{m=1}^{\infty} [P_1{}^{(j)} (p \cdot s_m)' + P_2{}^{(j)} (p s_m)' + P_3{}^{(j)} p \cdot s_m] + \sum_{n=1}^{\infty} [P_1{}^{(j)} (r \cdot q_n)' + P_2{}^{(j)} (r q_n)' + P_3{}^{(j)} r \cdot q_n] \quad (4.21)$$

$$P_{u\omega}{}^{(j)}(\omega_1, u_1, r, p) = \theta_{11}{}^{(j)}(r \omega_1)' + \psi_{p1}{}^{(j)} p \cdot u_1' + \psi_{p1}{}^{(j)}(p u_1)' + r \cdot \omega_1 \cdot (\nabla \Omega_{10} \nabla \varphi_{r10})^{(j)} \\ L_{sm}(r, p) = D_{sm}(r \cdot r)' + E_{sm}(p \cdot p)' + F_{sm} r^2 + G_{sm} p^2 \quad (4.22)$$

$$L_{qn}(r, p) = D_{qn}(r \cdot p)' + E_{qn}(r p)' + F_{qn} r \cdot p \quad (4.23)$$

Гидродинамические коэффициенты, стоящие при различных степенях параметров r_i, p_j, s_m, q_n в выражениях (4.18) — (4.24), эффективно вычисляются, если решена задача (1.2) об определении собственных функций и спектра частот колебаний жидкости в неподвижной полости.

Для произвольных полостей вращения, как это можно показать, используя упомянутые выше криволинейные координаты $q_1 q_2 q_3$, уравнения (4.14) — (4.17) сохраняют свою структуру. Однако для решения задач (2.6) — (2.11) в этом случае целесообразнее использовать метод интегральных уравнений и вариационный метод.

Уравнения (4.4) — (4.6), (4.10) — (4.12), (4.14) — (4.17) достаточно громоздки прежде всего из-за наличия в них большого числа нелинейных членов. Однако в ряде важных для практики случаев эти уравнения существенно упрощаются. Прежде всего, заметив, что изменение координаты u_1 не связано линейно с изменением параметров a_k , можно отщепить уравнение (4.4) от системы уравнений возмущенного движения, рассматривая его независимо от них. В полученной укороченной системе следует пренебречь изменением параметра u_1 [1].

Рассматриваемая система уравнений получена применительно к случаю, когда немалы величины параметров r_1 и p_1 . В этом случае можно пренебречь величинами параметров r_i и p_j для значений $i, j \geq 2$. Наконец, в полученной системе уравнений

возмущенного движения необходимо учесть конечное (в большинстве случаев небольшое) число форм колебаний жидкости, которым соответствуют параметры s_m и q_n .

В ряде случаев уравнения сил и моментов могут быть линеаризованы, в то время как уравнения колебаний жидкости необходимо оставить нелинейными.

В первую очередь это относится к тем случаям, когда силовые и моментные реакции колеблющейся жидкости являются слабыми и хорошо описываются линейными членами.

При использовании линеаризованных уравнений на практике важно знать границы применимости этих уравнений. Решение подобной задачи в общей постановке наталкивается на существенные математические трудности. Но при ограничениях, которые использованы в этой работе, в некоторых случаях можно эффективно установить эти границы.

5. Известно, что наличие у тела двух плоскостей одинаковой динамической симметрии накладывает некоторую специфику на характер колебаний жидкости, содержащейся в сосуде, когда последний совершает гармонические колебания на частотах, близких к частоте ω_{r1} колебаний жидкости по основному тону [3, 4].

Рассмотрим задачу об определении колебаний жидкости в полости, образованной двумя соосными цилиндрами в случае, когда полость колеблется по закону

$$u_1 = u_2 = 0, \quad \omega_k = 0 \quad (k = 1, 2, 3), \quad u_3 = u_{30} \cos \omega t \quad (5.1)$$

Будем предполагать, что $u_{30}/R \ll 1$, $\omega^2 \approx \omega_{r1}^2$.

Положив в уравнениях (4.14)–(4.17) $i = j = 1$ и используя равенства (5.1), получим

$$\begin{aligned} r'' + \omega_0^2 r + L(r) + L(r, p) + R_{sq}(r, p, s_m, q_n) &= H\omega^2 \cos \omega t \\ p'' + \omega_0^2 p + L(p) + L(p, r) + P_{sq}(r, p, s_m, q_n) &= 0 \\ s_m'' + \omega_{sm}^2 s_m + L_{sm}(r, p) = 0, \quad q_n'' + \omega_{qn}^2 q_n + L_{qn}(r, p) &= 0 \\ \omega_{r1} = \omega_{p1} = \omega_0 \quad (m \leq M, n \leq N) \end{aligned} \quad (5.2)$$

Здесь использованы обозначения

$$L(x) = a(x \cdot x^2)' + \epsilon x^2 x \quad (5.3)$$

$$L(x, y) = b(x \cdot y^2)' + c(xy y)' + dy^2 x + fx y y \quad (5.4)$$

$$\begin{aligned} R_{sq}(r, p, s_m, q_n) &= \sum_{m=1}^M [R_{1s}(r \cdot s_m)' + R_{2s}(r s_m)' + R_{3s} r \cdot s_m] + \\ &+ \sum_{n=1}^N [R_{1q}(p \cdot q_n)' + R_{2q}(p q_n)' + R_{3q} p \cdot q_n] \end{aligned} \quad (5.5)$$

$$P_{sq}(r, p, s_m, q_n) = \sum_{m=1}^M [P_{1s}(p \cdot s_m)' + P_{2s}(p s_m)' + P_{3s} p \cdot s_m] +$$

$$+ \sum_{n=1}^N [P_{1q}(r \cdot q_n)' + P_{2q}(r q_n)' + P_{3q} r \cdot q_n]$$

$a, b, \dots, P_{3q}, H/u_{30}$ — гидродинамические коэффициенты, зависящие от внутреннего δR_0 и внешнего R_0 радиусов цилиндров и от глубины жидкости h . Известно [4], что для ряда полостей влиянием параметров s_m и q_n на вынужденные колебания жидкости можно пренебречь. Это согласуется с тем фактом, что учет в уравнениях (5.2) нелинейных членов типа $(r^2 r)'$, $(r^2 p)'$ и т. д. уже является уточнением обычных линеаризованных уравнений. Ниже будут анализироваться уравнения, в которых не учитываются операторы R_{sq} и P_{sq} . Учет этих операторов не вызывает принципиальных трудностей, но сильно загромождает расчеты.

Будем искать возможные периодические установившиеся решения системы

$$r'' + \omega_0^2 r + L(r) + L(r, p) = H\omega^2 \cos \omega t, \quad p'' + \omega_0^2 p + L(p) + L(p, r) = 0 \quad (5.6)$$

Приводим таблицу безразмерных гидродинамических коэффициентов, входящих в уравнения (5.7), рассчитанных с помощью ЭЦВМ для различных значений параметра $\delta(h/R_0 = 3)$. Здесь h — глубина жидкости

Линеаризованный вариант системы (5.6) допускает периодическое решение

$$r = r_0^* \cos \omega t, \quad p = 0, \quad r_0^*(\omega_0^2 - \omega^2) = H\omega^2 \quad (5.7)$$

Периодическое решение уравнений (5.6) будем искать в первом приближении в виде

$$r = r_0 \cos \omega t + A \sin \omega t, \quad p = p_0 \sin \omega t + B \cos \omega t \quad (5.8)$$

где опущены высшие гармоники, имеющие в общем балансе вес 1—3%.

δ	a	b	c	d	e	f
0.0	0.5525	-0.4260	0.9786	0.1634	0.1454	-0.01803
0.2	0.5936	-0.4610	1.055	0.07815	0.01898	-0.05917
0.4	0.5217	-0.4584	0.9801	0.001913	-0.02637	-0.02829
0.6	0.4012	-0.3852	0.7864	-0.00261	-0.01003	-0.007417
0.8	0.3118	-0.30747	0.6193	-0.001798	-0.002419	-0.0006212

Известно [4], что возможны два устойчивых периодических решения системы (5.6), одно из которых имеет вид

$$r = r_0 \cos \omega t, \quad p = 0, \quad \zeta_6 r_0^3 + 4(1 - \Omega_0^2)r_0 + 4H = 0 \quad (5.9)$$

$$\Omega^{-1} = \Omega_0 = \omega_0 / \omega, \quad \zeta_6 = a - e$$

Другое решение соответствует одновременному возбуждению параметров r и p $A = B = 0$,

$$p_0^2 = 4\zeta_6^{-1}(\Omega_0^2 - 1 - \zeta_1 r_0^2), \quad \zeta_9 r_0^3 + (\Omega_0^2 - 1)r_0 - H\zeta_8^{-1} = 0 \quad (5.10)$$

$$\zeta_9 = \zeta_7 / \zeta_8, \quad 4\zeta_6 \zeta_7 = 16\zeta_1^2 - \zeta_6, \quad \zeta_8 = 1 - 4\zeta_1 \zeta_6^{-1}$$

$$4\zeta_1 = 3b - 3d - c + f, \quad 4\zeta_2 = b + c - d - f$$

Подставляя значение $r = r_0 \cos \omega t$ во второе из уравнений (5.6), в котором отброшены члены, имеющие порядок p^3 , получим

$$[1 + \Pi_1(t)]p'' + \Pi_2(t)p' + [\omega_0^2 + \Pi_3(t)]p = 0 \quad (5.11)$$

где $\Pi_i(t)$ — периодические функции периода π / ω .

Границы основной области неустойчивости H_1 уравнения (5.11), как показано в работе [4], определяются уравнениями

$$\Omega^{-2} = 1 - \zeta_k r_0^2 - (\zeta_5 - \zeta_k^2)r_0^4 + \dots \quad (k = 1, 2) \quad (5.12)$$

Используя выражения для коэффициентов a, \dots, f , приведенные в работе [4], можно установить, что всегда часть правой ветви резонансной кривой $r_0 = r_0(H, \omega^2)$, определяемой уравнением (5.9), попадает в область H_1 . Это обстоятельство характерно для всех полостей вращения.

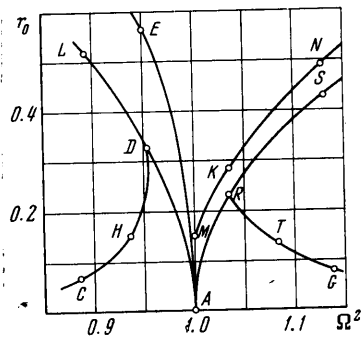
На фигуре кривые AE и ARS ограничивают область H_1 . Кривые CHD и RTG соответствуют устойчивым колебаниям, когда возбужден только параметр r , кривая MKN — когда возбуждены оба параметра r и p . Кривая ADL является геометрическим местом точек, в которых теряют устойчивость колебания параметра r , определяемые решением (5.9) [4]. Приравнявая нулю дискриминант кубического уравнения (5.9), получим уравнение этой кривой в виде

$$3\zeta_6 r_0^2 = 4(\Omega_0^2 - 1) \quad (5.13)$$

Область H_2 плоскости (r_0, Ω^2) , ограниченную кривыми AL и ARS , естественно принять за область, где обычные линеаризованные уравнения неприменимы, ибо в этой области либо нельзя построить устойчивого периодического решения вида (5.9), либо периодическое решение в этой области существует, но оно существенно отличается от решения (5.9), тем более от решения соответствующего линеаризованного уравнения. Как видно из фигуры, на частотах $\omega > \omega_R$ (значение ω_R на фигуре соответствует точке R) значение амплитуды r_0 может в несколько раз отличаться от значения r_0 , определенного с помощью линеаризованных уравнений.

Давление в жидкости пропорционально подынтегральному выражению в (3.8). Следовательно, силовые и моментные реакции жидкости на тело, рассчитанные с помощью системы нелинейных уравнений, могут сильно отличаться от соответствующих значений этих величин, даваемых линейной теорией. Это обстоятельство необходимо учитывать при расчете устойчивости летательных аппаратов с жидкими массами на борту.

В заключение автор благодарит Г. С. Нариманова за ценные советы и внимание.



ЛИТЕРАТУРА

1. Нариманов Г. С. О движении сосуда, частично заполненного жидкостью, учет немалости движения последней. ПММ, 1957, т. 21, вып. 4.
2. Моисеев Н. Н. К теории нелинейных колебаний ограниченного объема жидкости. ПММ, 1958, т. 22, вып. 5.
3. Hutton R. E. An investigation of nonlinear, nonplanar oscillation of fluid in a cylindrical container. AIAA Fifth Palm Spring, Calif., April 1—3, 1964.
4. Столбецов В. И. О немалых колебаниях жидкости в прямом круговом цилиндре. Изв. АН СССР, МЖГ, 1967, № 2.
5. Моисеев Н. Н. Задача о движении твердого тела, содержащего жидкие массы, имеющие свободную поверхность. Матем. сб., Изд-во АН СССР, 1953, № 32 (74), вып. 1.
6. Нариманов Г. С. О движении твердого тела, полость которого частично заполнена жидкостью. ПММ, 1956, т. 20, вып. 1.

**УТОЧНЕННЫЕ ФОРМУЛЫ ДЛЯ МОМЕНТА СОПРОТИВЛЕНИЯ ЭЛЛИпсоиДА
ВРАЩЕНИЯ И КРУГЛОГО ДИСКА, ВРАЩАЮЩИХСЯ В БЕЗГРАНИЧНОЙ
НЕСЖИМАЕМОЙ ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТИ**

Ю. Г. ОВСЕЕНКО (Новочеркаск)

В нелинейной постановке рассматривается установившееся движение вязкой жидкости, вызванное вращением сжатого или вытянутого эллипсоида вращения. Решение задачи ищется в виде рядов по положительным степеням числа Рейнольдса, коэффициенты которых представляются в виде многочленов по присоединенным функциям Лежандра первого рода. Определяется момент сопротивления с точностью до числа Рейнольдса в квадрате. Как частные случаи получаются значения моментов сопротивления круглого диска и сферы.

1. Вращение сплюснутого эллипсоида. Рассмотрим осесимметричное стационарное движение неограниченной несжимаемой вязкой жидкости, вызванное вращением вокруг оси z_1 с постоянной угловой скоростью ω сплюснутого эллипсоида вращения

$$\frac{x_1^2 + y_1^2}{a^2} + \frac{z_1^2}{b^2} = 1 \quad (a > b)$$

В эллипсоидальных «сплюснутых» координатах α , φ , θ , связанных с декартовыми координатами соотношениями

$$x_1 = c \operatorname{ch} \alpha \cos \varphi \sin \theta, \quad y_1 = c \operatorname{ch} \alpha \sin \varphi \sin \theta, \quad z_1 = c \operatorname{ch} \alpha \cos \theta$$

уравнение эллипсоида

$$\alpha = \alpha_0$$

где α_0 определяется из условий

$$a = c \operatorname{ch} \alpha_0, \quad a^2 - b^2 = c^2$$

Запишем в этих координатах точные уравнения движения в безразмерных величинах

$$\begin{aligned} (1 - \tau^2) \frac{\partial^2 v}{\partial \tau^2} + (1 + x^2) \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} - 2\tau \frac{\partial v}{\partial \tau} + 2x \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{v}{1 - \tau^2} + \frac{v}{1 + x^2} = \\ = R \left[\frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial \tau} - \frac{\partial \psi}{\partial \tau} \frac{\partial v}{\partial x} - v \left(\frac{x}{1 + x^2} \frac{\partial \psi}{\partial \tau} + \frac{\tau}{1 - \tau^2} \frac{\partial \psi}{\partial x} \right) \right] \\ D\psi = \operatorname{Re} \left\{ (1 - \tau^2) \frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{\partial}{\partial \tau} \left(\frac{\Phi}{1 - \tau^2} \right) - (1 + x^2) \frac{\partial \psi}{\partial \tau} \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\Phi}{1 + x^2} \right) + \right. \\ \left. + \frac{2v}{1 + x_0^2} \left[\tau(1 + x^2) \frac{\partial v}{\partial x} + x(1 - \tau^2) \frac{\partial v}{\partial \tau} \right] \right\} \end{aligned} \quad (1.1)$$

$$D\psi = (x^2 + \tau^2)\Phi, \quad D = (1 - \tau^2) \frac{\partial^2}{\partial \tau^2} + (1 + x^2) \frac{\partial^2}{\partial x^2}$$

$$x = \operatorname{sh} \alpha, \quad x_0 = \operatorname{sh} \alpha_0, \quad \tau = \cos \theta, \quad v_\varphi = v_0 v(x, \tau)$$

$$v_0 a c \psi(x, \tau) \quad (R = a v_0 / \vartheta) \quad v_0 = \omega a$$