

Т. В. МЕУНАРГИЯ

КОНЦЕНТРАЦИЯ НАПРЯЖЕНИЙ ОКОЛО КРУГОВОГО ОТВЕРСТИЯ
В ПЛАСТИНКЕ ПЕРЕМЕННОЙ ТОЛЩИНЫ

(Представлено академиком И. Н. Векуа 2 XII 1970)

Целью настоящей работы является применение теории, развитой И. Н. Векуа (¹), к задачам распределения напряжений около отверстий для тонких пологих оболочек. Рассматривается задача концентрации моментов возле кругового отверстия при цилиндрическом изгибе пластинки переменной толщины в предположении, что контур отверстия свободен от внешней нагрузки.

Уравнение изгиба пластинки переменной толщины в случае приближения порядка $N = 1$ в комплексной форме имеет вид (¹)

$$\begin{aligned} 4\mu \frac{\partial}{\partial z} \left(h^3 \frac{\partial V_+}{\partial z} \right) + 2(\lambda + \mu) \frac{\partial}{\partial z} (h^3 \rho) - 2\mu h \frac{\partial u}{\partial z} - 3\mu h V_+ &= 0, \\ 2\mu \left(\frac{\partial}{\partial z} \left(h \frac{\partial U}{\partial z} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(h \frac{\partial U}{\partial z} \right) \right) + 3\mu \left(\frac{\partial h V_+}{\partial z} + \frac{\partial h V_+}{\partial z} \right) &= 0, \\ V_+ = V_x + iV_y, \quad \rho = \frac{\partial V_+}{\partial z} + \frac{\partial V_+}{\partial \bar{z}}, \quad \frac{\partial}{\partial z} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial}{\partial x} - i \frac{\partial}{\partial y} \right), \\ \frac{\partial}{\partial \bar{z}} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial}{\partial x} + i \frac{\partial}{\partial y} \right), \end{aligned} \quad (1)$$

где x и y — декартовы координаты точки срединной плоскости, $2h(x, y)$ — толщина пластинки, U — нормальный прогиб срединной плоскости, tV_x и tV_y — касательные смещения на плоскости, параллельной срединной и отстоящей от нее на расстояние t ($-h \leq t \leq h$).

Изгибающие и крутящие моменты и перерезывающие силы определяются по формулам

$$\begin{aligned} M_{xy} - M_{yx} - 2iM_{xx} &= 4\mu h^3 \frac{\partial V_+}{\partial z}, \\ M_{xy} + M_{yx} &= 2(\lambda + \mu) h^3 \rho, \\ T_x = iT_y = T_+ &= 2\mu h \frac{\partial U}{\partial z} + 3\mu h V_+, \end{aligned} \quad (2)$$

где $M_{xy}(M_{yx})$, $M_{xx}(M_{yy})$ и $T_x(T_y)$ являются изгибающим моментом, крутящим моментом и перерезывающей силой соответственно, которые действуют на площадку, нормальную к оси Ox (Oy).

Пусть бесконечная пластинка ослаблена круговым отверстием радиуса R . Предположим, что на границе отверстия и на бесконечности выполняются условия

$$M_{r\theta} + iM_{r\tau} = 0, \quad T_{(\cdot)} = 0 \quad \text{при } |z| = R; \quad (3)$$

$$\begin{aligned} M_{xy}^{(\infty)} = M, \quad M_{yx}^{(\infty)} = T_x^{(\infty)} = 0, \quad M = \text{const}; \\ x = r \cos \vartheta, \quad y = r \sin \vartheta. \end{aligned} \quad (4)$$

Пусть толщина пластинки изменяется по закону

$$h = h_* (1 + \epsilon H),$$

где

$$H = -1 + 2R^2/r^2, \quad \varepsilon = (h_0 - h_1)/(h_0 + h_1), \quad h_* = 1/2(h_0 + h_1).$$

Тогда $h(R) = h_0 = \text{const}$, $t(\infty) = h_1 = \text{const}$; ε является малым параметром; $R \leq r < \infty$.

Представим перемещения V_+ и U в виде рядов по степеням ε :

$$V_+ = \sum_{n=0}^{\infty} V_+^{(n)} \varepsilon^n, \quad U = \sum_{n=0}^{\infty} U^{(n)} \varepsilon^n. \quad (5)$$

Если подставить разложения (5) в (1) и приравнять члены при одинаковых степенях ε , то для приближений порядка n получится система уравнений

$$\begin{aligned} \mu h_*^2 \Delta V_+^{(n)} + 2(\lambda + \mu) h_*^2 \frac{\partial \rho}{\partial z} - 2\mu \frac{\partial U}{\partial z} - 3\mu V_+^{(n)} = -4\mu h_*^2 \left(3H \frac{\partial V_+^{(n-1)}}{\partial z} + \right. \\ \left. + 3H^2 \frac{\partial V_+^{(n-2)}}{\partial z} + H^3 \frac{\partial V_+^{(n-3)}}{\partial z} \right) - 2(\lambda + \mu) h_*^2 \left(3H \rho^{(n-1)} + 3H^2 \rho^{(n-2)} + H^3 \rho^{(n-3)} \right) + \\ + 2\mu H \frac{\partial U^{(n-1)}}{\partial z} + 3\mu H V_+^{(n-1)}, \end{aligned} \quad (6)$$

$$\begin{aligned} \mu \Delta U^{(n)} + 3\mu \rho^{(n)} = -2\mu \left(\frac{\partial}{\partial z} \left(H \frac{\partial U^{(n-1)}}{\partial z} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(H \frac{\partial V_+^{(n-1)}}{\partial z} \right) \right) - \\ - 3\mu \left(\frac{\partial H V_+^{(n-1)}}{\partial z} + \frac{\partial H V_+^{(n-1)}}{\partial z} \right), \\ n = 0, 1, \dots \end{aligned}$$

Таким образом, задача сводится к последовательному решению неоднородной системы (6) равновесия пластинки постоянной толщины при $n = 0, 1, \dots$, причем считаем, что $V_+^{(k)} = U^{(k)} = 0$, если $k < 0$.

Для нулевых приближений имеем систему уравнений равновесия пластинки постоянной толщины h_*

$$\begin{aligned} \mu h_*^2 \Delta V_+^{(0)} + 2(\lambda + \mu) h_*^2 \frac{\partial \rho}{\partial z} - 2\mu \frac{\partial U}{\partial z} - 3\mu V_+^{(0)} = 0, \\ \mu \Delta U^{(0)} + 3\mu \rho^{(0)} = 0. \end{aligned} \quad (7)$$

Решая систему (7) с учетом граничных условий (3) и (4), для коэффициента концентрации можно вывести формулу

$$K^{(0)} = \frac{M_{ax}^{(0)} M_{vr}^{(0)}}{M} = \left(\frac{h_0}{h_1} \right)^3 \left(1 + \frac{2K_2(\beta R)}{K_2(\beta R) + 2(1-\nu)K_0(\beta R)} \right), \quad (8)$$

где K_n — модифицированные функции Бесселя II рода, ν — коэффициент Пуассона, $\beta^2 = 3/h_*^2$. В случае $h_0 = h_1$ эта формула имеет вид у И. Ю. Хома (3).

Для первого приближения имеем систему уравнений

$$\begin{aligned} \mu h_*^2 \Delta V_+^{(1)} + 2(\lambda + \mu) h_*^2 \frac{\partial \rho}{\partial z} - 2\mu \frac{\partial U}{\partial z} - 3\mu V_+^{(1)} = -12\mu h_*^2 \frac{\partial}{\partial z} \left(H \frac{\partial V_+^{(0)}}{\partial z} \right) - \\ - 6(\lambda + \mu) h_*^2 \frac{\partial}{\partial z} (H \rho^{(0)}) + 2\mu H \frac{\partial U^{(0)}}{\partial z} + 3\mu H V_+^{(0)}, \end{aligned} \quad (9)$$

$$\mu \Delta U^{(1)} + 3\mu \rho^{(1)} = -2\mu \left(\frac{\partial}{\partial z} \left(H \frac{\partial U^{(0)}}{\partial z} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(H \frac{\partial V_+^{(0)}}{\partial z} \right) \right) - 3\mu \left(\frac{\partial H V_+^{(0)}}{\partial z} + \frac{\partial H V_+^{(0)}}{\partial z} \right)$$

с граничными условиями (3) и (4) при $M = 0$.

Общее решение системы (9) имеет вид

$$\overset{(1)}{V}_+ = \overset{(10)}{V}_+ + \hat{V}_+, \quad \overset{(1)}{U} = \overset{(10)}{U} + \hat{U}, \quad (10)$$

где $\overset{(10)}{V}_+$, $\overset{(10)}{U}$ — общее решение соответствующей однородной системы (9), \hat{V}_+ , \hat{U} — частные решения уравнений (9) такие, что

$$2\mu \frac{\partial \hat{U}}{\partial z} + 3\mu \hat{V}_+ = -2\mu H \frac{\partial \overset{(0)}{U}}{\partial z} - 3\mu H \overset{(0)}{V}_+. \quad (11)$$

Тогда последнее уравнение (9) явно выполняется. Подставим (11) в первое уравнение (9), получим

$$\hat{V}_+ = 3\overset{(0)}{V}_+ + W, \quad \text{т. е. } \overset{(1)}{V}_+ = \overset{(10)}{V}_+ + 3\overset{(0)}{V}_+ + W,$$

где W — любое решение неоднородной системы уравнений плоской теории упругости вида

$$\mu \Delta W + 2(\lambda + \mu) \frac{\partial \Theta}{\partial z} = -24\mu R^2 \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{1}{z^2} \frac{\partial \overset{(0)}{V}_+}{\partial z} \right) - 12(\lambda + \mu) R^2 \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{1}{z^2} \overset{(0)}{\rho} \right),$$

$$\Theta = \partial W / \partial z + \partial \bar{W} / \partial \bar{z}, \quad (12)$$

удовлетворяющее граничным условиям

$$(\lambda + \mu) \Theta + 2\mu \frac{\partial \bar{W}}{\partial z} e^{2i\theta} = 0 \quad \text{при } |z| = R; \quad (13)$$

$$\Theta^{(\infty)} = (\partial W / \partial \bar{z})^{(\infty)} = 0 \quad \text{на бесконечности.} \quad (14)$$

Из граничных условий (3) и (4) получим, что

$$\overset{(10)}{V}_+ = -3\overset{(0)}{V}_+, \quad \overset{(10)}{U} = -3\overset{(0)}{U}.$$

Поэтому изгибающие и крутящие моменты, соответствующие первому приближению, будут выражаться через W в виде (2)

$$\overset{(1)}{M}_{xy} + \overset{(1)}{M}_{yx} = 2(\lambda + \mu) h^3 \Theta = h^3 \operatorname{Re} \left(\frac{2}{\kappa + 1} \frac{1}{\pi} \iint_S \frac{F(\xi, \eta)}{\xi - z} d\xi d\eta + 4\Phi(z) \right); \quad (15)$$

$$\overset{(1)}{M}_{xy} - \overset{(1)}{M}_{yx} - 2i\overset{(1)}{M}_{xx} = 4\mu h^3 \frac{\partial W}{\partial z} = h^3 \left(-2(z\overline{\Phi'(z)} + \overline{\Psi(z)}) + \right.$$

$$\left. + \frac{\kappa}{\kappa + 1} \frac{1}{\pi} \iint_S \frac{F(\xi, \eta)}{\xi - z} d\xi d\eta + \frac{1}{\kappa + 1} \frac{1}{\pi} \iint_S \overline{F(\xi, \eta)} \frac{\xi - z}{(\xi - \bar{z})^2} d\xi d\eta \right), \quad (16)$$

где

$$F(\xi, \eta) = 24\mu R^2 \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\frac{1}{\xi \bar{\xi}} \frac{\partial \overset{(0)}{V}_+}{\partial \bar{\xi}} \right) + 12(\lambda + \mu) R^2 \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\frac{1}{\xi \bar{\xi}} \overset{(0)}{\rho} \right), \quad (17)$$

$$\xi = \xi + i\eta, \quad \kappa = 3 - 4\nu.$$

Решая систему (12) с учетом граничных условий (13) и (14), для комплексных потенциалов $\Phi(z)$ и $\Psi(z)$ получим

$$\Phi(z) = \frac{R^2}{\kappa + 1} \frac{1}{2\pi} \iint_S \left(F(\xi, \eta) \frac{\kappa}{z(R^2 - \bar{\xi}z)} - \overline{F(\xi, \eta)} \frac{\xi \bar{\xi} - R^2}{\bar{\xi}(R^2 - \bar{\xi}z)^2} \right) d\xi d\eta, \quad (18)$$

$$\Psi(z) = \frac{R^2}{\kappa + 1} \frac{1}{2\pi} \left\{ \iint_S F(\xi, \eta) \left(\frac{1}{\xi z^2} + \kappa R^2 \frac{2R^2 - 3z\bar{\xi}}{z^3(R^2 - \bar{\xi}z)^2} \right) d\xi d\eta - \right.$$

$$\left. - \iint_S \overline{F(\xi, \eta)} \left(\frac{1}{z(R^2 - \bar{\xi}z)} + R^2 \frac{(\xi \bar{\xi} - R^2)(R^2 - 3\bar{\xi}z)}{z^2 \bar{\xi} (R^2 - \bar{\xi}z)^2} \right) d\xi d\eta \right\}. \quad (19)$$

Ограничиваясь первым приближением, согласно формулам (10) и (18), найдем выражение для коэффициента концентрации в виде

$$K\left(\frac{R}{h_*}\right) = \left(\frac{h_0}{h_1}\right)^3 \left(\frac{3K_2(\beta R) + 2(1-\nu)K_0(\beta R)}{K_2(\beta R) + 2(1-\nu)K_0(\beta R)} - \varepsilon \frac{12K_2(\beta R) + 3K_0(\beta R) + 3K_4(\beta R)}{K_2(\beta R) + 2(1-\nu)K_0(\beta R)} + \right. \\ \left. + \varepsilon \frac{24R^4}{K_2(\beta R) + 2(1-\nu)K_0(\beta R)} \int_R^\infty \left(\frac{K_4(\beta \rho)}{\rho^6} + \frac{K_2(\beta \rho)}{\rho^3} \right) d\rho \right). \quad (20)$$

Можно показать, что

$$K(\infty) = \lim_{(R/h_*) \rightarrow \infty} K = \left(\frac{h_0}{h_1}\right)^3 \left(\frac{5-2\nu}{3-2\nu} - \varepsilon \frac{6}{3-2\nu} \right), \quad K(0) = \lim_{(R/h_*) \rightarrow 0} K = \\ = \left(\frac{h_0}{h_1}\right)^3 (3 - 6\varepsilon). \quad (21)$$

Решая эту же задачу при помощи классических уравнений (4), для коэффициента концентрации получим формулу

$$K = \left(\frac{h_0}{h_1}\right)^3 \left(\frac{5+3\nu}{3+\nu} - \varepsilon \frac{5+3\nu}{3+\nu} \frac{3(1+\nu)}{3+\nu} \right). \quad (22)$$

Таким образом, в отличие от классического случая коэффициент концентрации зависит кроме упругой постоянной ν также от параметра $\beta R = \sqrt{3R}/h_*$, где R — радиус отверстия, $h_* = 1/2(h_0 + h_1)$, причем он практически совпадает с классическим выражением (22) только для больших значений (R/h_*) .

Институт прикладной математики
Тбилисского государственного университета

Поступило
13 XI 1970

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- ¹ И. Н. Векуа, Теория тонких пологих оболочек переменной толщины, 1966.
² И. Н. Векуа, Н. И. Мусхелишвили, Тр. Всесоюз. съезда по теоретической и прикладной механике, Изд. АН СССР, 1962. ³ И. Ю. Хома, Прикл. мех., 3, в. 11, 37 (1967). ⁴ Г. Н. Савин, Концентрация напряжений около отверстий, М., 1951.
⁵ С. П. Тимошенко, С. Войновский-Кригер, Пластинки и оболочки, «Наука», 1966.