

УДК 539.375

Н. М. БОРОДАЧЕВ, Г. П. ТАРИКОВ

**ПОСТРОЕНИЕ ВЕСОВОЙ ФУНКЦИИ  
ДЛЯ КРУГОВОЙ ТРЕЩИНЫ В УПРУГОМ СЛОЕ**

(Представлено академиком А. И. Свириденком)

Построена весовая функция для внутренней плоской круговой трещины в упругом изотропном слое конечной толщины.

В работе [1] получено самое общее выражение весовой функции для круговой трещины в упругом теле в таком виде:

$$K_1(\varphi; r, \theta) = N(\varphi; r, \theta) \delta_n u_z(r, \theta) / U^*(r, \theta), \tag{1}$$

где

$$N(\varphi; r, \theta) = \frac{a^2 - r^2}{a^2 + r^2 - 2ar \cos(\varphi - \theta)}, \tag{2}$$

$$U^*(r, \theta) = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} f^*(\varphi) N(\varphi; r, \theta) d\varphi, \tag{3}$$

$$f^*(\varphi) = \frac{\pi^2}{\mu} (1 - \nu) a \delta a K_1(\varphi). \tag{4}$$

Здесь используются цилиндрические координаты  $r, \theta, z$ ,  $a$  — радиус трещины,  $\nu$  — коэффициент Пуассона,  $\mu$  — модуль сдвига,  $\delta a$  — вариация радиуса трещины,  $u_z$  — проекция вектора перемещений на ось  $z$ ,  $\delta_n u_z$  — вариация перемещения поверхности трещины, вызванная вариацией контура трещины,  $K_1(\varphi)$  — коэффициент интенсивности напряжений нормального отрыва.

Рассмотрим применение формулы (1) к нахождению весовой функции для внутренней круговой трещины, расположенной в средней плоскости упругого изотропного слоя конечной толщины  $2h$ . Чтобы воспользоваться формулой (1), нужно иметь так называемое пробное решение. В качестве пробного решения рассмотрим случай, когда трещина подвержена действию равномерного давления  $p$ . В силу симметрии слоя и нагрузки можно рассматривать только половину слоя. Следовательно, граничные условия будут иметь вид

$$\begin{aligned} &\text{при } z = h \quad \sigma_z = 0 \text{ и } \tau_{rz} = 0; \\ &\text{при } z = 0 \quad \tau_{rz} = 0; u_z = 0 \text{ при } r > a \text{ и } \sigma_z = -p \text{ при } r < a. \end{aligned} \tag{5}$$

Здесь  $\sigma_z, \tau_{rz}$  — нормальные и касательные напряжения.

При решении краевой задачи (5) воспользуемся представлением перемещений и напряжений через две гармонические функции. Используя результаты работы [2], можно показать, что

$$u_z(r, \theta) = -\frac{1-\nu}{\mu} \int_0^\infty \xi^{-1} J_0(\xi r) d\xi \int_0^a f(t) (\cos \xi t - \cos \xi a) dt, \tag{6}$$

где  $J_0(x)$  — функция Бесселя, а  $f(t)$  является решением интегрального уравнения Фредгольма второго рода,

$$f(x) - \frac{1}{\pi} \int_0^a f(t) [G(t+x) + G(t-x) - G(a+x) - G(a-x)] dt = -\frac{2}{\pi} p, \quad (7)$$

$$G(x) = \int_0^\infty \frac{\xi h(1 + \xi h) + e^{-\xi h} \operatorname{sh} \xi h}{\operatorname{ch} \xi h \operatorname{sh} \xi h + \xi h} \cos \xi x d\xi, \quad 0 \leq x \leq a.$$

Формулу (6) можно преобразовать к виду

$$u_z(r, \theta) = 0 \text{ при } r \geq a, \\ u_z(r, \theta) = -\frac{1-\nu}{\mu} \left[ \operatorname{Arch} \frac{a}{r} \int_0^a f(t) dt - \int_0^a f(t) \operatorname{Arch} \frac{t}{r} dt \right], \quad r \leq a. \quad (8)$$

Используя выражение (8), можно найти коэффициент интенсивности напряжений

$$K_1 = -a^{-1/2} \int_0^a f(t) dt. \quad (9)$$

Далее, необходимо определить величину  $\delta_n u_z(r, \theta)$ . Так как функция  $f(t)$  зависит также и от радиуса трещины  $a$ , то получаем

$$\delta_n u_z(r, \theta) = \frac{\partial u_z}{\partial a} \delta a = -\frac{1-\nu}{\mu} \delta a \left[ (a^2 - r^2)^{-1/2} \int_0^a f(t) dt + \right. \\ \left. \operatorname{Arch} \frac{a}{r} \int_0^a \frac{\partial f(t)}{\partial a} dt - \int_0^a \frac{\partial f(t)}{\partial a} \operatorname{Arch} \frac{t}{r} dt \right]. \quad (10)$$

Введем обозначения и новые переменные

$$\alpha = x/a, \quad \tau = t/a, \quad \lambda = a/h, \quad \omega(\alpha) = -\frac{\pi}{2} \frac{f(a\alpha)}{p}. \quad (11)$$

С учетом обозначений (11) интегральное уравнение (7) можно представить в такой форме:

$$\omega(\alpha) = 1 + \pi^{-1} \int_0^1 K(\alpha, \tau) \omega(\tau) d\tau, \quad (12)$$

где

$$K(\alpha, \tau) = M(\tau + \alpha) + M(\tau - \alpha) - M(1 + \alpha) - M(1 - \alpha),$$

$$M(\beta) = \lambda \int_0^\infty \frac{\psi(1 + \psi) + e^{-\psi} \operatorname{sh} \psi}{\operatorname{ch} \psi \operatorname{sh} \psi + \psi} \cos(\psi \lambda \beta) d\psi.$$

Формулы (9), (10) теперь принимают вид

$$K_1 = \frac{2}{\pi} p a^{1/2} \int_0^1 \omega(\tau) d\tau, \quad (13)$$

$$\delta_n u_z = \frac{2(1-\nu)}{\pi \mu} p a \delta a \left[ (a^2 - r^2)^{-1/2} \int_0^1 \omega(\tau) d\tau + \frac{1}{a} B(r, \lambda) \right], \quad (14)$$

$$B(r, \lambda) = \lambda \left[ \operatorname{Arch} \frac{a}{r} \int_0^1 \frac{\partial \omega(\tau)}{\partial \lambda} d\tau - \int_{r/a}^1 \frac{\partial \omega(\tau)}{\partial \lambda} \operatorname{Arch} \frac{a\tau}{r} d\tau \right]. \quad (15)$$

Далее, на основании формул (4) и (13) имеем

$$f^* = \frac{2\pi(1-\nu)}{\mu} p a^{3/2} \delta a \int_0^1 \omega(\tau) d\tau.$$

Подставляя это соотношение в (3), получаем

$$U^* = \frac{2\pi(1-\nu)}{\mu} \rho a^{3/2} \delta a \int_0^1 \omega(\tau) d\tau. \quad (16)$$

На основании выражений (1), (2), (14) и (16) имеем окончательно

$$K_1(\varphi; r, \theta) = \frac{(a^2 - r^2)^{1/2} [1 + \gamma(r, \lambda)]}{\pi^2 a^{1/2} [a^2 + r^2 - 2ar \cos(\varphi - \theta)]}, \quad (17)$$

где

$$\gamma(r, \lambda) = \left(1 - \frac{r^2}{a^2}\right)^{1/2} B(r, \lambda) / \Omega(\lambda),$$
$$\Omega(\lambda) = \int_0^1 \omega(\tau, \lambda) d\tau.$$

Формула (17) определяет весовую функцию для внутренней круговой трещины в упругом изотропном слое конечной толщины.

В приведенные выше формулы входит функция  $\omega$ , которая удовлетворяет интегральному уравнению Фредгольма второго рода (12). Для решения интегрального уравнения (12) наиболее целесообразно применение приближенного способа, основанного на замене данного интегрального уравнения конечной системой линейных алгебраических уравнений [3].

### Summary

The weight function is obtained for an internal circular crack in an elastic isotropic layer of an infinite thickness.

### Литература

1. Бородачев Н. М., Тариков Г. П. // Докл. АН Беларуси. 1997. Т. 41, № 6. С. 112—114.
2. Уфлянд Я. С. Интегральные преобразования в задачах теории упругости. Л., 1967.
3. Михлин С. Г., Смолицкий Х. Л. Приближенные методы решения дифференциальных и интегральных уравнений. М., 1965.

Гомельский государственный технический университет  
им. П. О. Сухого,  
Киевский международный университет  
гражданской авиации

Поступило 03.03.98