

УДК 539.214

## УПРУГОПЛАСТИЧЕСКОЕ РАСПРЕДЕЛЕНИЕ НАПРЯЖЕНИЙ В ПЛАСТИНКЕ С ОТВЕРСТИЕМ, БЛИЗКИМ К КРУГОВОМУ

АННИН Б. Д.

Методом малого параметра решена упругопластическая задача для бесконечной пластинки с отверстием, подверженной всестороннему растяжению на бесконечности. Отверстие — близкая к кругу выпуклая область — свободно от внешних усилий. В пластической зоне, целиком охватывающей отверстие, выполняется условие пластичности Треска — Сен-Венана.

1. Пусть плоскость  $xy$  ослаблена отверстием — односвязной областью, ограниченной выпуклой кривой  $\Gamma$ , имеющей непрерывную кривизну и близкую к окружности. Уравнение кривой  $\Gamma$  зададим в виде

$$\begin{aligned} x_{\Gamma} &= x_{\Gamma}(\beta) = dM(\beta)/d\beta \cos \beta + M(\beta) \sin \beta \\ y_{\Gamma} &= y_{\Gamma}(\beta) = dM(\beta)/d\beta \sin \beta - M(\beta) \cos \beta \end{aligned} \quad (1.1)$$

$$M(\beta) = R(1 + \varepsilon m(\beta)), \quad m(\beta) = \sum_{n=2}^{\infty} b_n \cos(n\beta + a_n)$$

$$\pi/2 \leq \beta < 5\pi/2$$

Здесь  $\beta$  — угол наклона к оси  $x$  касательной к  $\Gamma$ ;  $\varepsilon$  — малый параметр ( $|\varepsilon| \ll 1$ );  $a_n, b_n$  — постоянные,  $m(\beta)$  — периодическая с периодом  $2\pi$  и достаточно гладкая функция.

Радиус кривизны  $\Gamma$ , равный

$$\rho_{\Gamma}(\beta) = R + R\varepsilon(m(\beta) + d^2m(\beta)/d\beta^2) \quad (1.2)$$

мало отличается от постоянной  $R$ ; контур  $\Gamma$  близок к окружности радиуса  $R$ . Например для эллипса с полуосями  $R(1-\varepsilon), R(1+\varepsilon)$  имеем  $M(\beta) = R(1 + \varepsilon \cos 2\beta)$ .

Пусть на бесконечности пластинка подвергается всестороннему растяжению усилием  $p^{\infty} > 0$ , а контур  $\Gamma$  не нагружен. Считаем, что пластическая зона целиком охватывает отверстие. Обозначим через  $L$  упругопластическую границу. Компоненты тензора напряжений в пластической области определяются равенствами [1, с. 249], [2, с. 121]:

$$\sigma_x^p + \sigma_y^p = \sigma_s [2 - \rho_{\Gamma}(\beta) / (\rho_{\Gamma}(\beta) + \lambda)] \quad (1.3)$$

$$\sigma_y^p - \sigma_x^p + 2i\tau_{xy}^p = \sigma_s [\rho_{\Gamma}(\beta) / (\rho_{\Gamma}(\beta) + \lambda)] \exp(-2i(\beta - \pi/2))$$

Здесь  $i^2 = -1$ ,  $\sigma_s$  — предел текучести при одноосном растяжении; параметры  $\lambda$  и  $\beta$  определяются через координаты  $x, y$  из уравнений

$$\begin{aligned} dM(\beta)/d\beta \cos \beta + (M(\beta) + \lambda) \sin \beta &= x \\ dM(\beta)/d\beta \sin \beta - (M(\beta) + \lambda) \cos \beta &= y \end{aligned} \quad (1.4)$$

Это точное решение уравнений пластического равновесия при плосконапряженном состоянии при условии пластичности Треска — Сен-Венана

и отсутствии внешних напряжений на Г. При этом параметр  $\varepsilon$  может не быть малым.

Считая параметр  $\varepsilon$  малым, будем искать функции  $\lambda(x, y)$ ,  $\beta(x, y)$  в виде  $\lambda = \lambda_0 + \varepsilon\lambda_1 + O(\varepsilon^2)$ ,  $\beta = \beta_0 + \varepsilon\beta_1 + O(\varepsilon^2)$ .

Пусть  $r, \theta$  — полярные координаты в плоскости  $x, y$ . Из уравнений (1.4) находим

$$\lambda_0 = r - R, \quad \beta_0 = \theta + \pi/2 \quad (1.5)$$

$$\lambda_1 = -Rm(\theta + \pi/2), \quad \beta_1 = -Rr^{-1}m'(\theta + \pi/2)$$

Здесь и в дальнейшем штрих у функции  $m = m(\theta + \pi/2)$  означает производную по  $\theta$ . Из равенств (1.3) и (1.5) получаем с точностью до  $\varepsilon^2$  следующие выражения напряжений в пластической зоне:

$$\sigma_x^p + \sigma_y^p = \sigma_s(2 - Rr^{-1}) + \varepsilon\sigma_s f(r, \theta) \quad (1.6)$$

$$\sigma_y^p - \sigma_x^p + 2i\tau_{xy}^p = \sigma_s Rr^{-1} \exp(-2i\theta) + \varepsilon\sigma_s g(r, \theta) \exp(-2i\theta)$$

$$f(r, \theta) = -Rr^{-1}(m + m'') + R^2 r^{-2} m''$$

$$g(r, \theta) = Rr^{-1}(m + m'') - R^2 r^{-2} m'' + 2iR^2 r^{-2} m'$$

2. Отобразим конформно внешность единичного круга  $K: |\zeta| > 1$  на неизвестную упругую область посредством функции  $z = \omega(\zeta) = c\zeta + c_0 + c_1\zeta^{-1} + c_2\zeta^{-2} + \dots$

Учитывая непрерывность напряжений  $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$  на  $L$ , получим для определения потенциалов Колосова — Мусхелишвили  $\varphi(\zeta)$ ,  $\psi(\zeta)$ ,  $\zeta \in K + \bar{C}$  ( $|\zeta| \geq 1$ ), определяющих напряжения в упругой области, и функции  $\omega(\zeta)$  следующую краевую задачу.

На единичной окружности  $C$ :

$$\overline{\varphi(\zeta)} + \varphi(\bar{\zeta}) = \sigma_s(2 - Rr^{-1})/2 + \varepsilon f(r, \theta)/2 \quad (2.1)$$

$$\overline{\omega(\zeta)} (d\omega(\zeta)/d\zeta)^{-1} d\varphi(\zeta)/d\zeta + \psi(\zeta) = 2^{-1}\sigma_s Rr^{-1} \exp(-2i\theta) + \quad (2.2)$$

$$+ 2^{-1}\varepsilon g(r, \theta) \exp(-2i\theta)\sigma_s, \quad r^2 = \omega\bar{\omega}, \quad \bar{\omega}/\omega = \exp(-2i\theta)$$

$$\varphi(\zeta) = p^\infty/2 + O(\zeta^{-2}), \quad \psi(\zeta) = O(\zeta^{-2}) \quad (|\zeta| \rightarrow \infty)$$

Для  $\varepsilon = 0$  имеет место осесимметричное решение

$$\omega_0(\zeta) = R_*\zeta, \quad \varphi_0(\zeta) = p^\infty/2, \quad \psi_0(\zeta) = R\sigma_s/(2R_*\zeta^2)$$

$$R_* = 2^{-1}R\sigma_s/(\sigma_s - p^\infty), \quad \sigma_s > p^\infty$$

Предположим, что при  $\varepsilon \neq 0$  упругопластическая граница близка к кругу радиуса  $R_*$  и ее уравнение в полярной системе координат плоскости  $xu$  имеет вид

$$r = R_*(1 + \varepsilon\delta(\theta)) \quad (2.3)$$

$$\delta(\theta) = \alpha_0 + \alpha_1 \cos \theta + \beta_1 \sin \theta + \alpha_2 \cos 2\theta + \beta_2 \sin 2\theta + \dots$$

где  $\alpha_0, \alpha_1, \beta_1, \alpha_2, \beta_2, \dots$  — искомые постоянные.

Ищем приближенное решение краевой задачи (2.1), (2.2) в виде

$$\omega(\zeta) = R_*\zeta + \varepsilon\omega_1(\zeta) + O(\varepsilon^2), \quad \varphi(\zeta) = {}^{1/2}p^\infty + \varepsilon\varphi_1(\zeta) + O(\varepsilon^2) \quad (2.4)$$

$$\psi(\zeta) = R_*\sigma_s/(2R_*\zeta^2) + \varepsilon\psi_1(\zeta) + O(\varepsilon^2)$$

$$\varphi_1(\zeta) = O(\zeta^{-2}), \quad \psi_1(\zeta) = O(\zeta^{-2}) \quad (|\zeta| \rightarrow \infty)$$

Пусть  $\rho, \tau$  — полярные координаты в плоскости  $\zeta$ . Справедливы соотношения [3]:

$$\omega(\zeta) = R_*\zeta + \varepsilon R_*\zeta [\alpha_0 + (\alpha_1 + i\beta_1)/\zeta + (\alpha_2 + i\beta_2)/\zeta^2 + \dots]$$

$$d\omega(\zeta)/d\zeta = R_* + \varepsilon R_* [\alpha_0 - (\alpha_2 + i\beta_2)/\zeta^2 + \dots]$$

$$\theta = \tau + \varepsilon\Delta(\tau) \quad (0 \leq \tau \leq 2\pi) \quad (2.5)$$

$$\Delta(\tau) = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \delta(s) \operatorname{ctg} \frac{s-\tau}{2} ds = -\alpha_1 \sin \tau + \beta_1 \cos \tau - \alpha_2 \sin 2\tau + \beta_2 \cos 2\tau + \dots$$

Из (2.3) и (2.4) следует, что на  $C$ :

$$\begin{aligned} r^{-1} &= R_*^{-1}(1 - \varepsilon \delta(\tau)) + O(\varepsilon^2) \\ \exp(-2i\theta) &= \exp(-2i\tau)(1 - 2i\varepsilon \Delta(\tau)) + O(\varepsilon^2) \end{aligned} \quad (2.6)$$

Подставляя (2.4) в (2.1), (2.2) и учитывая (2.6), получим с точностью до  $\varepsilon^2$  следующую краевую задачу. На единичной окружности  $C$ :

$$\varphi_1(\xi) + \overline{\varphi_1(\xi)} = 2^{-1} \sigma_s R R_*^{-1} \delta(\tau) + 2^{-1} \sigma_s f(R_*, \tau) \quad (2.7)$$

$$\begin{aligned} \xi d\varphi_1(\xi)/d\xi + \xi^2 \psi_1(\xi) &= -2^{-1} \sigma_s R R_*^{-1} [\delta(\tau) + 2i\Delta(\tau)] + 2^{-1} \sigma_s g(R_*, \tau) \\ \varphi_1(\xi) &= O(\xi^{-2}), \quad \psi_1(\xi) = O(\xi^{-2}) \quad (|\xi| \rightarrow \infty) \end{aligned}$$

Так как  $\varphi_1(\infty) = 0$ , то из первого уравнения (2.7) следует

$$\int_0^{2\pi} [R R_*^{-1} \delta(\tau) + f(R_*, \tau)] d\tau = 0 \quad (2.8)$$

Рассмотрим второе уравнение (2.7). На единичной окружности  $C$  заданы действительная и мнимая части аналитической в  $K$  функции  $\xi d\varphi_1(\xi)/d\xi + \xi^2 \psi_1(\xi)$ , обращающейся в постоянную на бесконечности. Отсюда следует [4], что

$$\begin{aligned} -\delta(\tau) + (m + m'') - R R_*^{-1} m'' &= \frac{1}{\pi} \int_0^{2\pi} \Delta(\sigma) \operatorname{ctg} \frac{\sigma - \tau}{2} d\sigma - \\ &- \frac{R R_*}{\pi} \int_0^{2\pi} m'(\sigma) \operatorname{ctg} \frac{\sigma - \tau}{2} d\sigma + A \end{aligned}$$

где  $A$  — произвольная постоянная. Учитывая условие (2.8) и выражение для  $\Delta(\tau)$ , окончательно находим

$$\begin{aligned} \delta(\theta) &= -[m(\theta + \pi/2) + d^2 m(\theta + \pi/2)/d\theta^2] + R R_*^{-1} d^2 m(\theta + \pi/2)/d\theta^2 - \\ &- \frac{R R_*}{\pi} \int_0^{2\pi} dm \left( \sigma + \frac{\pi}{2} \right) / d\sigma \operatorname{ctg} \frac{\sigma - \theta}{2} d\sigma \end{aligned} \quad (2.9)$$

В частности, для эллипса с полуосями  $R(1+\varepsilon)$ ,  $R(1-\varepsilon)$ , находим из (2.9)  $\delta(\theta) = 3 \cos 2\theta$ . Это совпадает с результатом, приведенном в [5]. Функции  $\varphi(\xi)$ ,  $\psi(\xi)$ , определяющие напряжения в упругой области, находятся из (2.7) при помощи формулы Шварца.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Соколовский В. В. Теория пластичности. М.—Л.: Гостехиздат, 1950. 396 с.
2. Аннин Б. Д., Черепанов Г. П. Уругоупластическая задача. Новосибирск: Наука, 1983. 238 с.
3. Лавренгьев М. А., Шабар Б. В. Методы теории функций комплексного переменного. М.: Физматгиз, 1958. 678 с.
4. Гахов Ф. Д. Краевые задачи. М.: Физматгиз, 1963. 639 с.
5. Иелев Д. Д., Ершов Л. В. Метод возмущений в теории уругоупластического тела. М.: Наука. 208 с.

Новосибирск

Поступила в редакцию  
20.X.1983