

$$\begin{aligned}
& -6\lambda_1\omega_1 \cos(3\Delta\omega_1) [3h_2\omega_1(2B_1^2a_1^2 + 9B_2^2a_2^2) - 4h_1] - \\
& - \frac{\varepsilon h_2 A_2 B_1^3 \omega_1^3 a_1^3}{8\rho [(9\omega_1^2 - k)^2 + 36\lambda^2\omega_1^2]} [(9\omega_1^2 - k) \sin(\alpha_2 - 3\alpha_1 + 3\Delta\omega_1) - \\
& - 6\lambda\omega_1 \cos(\alpha_2 - 3\alpha_1 + 3\Delta\omega_1)]; \tag{19} \\
\frac{d\alpha_1}{dt} = & \frac{\varepsilon A_1 B_1 \omega_1}{8\rho [(\omega_1^2 - k)^2 + 4\lambda^2\omega_1^2]} \{[(\omega_1^2 - k) \cos(\Delta\omega_1) + \\
& + 2\lambda\omega_1 \sin(\Delta\omega_1)] [3h_2\omega_1^2 (B_1^2a_1^2 + 18B_2^2a_2^2) - 4h_1] - 27h_2B_2^2\omega_1^2a_2^2 [(\omega_1^2 - k) \cos(\alpha_2 - \\
& - 3\alpha_1 - \Delta\omega_1) - 2\lambda\omega_1 \sin(\alpha_2 - 3\alpha_1 - \Delta\omega_1)]\}; \\
\frac{d\alpha_2}{dt} = & \frac{3\varepsilon A_2 B_2 \omega_1}{8\rho [(9\omega_1^2 - k)^2 + 36\lambda^2\omega_1^2]} [(9\omega_1^2 - k) \cos(3\Delta\omega_1) + \\
& + 6\lambda\omega_1 \sin(3\Delta\omega_1)] [3h_2\omega_1^2 (2B_1^2a_1^2 + 9B_2^2a_2^2) - 4h_1] - \\
& - \frac{\varepsilon h_2 A_2 B_1^3 \omega_1^3 a_1^3}{8\rho [(9\omega_1^2 - k)^2 + 36\lambda^2\omega_1^2]} [(9\omega_1^2 - k) \cos(\alpha_2 - 3\alpha_1 + 3\Delta\omega_1) + \\
& + 6\lambda\omega_1 \sin(\alpha_2 - 3\alpha_1 + 3\Delta\omega_1)].
\end{aligned}$$

Из полученных уравнений видно, что амплитуды и фазы первой и второй гармоник автоколебаний взаимосвязаны между собой, взаимно влияют друг на друга. Они также зависят от величины  $\Delta' = \Delta\omega_1$ , т. е. от относительного запаздывания в усилителе. Для более детального анализа этих зависимостей необходимо задать конкретные значения параметров и функций  $F(x)$ ,  $B(x)$  и интегрировать систему (19) численными методами или, в крайнем случае, исследовать стационарные режимы колебаний.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Горенштейн И. А., Шулман И. А., Сафарьянц А. С. Инерциальная навигация. «Сов. радио», М., 1962.
2. Цодиков Ю. М.— Автоматика и телемеханика, 1965, 3.
3. Вильке В. Г.— МТТ, 1967, 3.
4. Корневский Д. Г.— Автореферат док. дис. Институт математики АН УССР, К., 1972.
5. Рубаник В. П.— ДАН УРСР. Сер. А, 1974, 1.

Черновицкий государственный университет

Поступила в редколлегию в январе 1974 г.

### СОБСТВЕННЫЕ КОЛЕБАНИЯ ОРТОТРОПНОЙ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ, СОПРИКАСАЮЩЕЙСЯ С ЖИДКОСТЬЮ

**Р. Н. Швец, Р. А. Марчук**

Рассмотрим свободные осесимметричные колебания ортотропной цилиндрической оболочки длины  $l_0$ , стыкающейся с невязкой сжимаемой жидкостью. Края оболочки шарнирно опираются на жесткие в своей полости диафрагмы. Движение жидкости считаем безвихревым. Объем, заполненный жидкостью, имеет форму полости между двумя круговыми цилиндрами. Одна стенка полости — гибкая оболочка радиуса  $R_1$ , вторая — абсолютно жесткая радиуса  $R_2$ . Верхний край оболочки совпадает со свободной поверхностью жидкости, нижний — с дном полости.

Введем цилиндрические координаты  $(r_1, \theta, x_1)$ , совместив полярную ось  $x_1$  с осью оболочки. Начало отсчета выберем на поверхности жидкости. Прогнбы оболочки и перемещения частиц жидкости будем считать достаточно малыми, чтобы задачу можно было рассматривать в линейной постановке [1].

Осесимметричное движение ортотропной цилиндрической оболочки толщиной  $2h$  будем описывать уравнениями [2], которые учитывают деформации

поперечного сдвига и силы инерции вращения. В безразмерной системе координат  $x = \frac{x_1}{R_1}$ ,  $t = \frac{c_1}{R_1} t_1$  эти уравнения имеют вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \nu_{21} \frac{\partial w}{\partial x} &= \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}; \\ \frac{k^2}{m\eta^*} \left( \frac{\partial \gamma_x}{\partial x} + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) - \nu_{12} \frac{\partial u}{\partial x} - w &= \frac{1}{m} \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{R_1}{D_2} P \operatorname{sign} \Delta R; \\ \eta^* \left( \frac{\partial^2 \gamma_x}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 \gamma_x}{\partial t^2} \right) &= \gamma_x + \frac{\partial w}{\partial x}. \end{aligned} \quad (1)$$

Здесь

$$\begin{aligned} k^2 &= \frac{h^2}{3R_1^2}; \quad m = \frac{E_2}{E_1}; \quad \eta^* = \frac{k^2 E_1}{k' G_{13} (1 - \nu_{12} \nu_{21})}; \quad \Delta R = R_2 - R_1; \\ D_2 &= \frac{2hE_2}{1 - \nu_{12} \nu_{21}}; \quad c_1^2 = \frac{E_1}{\rho (1 - \nu_{12} \nu_{21})}; \end{aligned}$$

$u$ ,  $w$  — безразмерные касательные и нормальные перемещения срединной поверхности оболочки, отнесенные к радиусу  $R_1$ ;  $\gamma_x$  — угол поворота нормали;  $t_1$  — время;  $E_1$ ,  $E_2$ ,  $\nu_{12}$ ,  $\nu_{21}$  — соответственно модули Юнга и коэффициенты Пуассона для ортотропного материала;  $\rho$  — плотность материала оболочки;  $k'$  — коэффициент сдвига;  $P$  — давление жидкости на стенку оболочки. Модулем сдвига  $G_{13}$  учитывается анизотропия упругих свойств в направлении нормали, направленной в стороны выпуклости поверхности оболочки.

Давление жидкости определяется через безразмерный потенциал скоростей  $\varphi$  по формуле

$$P = -\rho_0 c_1^2 \left[ \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right]_{r=1}, \quad (2)$$

где  $r = \frac{r_1}{R_1}$ ;  $\varphi_1 = R_1 c_1 \varphi$ ;  $\varphi_1$  — потенциал скоростей жидкости;  $\rho_0$  — массовая плотность жидкости.

Потенциал скоростей  $\varphi$  удовлетворяет волновому уравнению

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \varphi}{\partial r} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} = \frac{1}{\mu^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} \quad (3)$$

и граничным условиям

$$\left[ \frac{\partial \varphi}{\partial r} \right]_{r=1} = \frac{\partial w}{\partial t}; \quad \left[ \frac{\partial \varphi}{\partial r} \right]_{r=\alpha} = 0; \quad \left[ \frac{\partial \varphi}{\partial x} \right]_{x=l} = 0, \quad (4)$$

где  $\mu = \frac{c_0}{c_1}$ ;  $\alpha = \frac{R_2}{R_1}$ ;  $l = \frac{l_0}{R_1}$ ;  $c_0$  — акустическая скорость звука в жидкости.

Пренебрегая волновым движением на свободной поверхности жидкости (энергия волнового движения мала по сравнению с общей энергией системы), принимаем

$$[\varphi]_{x=0} = 0. \quad (5)$$

Систему уравнений (1) с учетом (2) можно свести к одному дифференциальному уравнению, которое в безразмерной системе координат имеет вид

$$\begin{aligned} \eta_0 \eta_1 \eta^* \frac{\partial^6 w}{\partial t^6} + \eta_1 (1 + m \eta_0 \eta^*) \frac{\partial^4 w}{\partial t^4} + \eta_1 m \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - m (1 - \nu_{12} \nu_{21}) \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \\ + \eta^* m (1 - \nu_{12} \nu_{21}) \frac{\partial^4 w}{\partial x^4} - k^2 \frac{\partial^6 w}{\partial x^6} - [\eta_0 \eta_1 k^2 + (\eta_0 + \eta_1) \eta^*] \frac{\partial^6 w}{\partial x^2 \partial t^4} - \\ - [1 + \eta^* m (\eta_0 + \eta_1 - \eta_0 \nu_{12} \nu_{21})] \frac{\partial^4 w}{\partial x^2 \partial t^2} + [\eta^* + k^2 (\eta_0 + \eta_1)] \frac{\partial^6 w}{\partial x^4 \partial t^2} = \end{aligned}$$

$$= \frac{\delta}{k} \left\{ \eta_0 \eta_1 \eta^* \left[ \frac{\partial^5 \varphi}{\partial t^5} \right]_{r=1} + \eta_1 \left[ \frac{\partial^3 \varphi}{\partial t^3} \right]_{r=1} + \eta^* \left[ \frac{\partial^5 \varphi}{\partial x^4 \partial t} \right]_{r=1} - \right. \\ \left. - (\eta_0 + \eta_1) \eta^* \left[ \frac{\partial^5 \varphi}{\partial x^2 \partial t^3} \right]_{r=1} - \left[ \frac{\partial^3 \varphi}{\partial x^2 \partial t} \right]_{r=1} \right\} \text{sign } \Delta R, \quad (6)$$

где  $\delta = \frac{\rho_0}{2\sqrt{3}\rho}$ , а  $\eta_0, \eta_1$  — «трассеры», принимающие значения либо нуль, либо единица в зависимости от того, учитываются или нет силы инерции поворота и инерции продольного перемещения оболочки соответственно.

Решения уравнений (3) и (6) ищем в виде

$$\omega = g(t)f(x); \quad \varphi = \dot{g}(t)\psi(x, r). \quad (7)$$

После разделения переменных из уравнений (3) и (6) получим уравнения

$$[\eta_0 \eta^* \lambda^4 - \lambda^2(1 + \eta_0 \eta^* m) + m] \lambda^2 \eta_1 f + [\lambda^4(\eta_1 \eta_0 k^2 + \eta_0 \eta^* + \eta_1 \eta^*) - \lambda^2 - \\ - \eta_1 \eta^* \lambda^2 - m(1 - \nu_{12} \nu_{21})(\lambda^2 \eta_0 \eta^* - 1)] f'' + [\eta^* \lambda^2 + k^2(\eta_0 + \eta_1) \lambda^2 - \\ - \eta^* m(1 - \nu_{12} \nu_{21})] f^{(IV)} + k^2 f^{(VI)} + \frac{\delta}{k} \lambda^2 \left\{ [1 - \eta^* \lambda^2(\eta_0 + \eta_1)] \left[ \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} \right]_{r=1} - \right. \\ \left. - \lambda^2 \eta_1 (\eta_0 \eta^* \lambda^2 - 1) [\psi]_{r=1} - \eta^* \left[ \frac{\partial^4 \psi}{\partial x^4} \right]_{r=1} \right\} \text{sign } \Delta R = 0; \quad (8)$$

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\lambda^2}{\mu^2} \psi = 0; \quad (9)$$

$$\ddot{g} + \lambda^2 g = 0 \left( f' = \frac{\partial f}{\partial x}; \quad \dot{g} = \frac{\partial g}{\partial t} \right). \quad (10)$$

Форму собственных колебаний представим рядом [3]

$$f = \sum_{n=1}^{\infty} a_n \sin s_n x \quad \left( s_n = \frac{\pi n}{l} \right), \quad (11)$$

где  $a_n$  — коэффициенты, подлежащие определению.

Функция  $\psi$ , согласно уравнению (3) и краевым условиям (4), определяется из решения краевой задачи

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \omega^2 \psi = 0; \quad (12)$$

$$\left[ \frac{\partial \psi}{\partial r} \right]_{r=1} = f; \quad [\psi]_{x=0} = \left[ \frac{\partial \psi}{\partial r} \right]_{r=\alpha} = 0; \quad (13)$$

$$\left[ \frac{\partial \psi}{\partial x} \right]_{x=l} = 0, \quad (14)$$

где  $\omega = \frac{\lambda}{\mu}$ .

Представим  $\psi$  в виде суммы двух функций

$$\psi = \psi_1 + \psi_2, \quad (15)$$

каждая из которых удовлетворяет уравнению (12). Кроме того, функция  $\psi_1$  должна удовлетворять условиям (13) и в «среднем» — условию

$$\int_1^{\alpha} \left[ \frac{\partial \psi_1}{\partial x} \right]_{x=l} r dr = 0. \quad (16)$$

Последнее равенство соответствует потери жидкости через сечение  $x = l$  за единицу времени [3]. Функцию  $\psi_1$  представим в виде

$$\psi_1 = - \sum_{n=1}^{\infty} a_n \sin s_n x \Phi_0(\beta_n r) + \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n \frac{2a_n s_n \sin \omega x}{\omega \beta_n^2 (\alpha^2 - 1) \cos \omega l}, \quad (17)$$

где

$$\Phi_0(\beta_n r) = \frac{1}{\beta_n} \frac{K_0(\beta_n r) I_1(\beta_n \alpha) + K_1(\beta_n \alpha) I_0(\beta_n r)}{K_1(\beta_n) I_1(\beta_n \alpha) - K_1(\beta_n \alpha) I_1(\beta_n)}, \quad \beta_n^2 = s_n^2 - \omega^2;$$

$I_n, K_n$  — функции Бесселя от мнимого аргумента. Функция  $\Phi_0$  является решением уравнения (3) для бесконечной оболочки [5] с учетом первых двух условий (4). Вторая сумма в выражении (17) подобрана так, чтобы удовлетворялось условие (16).

Функция  $\psi_2$  определяется таким образом, чтобы выполнялись условия

$$\left[ \frac{\partial \psi_2}{\partial r} \right]_{r=1} = \left[ \frac{\partial \psi_2}{\partial r} \right]_{r=\alpha} = [\psi_2]_{x=0} = 0; \quad (18)$$

$$\left[ \frac{\partial \psi_2}{\partial x} \right]_{x=l} = - \left[ \frac{\partial \psi_1}{\partial x} \right]_{x=l}. \quad (19)$$

Удовлетворяя граничным условиям (18), функцию  $\psi_2$  представим рядом

$$\psi_2 = \sum_{i=1}^{\infty} b_i \frac{\text{sh} \sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) x}}{\sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) \text{ch} \sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) l}}} \xi_i(r), \quad (20)$$

где функция  $\xi_i$  определяется из краевой задачи

$$\frac{\partial^2 \xi_i}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \xi_i}{\partial r} + \varepsilon_i^2 \xi_i = 0; \quad (21)$$

$$\left[ \frac{\partial \xi_i}{\partial r} \right]_{r=1} = \left[ \frac{\partial \xi_i}{\partial r} \right]_{r=\alpha} = 0.$$

Решение уравнения (21) возьмем в виде

$$\xi_i = m_i H_i = m_i [\gamma_i J_0(\varepsilon_i r) + Y_0(\varepsilon_i r)]. \quad (22)$$

Постоянные  $\varepsilon_i$  и  $\gamma_i$  находим из соотношений

$$\gamma_i = - \frac{Y_1(\varepsilon_i \alpha)}{J_1(\varepsilon_i \alpha)} = - \frac{Y_1(\varepsilon_i)}{J_1(\varepsilon_i)}, \quad (23)$$

которые вытекают из граничных условий (21). Нормирующий множитель  $m_i$  можно найти из условия

$$\int_0^{2\pi} \int_1^{\alpha} m_i^2 H_i^2 r dr d\theta = \text{sign } \Delta R,$$

т. е.

$$m_i^2 = \frac{\text{sign } \Delta R}{\pi [\alpha^2 H_i^2(\varepsilon_i \alpha) - H_i^2(\varepsilon_i)]}. \quad (24)$$

Подставляя выражения (17) и (20) в граничное условие (19) и интегрируя по области, занятой жидкостью, находим

$$b_i = \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n a_n s_n \int_0^{2\pi} \int_1^{\alpha} \Phi_0(\beta_n r) \xi_i(r) r dr d\theta. \quad (25)$$

Выполняя интегрирование в (25) с учетом равенств (23), имеем

$$\int_0^{2\pi} \int_1^{\alpha} \Phi_0(\beta_n r) \xi_i(r) r dr d\theta = \frac{2\pi}{\beta_n^2 + \varepsilon_i^2} [\xi_i]_{r=1}.$$

В результате находим

$$\psi_2 = 2\pi \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n s_n a_n \sum_{i=1}^{\infty} \frac{\xi_i \text{sh} \sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) x}}{\sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) (\beta_n^2 + \varepsilon_i^2) \text{ch} \sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) l}}} [\xi_i]_{r=1}. \quad (26)$$

Теперь выражения (11) и (15) с учетом (17) и (26) подставим в (8). Далее, применяя вариационный метод Бубнова — Галеркина [4], сводим задачу расчета форм и частот  $\lambda$  собственных колебаний ортотропной цилиндрической оболочки к решению бесконечной системы алгебраических уравнений

$$\begin{aligned}
& i a_s B_{1s} + 4 \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^{n+s} s_n a_n \left\{ B_2 \frac{s \xi \operatorname{tg} \omega l}{\omega \beta_n^2 (\alpha^2 - 1) \beta_s^2} + \right. \\
& \left. + \pi s \xi \sum_{i=1}^{\infty} B_{3i} \frac{[\xi_i^2]_{r=1} \operatorname{th} \sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2) l}}{(\beta_n^2 + \varepsilon_i^2) (\xi_s^2 s^2 + \varepsilon_i^2 - \omega^2) \sqrt{(\varepsilon_i^2 - \omega^2)}} \right\} = 0 \quad (27)
\end{aligned}$$

при  $s = 1, 2, 3, \dots$  Здесь введены обозначения

$$B_{1s} = Q_1 - Q_2 \xi^2 s^2 + Q_3 \xi^4 s^4 - Q_4 \xi^6 s^6 + \Phi_0(\beta_s) [Q_6 - s^2 \xi^2 Q_5 + s^4 \xi^4 Q_7];$$

$$B_2 = Q_5 \omega^2 - Q_6 - Q_7 \omega^4; \quad B_{3i} = Q_5 (\varepsilon_i^2 - \omega^2) + Q_6 + Q_7 (\varepsilon_i^2 - \omega^2)^2;$$

$$Q_1 = \eta_1 [\lambda^2 (\eta_0 \eta^* \lambda^2 - \eta_0 \eta^* m - 1) + m];$$

$$Q_2 = \lambda^2 (\eta_0 \eta_1 k^2 + \eta_0 \eta^* + \eta_1 \eta^*) - 1 - \eta_1 \eta^* m + m (1 - v_{12} v_{21}) \left( \frac{1}{\lambda^2} - \eta_0 \eta^* \right);$$

$$Q_3 = \eta^* + k^2 (\eta_0 + \eta_1) - \frac{m}{\lambda^2} \eta^* (1 - v_{12} v_{21}); \quad Q_4 = \frac{k^2}{\lambda^2};$$

$$Q_5 = \frac{\delta}{k} [(\eta_0 + \eta_1) \eta^* \lambda^2 - 1] \operatorname{sign} \Delta R; \quad Q_6 = \frac{\delta}{k} \lambda^2 \eta_1 (\eta_0 \eta^* \lambda^2 - 1) \operatorname{sign} \Delta R;$$

$$\xi = \frac{\pi}{l}; \quad Q_7 = \frac{\delta}{k} \eta^* \operatorname{sign} \Delta R; \quad \beta_s^2 = \frac{\pi^2 s^2}{l^2} - \omega^2.$$

Система (27) допускает бесконечное число типов колебаний. Если положить в системе (27)  $\omega = 0$ , то получим систему уравнений, которая описывает колебание оболочки, соприкасающейся с несжимаемой жидкостью. Это допущение может быть оправдано, если ограничиться исследованием спектра частот ( $\lambda$ ) основного (нулевого) типа колебаний [3, 5]. Поскольку осевые силы инерции и силы инерции вращения практически не влияют на частоты основного типа, то ими можно пренебречь ( $\eta_0 = \eta_1 = 0$ ). В этом случае система (27) значительно упрощается.

Если искать приближенное решение для  $f$  в виде конечной суммы  $f = \sum_{n=1}^N a_n \sin s_n x$ , то задача расчета форм и частот колебаний сведется к решению конечной системы уравнений, которая получается усечением бесконечной системы (27).

Из анализа решения и проведенных расчетов следует, что деформация поперечного сдвига, а также анизотропия свойств материала как по толщине, так и в ее срединной поверхности значительно влияют на величину собственных частот колебаний оболочки. Кроме того, при исследовании последующих типов колебаний необходимо учитывать осевые силы инерции оболочки, а также сжимаемость жидкости [5].

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Болотин В. В.— Инженерный сборник, 1956, 24.
2. Лунь Е. И., Швец Р. Н.— В кн.: Распространение упругих и упругопластических волн. «Наука», КазССР, Алма-Ата, 1973.
3. Мнев Е. Н.— Прикладная механика, 1960, 9, 2.
4. Свирский И. В. Методы типа Бубнова — Галеркина и последовательных приближений. «Наука», М., 1968.
5. Швец Р. Н., Марчук Р. А.— В кн.: Математические методы и физико-механические поля, 1. «Наукова думка», К., 1975.

Львовский филиал математической физики Института математики АН УССР

Поступила в редколлегию в сентябре 1973 г.