

1. Амбарцумян С. А. Общая теория анизотропных оболочек.— М.: Наука, 1974.— 446 с.
2. Пелех Б. Л. Теория оболочек с конечной сдвиговой жесткостью.— Киев: Наук. думка, 1973.— 248 с.
3. Флячок В. М., Швец Р. Н. Некоторые динамические задачи термоупругости пологих ортотропных оболочек.— В кн.: Тр. VII Всесоюз. конф. по теории оболочек и пластин. Тбилиси: Мецниереба, 1975, с. 381—389.

Институт прикладных проблем
механики и математики АН УССР

Поступила в редколлегию
08.01.80

УДК 539.3

В. И. Елейко

СТОХАСТИЧЕСКИЕ ТЕМПЕРАТУРНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ БЕСКОНЕЧНОЙ ПЛАСТИНКИ С БЛИЗКИМ К КРУГОВОМУ ОТВЕРСТИЕМ

Рассмотрим неограниченную пластинку со свободным от напряжений круговым отверстием, контур сечения Γ которого описывается уравнением

$$\rho = R + \varepsilon H(\varphi), \quad (1)$$

где R — среднее значение радиуса отверстия; ε — малый параметр; $H(\varphi)$ — случайная функция с вероятностью 1 непрерывно-дифференцируемыми реализациями. Через поверхности $z = \pm h/2$ пластинки осуществляется теплообмен с внешней средой нулевой температуры. Между краем Γ отверстия и окружающей средой происходит теплообмен по закону Ньютона. Пластинка нагревается также источниками тепла. При этом температура окружающей среды Θ' и интенсивность источников тепла W' являются функциями координат и времени. Температура пластинки в начальный момент времени равна нулю, а на бесконечности ограничена.

При описанных выше условиях теплообмена нестационарное температурное поле пластинки в безразмерной полярной системе координат описывается уравнением [3]

$$[\partial^2/\partial\rho^2 + (1/\rho)\partial/\partial\rho + (1/\rho^2)\partial^2/\partial\varphi^2 - c^2 - \partial/\partial\tau]T = W \quad (2)$$

при начальном и краевых условиях:

$$\begin{aligned} T &= T_0 \quad \text{при } \tau = 0, \\ \partial T/\partial n - \gamma(T - \Theta) &= 0 \quad \text{на } \Gamma, \\ \lim_{\rho \rightarrow \infty} T(\rho, \varphi, \tau) &< \infty. \end{aligned} \quad (3)$$

Здесь

$$\begin{aligned} \rho &= \frac{r}{R}; \quad \tau = \frac{at}{R^2}; \quad c^2 = \frac{2\alpha_n R^2}{\lambda h}; \quad \gamma = \frac{\alpha R}{\lambda}; \\ T &= \frac{1}{h} \int_{-h/2}^{h/2} T' dz; \quad W = \int_{-h/2}^{h/2} W' dz; \quad \Theta = \int_{-h/2}^{h/2} \Theta' dz; \end{aligned}$$

r, z — координаты; t — время; h — толщина пластинки; λ, a — коэффициенты теплопроводности и температуропроводности пластинки; α_n, α — коэффициенты теплоотдачи с поверхностями $z = \pm h/2$ и края Γ соответственно.

Решение краевой задачи теплопроводности (2) — (3) ищем в виде

$$T = T^{(0)} + \varepsilon T^{(1)}. \quad (4)$$

Для нахождения функций $T^{(l)}$ ($l = 0, 1$) получаем, согласно работам [5, 6], рекуррентную систему соответствующих краевых задач.

Пусть интенсивность источников тепла W и температура внешней сре-

ды Θ представляются рядами

$$W = \sum_n W_n \exp \{in\varphi\}, \quad \Theta = \sum_n \Theta_n \exp \{in\varphi\}, \quad (5)$$

а случайная функция $H(\varphi)$ задана каноническим разложением [1, 4]

$$H(\varphi) = \sum_k \xi_k \exp \{ik\varphi\} \quad (6)$$

Здесь ξ_k — дельта-коррелированные случайные величины с нулевыми значениями математических ожиданий и ограниченными дисперсиями D_k .

Решения $T^{(0)}$, $T^{(1)}$ задач теплопроводности после соответствующих вычислений имеют вид

$$\begin{aligned} T^{(0)} &= \sum_n T_n^{(0)} \exp \{in\varphi\}, \quad T^{(1)} = \sum_k \xi_k T_k^{(1)}, \\ T_n^{(0)} &= M_n(\rho, \tau - u) * \left\{ -\gamma \Theta_n + \int_1^\infty x W_n(x, u - v) * \right. \\ &* [(\gamma - n) F(x, 1, v) + G(x, v)] dx \left. \right\} - \int_1^\infty x W_n(x, \tau - u) F(x, \rho, u) dx, \\ T_k^{(1)} &= \sum_n T_{nk}^{(1)} \exp \{i(n+k)\varphi\}, \quad T_{nk}^{(1)} = M_{n+k}(\rho, \tau - u) * \Phi_{nk}(u), \\ \Phi_{nk} &= [(\partial^2/\partial\rho^2 + \gamma\partial/\partial\rho + nk) T_n^{(0)}]_{\rho=1}, \\ f(u - v) * g(v) &= \int_0^u f(u - v) g(v) dv, \\ M_n &= \frac{2}{\pi} \exp \{-c^2\tau\} \int_0^\infty z Q_n(\rho, z) \exp \{-z^2\tau\} dz, \\ Q &= [J_n(\rho, z) \Delta_{1n}(z) + Y_n(\rho, z) \Delta_{2n}(z)]/\Delta_n(z), \\ \Delta_{1n} &= zY_{n+1}(z) - (n + \gamma)Y_n(z); \quad \Delta_{2n} = zJ_{n+1}(z) - (n + \gamma)J_n(z), \\ \Delta_n &= \Delta_{1n}^2(z) + \Delta_{2n}^2(z), \\ F &= (1/2v) \exp \{-[(x^2 + \rho^2)/4v + c^2v^2]\} Y_n(x\rho/2v), \\ G &= \frac{x^2 \exp \{-c^2v\}}{v^{n+1} 2^{2n} \Gamma(n+1)} \sum_{m=0}^\infty \frac{\Gamma(n+m+1)}{m! \Gamma(n+m)} (-1/4v)^m {}_2F_1(-m, -n-m, n+1, x^2). \end{aligned} \quad (7)$$

Здесь ${}_2F_1(\alpha, \beta, \gamma, z)$ — гипергеометрическая функция Гаусса.

Потенциал перемещений Ψ и функция напряжений Эри F , через которые определяются компоненты тензора напряжений σ_{ij} рассматриваемой пластинки, находим из уравнений

$$\Delta\Psi = \beta T, \quad \Delta\Delta F = 0 \quad (8)$$

при граничных условиях

$$\begin{aligned} \sigma_{\rho\rho} \cos(n, \rho) + \sigma_{\varphi\rho} \cos(n, \varphi) &= 0, \\ \sigma_{\rho\varphi} \cos(n, \rho) + \sigma_{\varphi\varphi} \cos(n, \varphi) &= 0 \quad \text{на } \Gamma, \end{aligned} \quad (9)$$

где

$$\sigma_{ij} = \bar{\sigma}_{ij} + \bar{\sigma}_i \quad (i, j = \rho, \varphi).$$

Здесь $\beta = \alpha_t(1 + \nu)R^2$; α_t — коэффициент теплового расширения; ν — коэффициент Пуассона; $\bar{\sigma}_{ij}$, $\bar{\sigma}_i$ определяются через функции Ψ и F соответственно [2].

Представляя решение краевой задачи (8) — (9) в виде

$$\Psi = \Psi^{(0)} + \varepsilon\Psi^{(1)}, \quad F = F^{(0)} + \varepsilon F^{(1)}, \quad (10)$$

для определения функций $\Psi^{(l)}, F^{(l)}$ ($l = 0, 1$) получаем соответствующие краевые задачи [6].

Частное решение уравнения

$$\Delta \Psi^{(l)} = \beta T^{(l)} \quad (l = 0, 1)$$

в предположении, что

$$\Theta = \sum_n \Theta_n \cos \omega_n \tau \exp \{in\varphi\}, \quad W = 0, \quad (11)$$

имеет вид

$$\Psi^{(0)} = \sum_n \Psi_n^{(0)} \exp \{in\varphi\}, \quad \Psi^{(1)} = \sum_k \xi_k \Psi_k^{(1)},$$

$$\Psi_n^{(0)} = \beta \int_0^\infty N_n(\rho, z) P_0(z, \tau) dz, \quad \Psi_k^{(1)} = \sum_n \Psi_{nk}^{(1)} \exp \{i(n+k)\varphi\},$$

$$\Psi_{nk}^{(1)} = \beta \int_0^\infty \int_0^\infty N_{n+k}(\rho, z) N_{nk}(z) P_1(z, z_1, \tau) dz dz_1,$$

$$N_n = -2\gamma \Theta_n Q_n(\rho, z) z / \pi [(c^2 + z^2)^2 + \omega_n^2],$$

$$N_{n+k} = 2z Q_{n+k}(\rho, z) / \pi, \quad N_{nk} = 2\gamma \Theta_n z_1 / \pi [(c^2 + z_1^2)^2 + \omega_n^2] [\partial^2 Q_n / \partial \rho^2 + \gamma \partial Q_n / \partial \rho + kn Q_n]_{\rho=1},$$

$$P_0 = (c^2 + z^2) \{ [a_1(c, \tau) + \omega_n a_2(c, \tau) / (c^2 + z^2)] / (c^2 + \omega_n^2) + a_3(z, \tau) \},$$

$$P_1 = \{ [(c^2 + z^2)(c^2 + z_1^2) - \omega_n^2] a_1(\tau) + \omega_n (z^2 + z_1^2 + 2c^2) a_3(\tau) \} \times \\ \times (c^2 + \omega_n^2) + [(c^2 + z^2)(c^2 + z_1^2) - \omega_n^2] a_3(\tau) / [(c^2 + z^2)^2 + \omega_n^2] + \\ + (c^2 + z_1^2) [a_3(z_1, \tau) - a_3(z, \tau)] / (z^2 - z_1^2), \quad z^2 \neq z_1^2, \quad (12)$$

$$\partial Q_n / \partial \rho = \rho \{ [n J_n(\rho, z) - z \rho J_{n+1}(\rho, z)] \Delta_{1n}(z) - \\ - [n Y_n(\rho, z) - z \rho Y_{n+1}(\rho, z)] \Delta_{2n}(z) \} / \Delta_n(z),$$

$$\partial^2 Q_n / \partial \rho^2 = \rho^2 \{ [(n^2 - z^2 \rho^2) J_n(\rho, z) + z \rho J_{n+1}(\rho, z)] \Delta_{1n}(z) - \\ - [(n^2 - z^2 \rho^2) Y_n(\rho, z) + z \rho Y_{n+1}(\rho, z)] \Delta_{2n}(z) \} / \Delta_n(z),$$

$$a_3(x, \tau) = [\exp \{-(c^2 + x^2)\tau\} - \exp \{-c^2 \tau\}] / x^2, \quad x = z, z_1,$$

$$a_1(\zeta, \tau) = \zeta^2 \cos \omega_n \tau + \omega_n \sin \omega_n \tau - \zeta^2 \exp \{-\zeta^2 \tau\},$$

$$a_2(\zeta, \tau) = \zeta^2 \sin \omega_n \tau + \omega_n \cos \omega_n \tau + \omega_n \exp \{-\zeta^2 \tau\}, \quad \zeta^2 = z^2 + c^2.$$

Величины Q_i ($i = n, n+k$) определяются формулами (7). Функция напряжений Эри $F^{(l)}$ ($l = 0, 1$) имеет вид

$$F^{(0)} = \sum_n (c_{1n}^{(0)} \rho^n + c_{2n}^{(0)} \rho^{n+2}) R^2 \exp \{in\varphi\},$$

$$F^{(1)} = \sum_k \xi_k F_k^{(1)}, \quad (13)$$

где

$$F_k^{(1)} = \sum_n (c_{1nk}^{(1)} \rho^{n+k} + c_{2nk}^{(1)} \rho^{n+k+2}) R^2 \exp \{i(n+k)\varphi\};$$

$$c_{1n}^{(0)} = [n \bar{\sigma}_{\rho \rho n}^{(0)}(1, \tau) - (n-2) \bar{\sigma}_{\sigma \varphi n}^{(0)}(1, \tau) / i] / 2n(n-1);$$

$$c_{2n}^{(0)} = -[\bar{\sigma}_{\rho \rho n}^{(0)}(1, \tau) - \bar{\sigma}_{\sigma \varphi n}^{(0)}(1, \tau) / i] / 2(n+1);$$

$$c_{1nk}^{(1)} = \{ (n+k) [\bar{\sigma}_{\rho \rho nk}^{(1)}(1, \tau) - ik \bar{\sigma}_{\sigma \varphi nk}^{(1)}(1, \tau) + \partial \bar{\sigma}_{\sigma \rho n}^{(0)}(1, \tau) / \partial \rho] - \\ - (n+k-2) [\bar{\sigma}_{\rho \varphi nk}^{(1)}(1, \tau) / i - k \bar{\sigma}_{\sigma \varphi n}^{(0)}(1, \tau) +$$

$$\begin{aligned}
 & + \partial \bar{\sigma}_{\rho\phi n}^{(0)}(1, \tau) / i \partial \rho \} / 2(n+k)(n+k-1); \quad (14) \\
 c_{2nk}^{(1)} = & - \{ \bar{\sigma}_{\rho\phi nk}^{(1)}(1, \tau) - ik\sigma_{\rho\phi n}^{(0)}(1, \tau) + \partial \bar{\sigma}_{\rho\phi n}^{(0)}(1, \tau) / \partial \rho - \\
 - \bar{\sigma}_{\rho\phi nk}^{(1)}(1, \tau) / i + k\sigma_{\phi\phi n}^{(0)}(1, \tau) - \partial \bar{\sigma}_{\rho\phi n}^{(0)}(1, \tau) / i \partial \rho \} / 2(n+k+1).
 \end{aligned}$$

Результирующие напряжения в рассматриваемой пластинке равны

$$\sigma_{ij} = \sigma_{ij}^{(0)} + \varepsilon \sigma_{ij}^{(1)}, \quad (15)$$

где

$$\sigma_{ij}^{(1)} = \sum_k \xi_k \sigma_{ijk}^{(1)} \quad (i, j = \rho, \phi).$$

Здесь $\sigma_{ij}^{(0)}$ — температурные напряжения бесконечной пластинки с гладким круговым отверстием; $\sigma_{ij}^{(1)}$ — дополнительные напряжения пластинки с шероховатым, близким к круговому отверстию, обусловленные случайным температурным полем.

Выражения для корреляционных функций температуры и напряжений имеют вид

$$\begin{aligned}
 K_T = \varepsilon^2 \sum_k D_k T_k^{(1)}(\rho, \phi, \tau) \overline{T_k^{(1)}(\rho', \phi', \tau')}, \quad (16) \\
 K_{\sigma_{ij}} = \varepsilon^2 \sum_k D_k \sigma_{ijk}^{(1)}(\rho, \phi, \tau) \overline{\sigma_{ijk}^{(1)}(\rho', \phi', \tau')}.
 \end{aligned}$$

Полагая в выражениях (16) $\rho = \rho'$, $\phi = \phi'$, $\tau = \tau'$, получаем формулы для вычислений соответствующих дисперсий. В случае распределения случайной переменной по гауссовому закону на основании выражений (4), (15) можно определить вероятности изменения температуры и напряжений рассматриваемой пластинки в заданных интервалах, а также коэффициент концентрации напряжений в окрестности отверстия.

Если интенсивность источников тепла W и температура внешней среды Θ также являются стохастическими функциями, заданными каноническими разложениями (5), в которых W_n и Θ_n — дельта-коррелированные случайные величины с равными нулю математическими средними значениями и ограниченными дисперсиями, то полученные выше решения краевых задач теплопроводности и термоупругости дают возможность определять вероятностные характеристики температурного поля и тепловых напряжений, обусловленные статистическими микронеровностями кругового отверстия, а также флуктуациями интенсивности источников тепла и температуры окружающей среды.

1. Ломакин В. А. Статистические задачи механики твердых деформируемых тел. — М.: Наука, 1970. — 139 с.
2. Паркус Г. Неустановившиеся температурные напряжения. — М.: Физматгиз, 1963. — 243 с.
3. Подстригач Я. С., Швец Р. Н. Термоупругость тонких оболочек. — Киев: Наук. думка, 1978. — 343 с.
4. Пугачев В. С. Теория случайных функций. — М.: Физматгиз, 1960. — 883 с.
5. Швец Р. Н., Елейко В. И. Стохастическая задача теплопроводности и термоупругости для деформируемого тела с шероховатой поверхностью. — Докл. АН УССР. Сер. А, 1977, № 11, с. 1021—1024.
6. Швец Р. Н., Елейко В. И. Стохастические температурные напряжения в цилиндре с шероховатой поверхностью. — Прикл. механика, 1977, 15, № 12, с. 39—45.

Институт прикладных проблем
механики и математики АН УССР

Поступила в редколлегию
30.01.80