

## О РАВНОВЕСИИ КОЛЬЦЕВОЙ ПЛАСТИНКИ ПРИ СТЕПЕННОМ ЗАКОНЕ УПРОЧНЕНИЯ

А. Г. Костюк (Москва)

Рассмотрим кольцевую пластинку, ограниченную контурами  $r = a$ ,  $r = b$ , толщина которой есть степенная функция радиуса  $h = h_0 \rho^{-\lambda}$ , где  $\rho = r/a$ , предполагая, как обычно, распределение напряжений по толщине равномерным и считая заданными радиальные напряжения на контурах.

Материал пластинки будем считать несжимаемым при законе упрочнения  $\sigma_i = N \varepsilon_i^\mu$ , где  $\sigma_i$ ,  $\varepsilon_i$  — интенсивности напряжений и деформаций,  $0 \leq \mu \leq 1$ .

Зависимости теории малых упруго-пластических деформаций [1] для данного случая принимают вид:

$$\varepsilon_r = \frac{\varepsilon_i}{\sigma_i} \left( \sigma_r - \frac{1}{2} \sigma_\theta \right), \quad \varepsilon_\theta = \frac{\varepsilon_i}{\sigma_i} \left( \sigma_\theta - \frac{1}{2} \sigma_r \right) \quad (1)$$

$$\sigma_i = \sqrt{\sigma_r^2 - \sigma_r \sigma_\theta + \sigma_\theta^2}, \quad \varepsilon_i = \frac{2}{\sqrt{3}} \sqrt{\varepsilon_r^2 + \varepsilon_r \varepsilon_\theta + \varepsilon_\theta^2} \quad (2)$$

Здесь  $\varepsilon_r$  и  $\varepsilon_\theta$  — деформации,  $\sigma_r$  и  $\sigma_\theta$  — напряжения соответственно в радиальном и окружном направлениях. Уравнение равновесия и уравнение совместности деформаций, как известно, имеют вид:

$$\frac{d}{d\rho} (h \sigma_r) + h \frac{\sigma_r - \sigma_\theta}{\rho} = 0, \quad \frac{d\varepsilon_\theta}{d\rho} + \frac{\varepsilon_\theta - \varepsilon_r}{\rho} = 0 \quad (3)$$

Введем новую переменную  $\omega = \sigma_r / \sigma_\theta$ . Тогда из уравнения равновесия (3), используя  $h = h_0 \rho^{-\lambda}$ , получаем

$$\sigma_\theta = C \operatorname{sign} \sigma_\theta \frac{\rho^\lambda}{|\omega|} \exp \left( \int \frac{1 - \omega}{\omega} \frac{d\rho}{\rho} \right) \quad (4)$$

С другой стороны, из уравнения совместности (3) при помощи (1), (2), принимая во внимание, что  $\sigma_i = N \varepsilon_i^\mu$ , можно получить

$$\sigma_\theta = D \operatorname{sign} \sigma_\theta \frac{(1 - \omega + \omega^2)^{-\frac{1}{2}(1-\mu)}}{|2 - \omega|^\mu} \exp \left( -3\mu \int \frac{1 - \omega}{2 - \omega} \frac{d\rho}{\rho} \right) \quad (5)$$

В равенствах (4) и (5)  $C$  и  $D$  — положительные постоянные.

Приравняв (4) и (5) и взяв от обеих частей получающегося равенства логарифмическую производную по  $\omega$ , после преобразований получаем

$$\frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{d\omega} = \frac{1}{2(1-\lambda-3\mu)} \frac{(\omega-2)^2 + 3\mu\omega^2}{(1-\omega+\omega^2)(\omega-p_1)(\omega-p_2)} \quad (6)$$

Величины  $p_1$  и  $p_2$  определяются из соотношения

$$p_{1,2} = \frac{3(1-\mu) - 2\lambda \pm \sqrt{9\mu^2 + 6\mu(1+2\lambda) + (1-2\lambda)^2}}{2(1-\lambda-3\mu)} \quad (7)$$

Для  $0 \leq \mu \leq 1$  значения  $p_1$  и  $p_2$  всегда действительны.

Интеграл уравнения (6) имеет вид:

$$\rho = A (1 - \omega + \omega^2)^\alpha |\omega - p_1|^\beta |\omega - p_2|^\gamma \exp \left( \delta \operatorname{arc} \operatorname{tg} \frac{2\omega - 1}{\sqrt{3}} \right) \quad (8)$$

Здесь  $A$  — постоянная интегрирования,

$$\alpha = \frac{3}{4} \frac{(1-\mu)(1-2\lambda-3\mu)}{\Delta(1-\lambda-3\mu)^2}, \quad \beta = \frac{(p_1-2)^2 + 3\mu p_1^2}{2(1-\lambda-3\mu)(p_1-p_2)(1-p_1+p_1^2)} \quad (9)$$

$$\gamma = - \frac{(p_2-2)^2 + 3\mu p_2^2}{2(1-\lambda-3\mu)(p_1-p_2)(1-p_2+p_2^2)}, \quad \delta = \frac{3\sqrt{3}}{2} \frac{1-\mu^2}{\Delta(1-\lambda-3\mu)^2}$$

при этом

$$\Delta = (1 - p_1 + p_1^2)(1 - p_2 + p_2^2)$$

Из равенства (5) при помощи (6) имеем

$$\sigma_0 = B(1 - \omega + \omega^2)^k |\omega - p_1|^l |\omega - p_2|^m \exp\left(n \operatorname{arc} \operatorname{tg} \frac{2\omega - 1}{\sqrt{3}}\right) \quad (10)$$

Здесь  $B$  — постоянная интегрирования,

$$k = -\frac{1-\mu}{2} \left[ 1 - \frac{3}{2} \frac{\lambda(2\lambda-1) + 6\mu(\mu+\lambda)}{\Delta(1-\lambda-3\mu)^2} \right], \quad l = -\beta \left( \lambda + 3\mu \frac{p_1-1}{p_1-2} \right)$$

$$m = -\gamma \left( \lambda + 3\mu \frac{p_2-1}{p_2-2} \right), \quad n = -\frac{3\sqrt{3}}{2} \frac{(1-\mu)(\lambda+2\mu)}{\Delta(1-\lambda-3\mu)^2} \quad (11)$$

После определения  $\sigma_0$  напряжение  $\sigma_r$  находится из равенства  $\sigma_r = \omega \sigma_0$ .

На фигуре представлено распределение напряжений в бесконечной пластинке постоянной толщины для нескольких значений  $\mu$ ; при этом  $\sigma$  — напряжение на бесконечности,  $s_r = \sigma_r / \sigma$ ,  $s_0 = \sigma_0 / \sigma$ .

Отметим частное решение для пластинки постоянной толщины ( $\sigma_0$  — постоянная интегрирования):

$$\sigma_r = \sigma_0 \rho^{-\frac{1}{2}(1+3\mu)}$$

$$\sigma_0 = \frac{1-3\mu}{2} \sigma_0 \rho^{-\frac{1}{2}(1+3\mu)} \quad (12)$$

Оно следует из (8) и (10) при  $\omega = p_1 = \text{const}$  и соответствует, например, распределению напряжений в бесконечной пластинке с круговым вырезом, на контуре которого приложено радиальное напряжение  $\sigma_0$ , а на бесконечности напряжения отсутствуют (для  $1/3 < \mu \leq 1$ ).

Приняв обычные гипотезы о характере деформации при изгибе [1], можно полученное решение распространить и на случай деформации этой же пластинки равномерно

распределенными по ее контурам изгибающими моментами. Для этого достаточно величину  $\lambda$  в выражениях (7), (9) и (11) заменить на  $\lambda(\mu+2)$ . Тогда правая часть (10) даст величину  $M_0 \rho^{\lambda(\mu+2)}$ , где  $M_0$  — изгибающий момент в радиальном сечении,  $\rho$  дается формулой (8). Второй главный момент  $M_r = \omega M_0$ .

Определение прогиба  $w$  приводится в квадратуре

$$w = A_1 + B_1 \int M_0 \frac{1}{\rho^\mu} (1 - \omega + \omega^2)^{2\mu} (2 - \omega) \rho^{\frac{\mu+\lambda\mu+2\lambda}{\mu}} d\rho \quad (13)$$

Здесь  $A_1$  и  $B_1$  — постоянные интегрирования.

Поступила 27 III 1950

Московский энергетический институт

#### ЛИТЕРАТУРА

- Ильющин А. А. Пластичность. Гостехиздат. 1948.