

В. И. Демчук, В. Н. Максимович

**РАССЕЯНИЕ ПЛОСКОЙ АКУСТИЧЕСКОЙ ВОЛНЫ
ТОНКОЙ КРУГЛОЙ ПЛАСТИНКОЙ**

Рассмотрим задачу о рассеянии звука круглой упругой тонкой пластинкой, помещенной в безграничную идеальную сжимаемую жидкую среду. Решение задачи строится с учетом изгибных и продольных колебаний пластинки в предположении, что на пластинку под произвольным углом падает плоская волна. Давление падающей под углом φ^* к оси OZ плоской волны в бесконечной жидкости представим в виде

$$P^i(r, z, \theta) = P_0 e^{-i\omega(r \cos \theta \sin \varphi^* + z \cos \varphi^* + \tau)}, \quad (1)$$

где ω , τ — безразмерные круговая частота и время; P_0 — амплитуда падающей волны. Здесь введены отнесенные к радиусу пластинки цилиндрические координаты r , z , в которых плоскость $z = 0$ совпадает со срединной плоскостью пластинки, а начало координат — с ее центром. Временной фактор $e^{-i\omega\tau}$ в дальнейшем будем опускать.

С целью упрощения выкладок разобьем падающее P^i и рассеянное P^e поля на симметричные P^{i2} , P^{e2} и антисимметричные P^{i1} , P^{e1} относительно плоскости $z = 0$ слагаемые соответственно. Рассеянное давление $P^e(r, z, \theta)$ в безграничной акустической среде определяется из волнового уравнения [3]

$$(\Delta + \omega^2) P^e(r, z, \theta) = 0, \quad (2)$$

где Δ — трехмерный оператор Лапласа.

Динамику изгибных (антисимметричных) нормальных смещений $w(r, z)$ пластинки описывает дифференциальное уравнение Тимошенко — Миндлина с учетом сдвиговой и вращательной инерции (характеризующее несколько первых асимметричных толщинных мод колебаний) [6]:

$$(\Delta_0^2 + \alpha_1 \Delta_0 + \beta_1) w(r, \theta) = (\alpha_1^* \Delta_0 + \beta_1^*) P^1, \quad (3)$$

$$(\Delta_0 + k_1^2) \Phi(r, \theta) = 0, \quad (4)$$

где $P^1 = P^{i1} + P^{e1}$ — нормальный компонент внешней антисимметричной силы, приходящийся на единицу площади срединной поверхности; Φ — вспомогательная функция [4]; Δ_0 — двухмерный оператор Лапласа; α_1 , α_1^* , β_1 , β_1^* , k_1 — известные постоянные [4, 6].

Уравнение движения пластинки для поперечных симметричных по толщине колебаний имеет вид [2]

$$(\Delta_0 + k_2^2) u(r, \theta) = (d + d^* \Delta_0) P^2. \quad (5)$$

Здесь k_2 , d , d^* — известные постоянные [2]; $P^2 = P^{i2} + P^{e2}$ — нормальный компонент внешней симметричной силы, приходящийся на единицу площади срединной поверхности.

Решения дифференциальных уравнений (2) — (5) находятся из условий, что на границе раздела жидкости и пластинки нормальные перемещения и напряжения непрерывны и край пластинки свободен от нагрузки. Учитывая симметрию относительно плоскости $\theta = 0$, неизвестные функции P^{e1} , P^{e2} , w , u , Φ представляем в виде рядов Фурье с неизвестными коэффициентами

$$(P^{ev}, w, u) = \sum_{n=0}^{\infty} (P_n^{ev}, w_n, u_n) \cos n\theta, \quad v = 1, 2. \quad (6)$$

Представим удовлетворяющее условию Зоммерфельда решение волнового уравнения (2) для симметричной и антисимметричной составляющих рассеянного давления в виде интеграла Гельмгольца — Гюйгенса

$$P^{e1} = -2 \int_{\sigma_0} P^{e1} \Big|_{\sigma_0} \frac{\partial G}{\partial n_0} d\sigma_0, \quad (7)$$

$$P^{e2} = 2 \int_{\sigma_0} \frac{\partial P^{e2}}{\partial n} \Big|_{\sigma_0} G d\sigma_0, \quad (8)$$

где $d\sigma_0$ — элемент площади в срединной плоскости пластинки; $G = (4\pi R^{*2})^{-1} \exp(-i\omega R^*)$ — фундаментальное решение уравнения Гельмгольца; $R^{*2} = r^2 + r_0^2 - 2rr_0 \cos(\theta - \theta_0) + (z - z_0)^2$ — расстояние между точкой наблюдения (r, z, θ) и точкой (r_0, z_0, θ_0) на поверхности σ_0 ; $\partial/\partial n$, $\partial/\partial n_0$ — производные по внешней нормали к поверхности σ_0 в точках (r, z, θ) и (r_0, z_0, θ_0) соответственно.

Запишем неизвестные рассеянные давления и нормальные производные от него на поверхности пластинки σ_0 в виде рядов

$$P_n^{ev} = \sum_{j=0}^{\infty} g_{nj}^{ev} J_n(\gamma_{jn}r), \quad \frac{\partial}{\partial z} P_n^{e2} = \sum_{j=0}^{\infty} g_{nj}^{*e2} J_n(\gamma_{jn}r), \quad v = 1, 2. \quad (9)$$

Здесь γ_{jn} — нули производной функции Бесселя первого рода; g_{jn}^{ev} , g_{nj}^{*e2} — неизвестные коэффициенты.

Подставив формулы (6), (9) в (7), (8) и выполнив интегрирование по σ_0 , для составляющих рассеянного давления P_n^{ev} получим такие выражения:

$$P_n^{e1} = - \sum_{j=1}^{\infty} \varepsilon_n g_{nj}^{e1} J_n(\gamma_{jn}) \int_0^{\infty} \frac{\lambda^2 J'_n(\lambda) J_n(\lambda r)}{\gamma_{jn}^2 - \lambda^2} e^{-\kappa z} d\lambda, \quad (10)$$

$$P_n^{e2} = \sum_{j=0}^{\infty} \varepsilon_n g_{nj}^{*e2} J_n(\gamma_{jn}) \int_0^{\infty} \frac{\lambda^2 J'_n(\lambda) J_n(\lambda r)}{\kappa(\gamma_{jn}^2 - \lambda^2)} e^{-\kappa z} d\lambda, \quad (11)$$

где $\kappa^2 = \lambda^2 - \omega^2$; $\varepsilon_0 = 2$; $\varepsilon_n = 1$; $n \geq 1$.

При выводе выражений (10), (11) использовано представление [5]

$$G = \frac{1}{4\pi} \sum_{m=0}^{\infty} \varepsilon_m \cos[m(\theta - \theta_0)] \int_0^{\infty} \frac{\lambda J_m(\lambda r_0) J_m(\lambda r)}{\kappa} e^{-\kappa|z - z_0|} d\lambda.$$

Общее решение уравнений (3) — (5) представим в виде

$$\omega_n(r) = - \frac{A_{1n}}{\gamma_1^2} J_n(\gamma_1 r) - \frac{A_{2n}}{\gamma_2^2} J_n(\gamma_2 r) + \sum_{j=0}^{\infty} \frac{A_{3nj} - \alpha_1^*}{-\gamma_{jn}^2} g_{nj}^I J_n(\gamma_{jn} r), \quad (12)$$

$$u_n(r) = d_{1n} J_n(k_2 r) + \sum_{j=0}^{\infty} d_{2nj} g_{nj}^2 J_n(\gamma_{jn} r),$$

$$\Phi_n(r) = \Phi_{1n} J_n(k_1 r),$$

где A_{1n} , A_{2n} , d_{1n} , Φ_{1n} — неизвестные постоянные;

$$g_{nj}^v = g_{nj}^{ev} + g_{nj}^{iv}, \quad v = 1, 2; \quad \gamma_{1,2} = \frac{\sqrt{\alpha_1 \pm \sqrt{\alpha_1^2 - 4\beta_1}}}{2};$$

$$A_{3nj} = \frac{\beta_2 - \gamma_{jn}^2 \alpha_2^*}{\gamma_{jn}^4 - \alpha_1 \gamma_{jn}^2 + \beta_1}; \quad d_{2jn} = \frac{d - \gamma_{jn}^2 d^*}{k_2^2 - \gamma_{jn}^2}; \quad \alpha_2^* = \beta_1^* + \alpha_1 \alpha_1^*; \quad \beta_2 = \beta_1 \alpha_1^*.$$

Из условия, что край пластинки свободен, для коэффициентов A_{1n} , A_{2n} , d_{1n} получим такие выражения:

$$A_{vn} = \frac{b_{vn}^5 b_{3n}^6 - b_{vn}^6 b_{3n}^5}{\Delta^*} \sum_{j=0}^{\infty} b_{4nj} g_{nj}^I, \quad v = 1, 2, \quad (13)$$

$$d_{1n} = - \sum_{j=0}^{\infty} \left(d_{2nj} + \frac{\rho_0 h c_0^2}{E} \right) \frac{J_n(\gamma_{jn})}{J_n(k_2)} g_{nj}^2.$$

Здесь $\Delta^* = \det |b_{in}^l|$ ($i = 1, 2, 3$; $l = 4, 5, 6$);

$$b_{vn}^4 = b_{vn}^1 + v_0 \left(S\gamma_v + \frac{1}{\gamma_v} \right) J'_n(\gamma_v) - n^2 \left(S - \frac{1}{\gamma_v^2} \right) J_n(\gamma_v);$$

$$b_{vn}^5 = n \left(S\gamma_v - \frac{1}{\gamma_v} \right) J'_n(\gamma_v); \quad b_{vn}^6 = \gamma_v J'_n(\gamma_v);$$

$$\begin{aligned}
b_{\nu n}^1 &= \left[1 - S\gamma_\nu^2 + n^2 \left(S - \frac{1}{\gamma_\nu^2} \right) \right] J_n(\gamma_\nu) + \left(S\gamma_\nu - \frac{1}{\gamma_\nu} \right) J_n'(\gamma_\nu), \quad \nu = 1, 2; \\
b_{3n}^4 &= -\frac{n(1-\nu_0)}{2} k_1 J_n'(k_1); \quad b_{3n}^5 = \frac{1}{2} [(k_1^2 + 2n^2) J_n(k) - 2k_1 J_n'(k_1)]; \\
b_{3n}^6 &= -n J_n(k_1); \\
b_{4nj} &= b_{3nj} - n^2 \left(SA_{3nj} - \frac{A_{3nj} - \alpha_1^*}{\gamma_{jn}^2} \right) J_n(\gamma_{jn}); \\
b_{3nj} &= \left[A_{3nj} - S - S\gamma_{jn}^2 A_{3nj} + n \left(SA_{3nj} - \frac{A_{3nj} - \alpha_1^*}{\gamma_{jn}^2} \right) \right] J_n(\gamma_{jn}); \\
S &= \frac{D}{k_T G_0 h}; \quad D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu_0^2)};
\end{aligned}$$

c_0, ρ_0 — скорость звука в жидкости и ее плотность; ν_0, E, G_0, ρ, h — коэффициент Пуассона, модуль Юнга, модуль сдвига, плотность, толщина пластинки соответственно; k_T — численный коэффициент сдвига; $g_{nj}^{iv}, g_{nj}^{*iv}$ — известные коэффициенты рядов Фурье — Бесселя для падающей волны.

Подставив выражение (12) с учетом (13) в граничные условия, получим разрешающие алгебраические уравнения относительно неизвестных коэффициентов g_{nj}^{e1} и g_{nj}^{e2} , g_{nj}^{*e2} соответственно:

$$\begin{aligned}
\sum_{j=0}^{\infty} G_{nj\mu}^1 g_{nj}^{e1} &= \sum_{j=0}^{\infty} G_{nj\mu}^2 g_{nj}^{i1} - \frac{1}{\varepsilon_{n\mu}} g_{n\mu}^{*i1}. \quad (14) \\
\sum_{j=0}^{\infty} G_{nj\mu}^3 (g_{nj}^{e2} + g_{nj}^{i2}) &= \frac{1}{\varepsilon_{n\mu}} (g_{nj}^{*e2} + g_{nj}^{*i2}), \\
\sum_{j=0}^{\infty} G_{nj\mu}^4 g_{nj}^{*e2} &= \frac{1}{\varepsilon_{n\mu}} g_{nj}^{e2}, \quad \mu = 0, 1, 2, \dots,
\end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned}
G_{nj\mu}^1 &= \varepsilon_n J_n(\gamma_{jn}) J_n(\gamma_{n\mu}) \int_0^\infty \frac{\lambda \kappa' J_n'^2(\lambda)}{(\gamma_{jn}^2 - \lambda^2)(\gamma_{n\mu}^2 - \lambda^2)} d\lambda + G_{nj\mu}^2; \\
G_{nj\mu}^2 &= \frac{A_{3n\mu} - \alpha_1^*}{\gamma_{n\mu}^2 \varepsilon_{n\mu}} \delta_{j\mu} + A_{1nj\mu} + A_{2nj\mu}; \quad \kappa' = \frac{\lambda^2(\omega^2 - \gamma_{nj} - \gamma_{n\mu}) + \gamma_{nj}\gamma_{n\mu}}{\kappa}; \\
A_{\nu nj\mu} &= \frac{A_{\nu nj}}{\gamma_\nu^2} \frac{\gamma_\nu J_n'(\gamma_\nu) J_n(\gamma_{n\mu})}{\gamma_\nu^2 - \gamma_{n\mu}^2}; \quad A_{\nu nj} = \frac{b_{\nu n}^5 b_{3n}^6 - b_{\nu n}^6 b_{3n}^5}{\Delta^*} b_{4nj}; \\
G_{nj\mu}^3 &= \left(d_{2nj} + \frac{h\rho_n c_0^2}{E} \right) \frac{J_n(\gamma_{jn})}{J_n(k_2)} \frac{k_2 J_n'(k_2) J_n(\gamma_{n\mu})}{k_2^2 - \gamma_{n\mu}^2} + \frac{d_{2n\mu}}{\varepsilon_{n\mu}} \delta_{j\mu}; \\
G_{nj\mu}^4 &= \varepsilon_n J_n(\gamma_{jn}) J_n(\gamma_{n\mu}) \int_0^\infty \frac{\lambda^3 J_n'^2(\lambda)}{(\gamma_{jn}^2 - \lambda^2)(\gamma_{n\mu}^2 - \lambda^2)} d\lambda; \\
\varepsilon_{00} &= 2; \quad \varepsilon_{nj} = \frac{2\gamma_{jn}^2}{(\gamma_{jn}^2 - n^2) J_n^2(\gamma_{jn})}; \quad n, j \geq 1; \quad \delta_{j\mu} = \begin{cases} 1, & j = \mu, \\ 0, & j \neq \mu. \end{cases}
\end{aligned}$$

С использованием результатов работы [1] можно показать, что числовая функция $P_n^{e1}(r)$ имеет особенность при $r \rightarrow 1$ вида $(r-1)^{+\frac{1}{2}}$. Поэтому g_{nj}^{e1} в полученной системе бесконечных уравнений (14) медленно стремится к нулю при $j \rightarrow \infty$, что затрудняет получение достаточно точного решения системы.

Применим метод выделения особенности в неизвестной функции, позволяющий получить более эффективное решение. Представим функцию

$P_n^{e1}(r)$ в виде

$$P_n^{e1}(r) = A_n r^n \sqrt{1-r^2} + h_n(r), \quad 0 < r < 1.$$

Здесь A_n — неизвестная постоянная, определяемая из условия, что $h_n(r)$ — ограниченная величина. Функцию $P_n^{e1}(r)$ представим в виде разложения

$$P_n^{e1}(r) = A_n \sum_{j=0}^{\infty} P_{nj}^0 J_n(\gamma_{jn}r) + \sum_{j=0}^{\infty} h_{nj} J_n(\gamma_{jn}r), \quad (15)$$

где h_{nj} — неизвестные коэффициенты; $P_{nj}^0 = \frac{\varepsilon_{nj} \Gamma(0,5)}{\sqrt{2\gamma_{jn}^3}} J_{n+\frac{3}{2}}(\gamma_{jn})$; $\Gamma(0,5)$ — гамма-функция.

Подставляя выражение (15) в (14), получаем бесконечную систему линейных алгебраических уравнений, в которой неизвестные коэффициенты h_{nj} стремятся к нулю быстрее, чем g_{nj}^{e1} , поэтому для решения этой системы можно применить метод редукции.

1. Гринченко В. Т., Мелешко В. В. Гармонические колебания и волны в упругих телах.— Киев: Наук. думка, 1981.— 284 с.
2. Лямшев Л. М. Отражение звука тонкими пластинками и оболочками в жидкости.— М.: Изд-во АН СССР, 1953.— 79 с.
3. Пелех Б. Л. Обобщенная теория оболочек.— Львов: Вища шк., 1978.— 159 с.
4. Мэтсавзэр Я. А., Векслер Н. Д., Стулов Я. С. Дифракция акустических импульсов на упругих телах.— М.: Наука, 1979.— 226 с.
5. Скучик Е. Основы акустики.— М.: Мир, 1976.— Т. 2. 542 с.
6. Stuart A. D. Acoustic radiation from submerged plates. 1. Enfluence of leaky wave poles.— JASA, 1976, 59, N 5, p. 1160—1169.

Ин-т прикл. пробл. механики и математики АН УССР, Львов

Получено 12.10.83

УДК 539.3

М. М. Николишин

НАПРЯЖЕННОЕ СОСТОЯНИЕ МНОГОСЛОЙНОЙ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ С СИСТЕМОЙ ПАРАЛЛЕЛЬНЫХ РАЗРЕЗОВ

Рассмотрим упругое равновесие отнесенной к линиям кривизны α, β многослойной замкнутой цилиндрической оболочки с системой k параллельных периодических расположенных сквозных разрезов $|\alpha| \leq \alpha_0, \beta = 2n\pi/k, n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots, \pm k/2$ при k четном, $n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots, \pm (k-1)/2$ при k нечетном. Оболочка предполагается тонкой, допускающей применение гипотезы недеформируемых нормалей для пакета в целом [1]. Слои оболочки изотропные и расположены симметрично относительно срединной поверхности. Пусть напряженно-деформированное состояние оболочки без разрезов осесимметрично. В этом случае напряженное состояние оболочки с системой k периодически расположенных разрезов будет циклически симметричным, что позволяет в дальнейшем исследовать цилиндрическую панель $|\beta| \leq \pi/k$ с разрезом $|\alpha| \leq \alpha_0, \beta = 0$.

Используя предположенный в работе [5] метод решения задач для оболочек с разрезами, систему дифференциальных уравнений в перемещениях для круговой многослойной цилиндрической оболочки записываем так:

$$L_{j1}u + L_{j2}v + L_{j3}w = q_j \quad (j = \overline{1, 3}). \quad (1)$$

Здесь

$$L_{11} = C_{11}\partial_1^2 + \frac{1}{2}(C_{11} - C_{12})\partial_2^2; \quad L_{12} = L_{21} = \frac{1}{2}(C_{11} + C_{12})\partial_1\partial_2;$$

$$L_{13} = L_{31} = C_{12}\partial_1; \quad L_{22} = (C_{11} + R^{-2}D_{11})\partial_2^2 + \left[\frac{1}{2}(C_{11} - C_{12}) + \right.$$