

ИЗГИБ ТОНКОЙ ИЗОТРОПНОЙ ПРЯМОУГОЛЬНОЙ ПЛИТЫ С ВПАЯННОЙ КРУГЛОЙ ИЗОТРОПНОЙ ШАЙБОЙ ИЗ ДРУГОГО МАТЕРИАЛА

М. М. Фридман (Саратов)

1. Тонкая изотропная прямоугольная плита с впаянной круглой изотропной шайбой радиуса  $a$  из другого материала изгибаются постоянными изгибающими скручивающими моментами, распределенными вдоль ее сторон.

Срединную плоскость плиты примем за плоскость  $xy$ ; начало координат поместим в центре плиты, оси  $x$  и  $y$  направим параллельно сторонам плиты, ось  $Z$  — вертикально вниз.

Предполагая радиус шайбы малым по сравнению с расстоянием от центра до краев плиты, будем решать задачу об изгибе прямоугольной плиты под действием постоянных моментов, распределенных вдоль ее сторон, приближенно, как задачу об изгибе бесконечной плиты моментами  $M_x^\infty$ ,  $M_y^\infty$ ,  $H_{xy}^\infty$  на бесконечности.

Пусть, как обычно,  $E$  — модуль Юнга,  $\nu$  — коэффициент Пуассона,  $D$  — жесткость,  $w$  — прогиб,  $M_r$  и  $M_\theta$  — изгибающие,  $H_{r\theta}$  — скручивающий моменты,  $N_r$  и  $N_\theta$  — перерезывающие силы в полярной системе координат  $r$ ,  $\theta$  для плиты; те же величины для шайбы будем отмечать кружочком наверху. Тогда [1, 3]

$$w = 2 \operatorname{Re} [\bar{z} \varphi(z) + \chi(z)] \quad (1.1)$$

$$\begin{aligned} M_\theta - M_r + 2iH_{r\theta} &= 4(1-\nu) De^{i\theta} [\bar{z} \Phi'(z) + \Psi(z)] \\ M_r + M_\theta &= -8(1+\nu) D \operatorname{Re} \Phi(z) \\ N_r - iN_\theta &= -8 De^{i\theta} \Phi'(z) \end{aligned} \quad (1.2)$$

Здесь  $\varphi(z)$  и  $\chi(z)$  — функции комплексного переменного  $z = x + iy$ , голоморфные при  $|z| > a$ ; функции

$$\Phi(z) = \varphi'(z), \quad \Psi(z) = \chi'(z)$$

голоморфны и однозначны при  $|z| > a$ , включая  $z = \infty$ .

Для  $w^\circ$ ,  $M_r^\circ$ ,  $M_\theta^\circ$ ,  $H_{r\theta}^\circ$ ,  $N_r^\circ$  и  $N_\theta^\circ$  имеют место аналогичные формулы, где  $\varphi^\circ(z)$ ,  $\chi^\circ(z)$ ,  $\Phi^\circ(z)$  и  $\Psi^\circ(z)$  будут функциями, голоморфными и однозначными при  $|z| < a$ .

Так как шайба предполагается впаянной в плиту, то при  $r = a$  должно быть

$$w^\circ = w, \quad \frac{\partial w^\circ}{\partial r} = \frac{\partial w}{\partial r}, \quad M_r^\circ = M_r, \quad H_{r\theta}^\circ = H_{r\theta}, \quad N_r^\circ = N_r \quad (1.3)$$

Между тем удовлетворить всем пяти условиям невозможно. Однако, заменив два последних условия, следуя принципу Сен-Венана, одним условием

$$N_r^\circ + \frac{1}{a} \frac{\partial H_{r\theta}^\circ}{\partial \theta} = N_r + \frac{1}{a} \frac{\partial H_{r\theta}}{\partial \theta} \quad (1.4)$$

мы получим четыре условия, удовлетворить которым возможно. Отвлекаясь от жестких перемещений, эти условия удобно записать в комплексной форме [4]

$$\begin{aligned} M_r^\circ - ia \int_0^a \left( N_r^\circ + \frac{1}{a} \frac{\partial H_{r\theta}^\circ}{\partial \theta} \right) d\theta &= M_r - ia \int_0^a \left( N_r + \frac{1}{a} \frac{\partial H_{r\theta}}{\partial \theta} \right) d\theta \\ \frac{\partial}{\partial \theta} \left[ e^{-i\theta} \left( \frac{\partial w^\circ}{\partial r} - \frac{i}{a} \frac{\partial w^\circ}{\partial \theta} \right) \right] &= \frac{\partial}{\partial \theta} \left[ e^{-i\theta} \left( \frac{\partial w}{\partial r} - \frac{i}{a} \frac{\partial w}{\partial \theta} \right) \right] \end{aligned} \quad (1.5)$$

Итак, при  $r = a$

$$\begin{aligned} D^\circ \{(1 - v^\circ) \Phi^\circ(z) - (3 + v^\circ) \bar{\Phi}^\circ(\bar{z}) - (1 - v^\circ) e^{2i\theta} [\bar{z}\Phi^{\circ'}(z) + \Psi^\circ(z)]\} = \\ = D \{(1 - v) \Phi(z) - (3 + v) \bar{\Phi}(\bar{z}) - (1 - v) e^{2i\theta} [\bar{z}\Phi'(z) + \Psi(z)]\} + iC_1 \\ \Phi^\circ(z) + \bar{\Phi}^\circ(\bar{z}) - e^{2i\theta} [\bar{z}\Phi^{\circ'}(z) + \Psi^\circ(z)] = \\ = \Phi(z) + \bar{\Phi}(\bar{z}) - e^{2i\theta} [\bar{z}\Phi'(z) + \Psi(z)] \end{aligned} \quad (1.6)$$

где  $C_1$  — действительная постоянная. Далее имеем [3]

$$\begin{aligned} \Phi^\circ(z) = \sum_{k=0}^{\infty} a_k z^k, & \quad \Psi^\circ(z) = \sum_{k=0}^{\infty} a'_k z^k \quad (|z| < a) \\ \Phi(z) = B + \sum_{k=1}^{\infty} b_k z^{-k}, & \quad \Psi(z) = B' + iC' + \sum_{k=1}^{\infty} b'_k z^{-k} \quad (|z| > a) \end{aligned} \quad (1.7)$$

Здесь можно считать  $a_0 - \bar{a}_0 = 0$ ; через величины  $B$ ,  $B'$  и  $C'$  выражаются напряжения на бесконечности

$$\begin{aligned} M_x^\infty &= -2D[2(1 + v)B + (1 - v)B'] \\ M_y^\infty &= -2D[2(1 + v)B - (1 - v)B'] \\ H_{xy}^\infty &= 2(1 - v)DC' \end{aligned} \quad (1.8)$$

Подставив ряды (1.7) в (1.6) и приравняв коэффициенты при одинаковых степенях  $e^{i\theta}$  в правой и левой частях обоих равенств, получим бесконечную систему уравнений относительно  $a_k$ ,  $a'_k$ ,  $b_k$  и  $b'_k$ ; решая эту систему, найдем

$$\begin{aligned} a_0 &= \frac{2DB}{D^\circ(1 + v^\circ) + D(1 - v)}, \quad a'_0 = \frac{4D(B' + iC')}{D^\circ(1 - v^\circ) + D(3 + v)} \\ b_2 &= \frac{D^\circ(1 - v^\circ) - D(1 - v)}{D^\circ(1 - v^\circ) + D(3 + v)} a^2 (B' - iC') \\ b'_2 &= \frac{D^\circ(1 + v^\circ) - D(1 + v)}{D^\circ(1 + v^\circ) + D(1 + v)} 2a^2 B \\ b'_4 &= \frac{D^\circ(1 - v^\circ) - D(1 - v)}{D^\circ(1 - v^\circ) + D(3 + v)} 3a^4 (B' - iC') \end{aligned} \quad (1.9)$$

Остальные коэффициенты  $a_k$ ,  $a'_k$ ,  $b_k$  и  $b'_k$  равны нулю. Рассмотрим некоторые частные случаи.

2. Если прямоугольная плита с впаянной круглой шайбой радиуса  $a$  изгибается моментами  $M$ , равномерно распределенными по двум сторонам, параллельным оси  $y$ , а две другие стороны свободны от усилий, то

$$\begin{aligned} M_r^\circ &= M \left[ \frac{E^\circ}{E^\circ(1 + v) + E(1 - v^\circ)} + \frac{2E^\circ(1 + v)\cos 2\theta}{E^\circ(1 - v^2) + E(1 + v^\circ)(3 + v)} \right] \\ M_\theta^\circ &= M \left[ \frac{E^\circ}{E^\circ(1 + v) + E(1 - v^\circ)} - \frac{2E^\circ(1 + v)\cos 2\theta}{E^\circ(1 - v^2) + E(1 + v^\circ)(3 + v)} \right] \\ H_{r\theta}^\circ &= -M \frac{2E^\circ(1 + v)\sin 2\theta}{E^\circ(1 - v^2) + E(1 + v^\circ)(3 + v)}, \quad N_r^\circ = 0, \quad N_\theta^\circ = 0 \end{aligned} \quad (2.1)$$

$$M_r = \frac{M}{2} \left\{ 1 + \frac{E^\circ (1-v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ)} \frac{a^2}{r^2} + \right. \quad (2.2)$$

$$+ \left[ 1 + 4v \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^2}{r^2} + \right.$$

$$\left. + 3 (1-v) \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^4}{r^4} \right] \cos 2\theta \left. \right\}$$

$$M_\theta = \frac{M}{2} \left\{ 1 - \frac{E^\circ (1-v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ)} \frac{a^2}{r^2} + \right. \quad$$

$$+ \left[ -1 + 4 \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^2}{r^2} - \right. \quad$$

$$\left. - 3 (1-v) \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^4}{r^4} \right] \cos 2\theta \left. \right\}$$

$$H_{r\theta} = \frac{M}{2} \left[ -1 - 2 (1-v) \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^2}{r^2} + \right. \quad$$

$$\left. + 3 (1-v) \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^4}{r^4} \right] \sin 2\theta$$

$$N_r = -4M \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^2}{r^3} \cos 2\theta$$

$$N_\theta = -4M \frac{E^\circ (1+v) - E (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \frac{a^2}{r^3} \sin 2\theta$$

Вдоль места спайки ( $r = a$ ) момент  $M_r$  достигает максимального значения при  $\theta = 0^\circ$ ,  $\theta = 180^\circ$ , момент  $M_\theta$  достигает максимального значения в точках  $\theta = 90^\circ$ ,  $\theta = 270^\circ$ , если  $E^\circ v - E (1+v) > 0$ , и в точках  $\theta = 0^\circ$ ,  $\theta = 180^\circ$ , если  $E^\circ v - E (1+v) < 0$ . Момент  $H_{r\theta}$  достигает наибольшей по абсолютному значению величины в точках  $\theta = 45^\circ$ ,  $\theta = 135^\circ$ ,  $\theta = 225^\circ$ ,  $\theta = 315^\circ$ :

$$(M_r)_{\max} = M \left[ \frac{E^\circ}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ)} + \frac{2E^\circ (1+v)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \right] \quad (2.3)$$

$$(M_\theta)_{\max} = M \left[ \frac{E^\circ v + E (1-v^\circ)}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ)} \pm 2 \frac{E^\circ v (1+v) - E (1+v^\circ) (1+v)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)} \right]$$

$$(H_{r\theta})_{\max} = \frac{2ME (1+v^\circ)}{E^\circ (1-v^2) + E (1+v^\circ) (3+v)}$$

Здесь знак плюс соответствует случаю, когда  $E^\circ v - E (1+v^\circ) > 0$ , знак минус получают  $E^\circ v - E (1+v^\circ) < 0$ .

Формулы (2.2) для случая  $E^\circ \rightarrow 0$  (плита с круговым отверстием радиуса  $a$ ) и для случая  $E^\circ \rightarrow \infty$  (плита с абсолютно жесткой шайбой радиуса  $a$ ) были впервые получены С. Г. Лехницким [2].

**3.** В том случае, когда прямоугольная плита с впаянной круглой шайбой радиуса  $a$  изгибаются моментами  $M$ , равномерно распределенными по всем сторонам:

$$M_r^\circ = M_\theta^\circ = \frac{2ME^\circ}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ)} \quad (3.1)$$

$$M_r = M \left[ 1 + \frac{E^\circ (1-v) - E (1-v^\circ) a^2}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ) r^2} \right], \quad M_\theta = M \left[ 1 - \frac{E^\circ (1-v) - E (1-v^\circ) a^2}{E^\circ (1+v) + E (1-v^\circ) r^2} \right] \quad (3.2)$$

Скручивающие моменты и перерезывающие силы равны нулю.

Отметим, что в рассматриваемом случае всестороннего изгиба мы имеем точное удовлетворение всех пяти условий (1.3).

4. Если прямоугольная плита с впаянной круглой шайбой радиуса  $a$  скручивается моментами  $H$ , равномерно распределенными по всем четырем сторонам, то

$$M_r^\circ = \frac{4HE^\circ(1+v)\sin 2\theta}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)}, \quad M_\theta^\circ = -M_r^\circ \quad (4.1)$$

$$H_{r\theta}^\circ = \frac{4HE^\circ(1+v)\cos 2\theta}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)}, \quad N_r^\circ = 0, \quad N_\theta^\circ = 0$$

$$M_r = H \left[ 1 + 4v \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^2}{r^2} + 3(1-v) \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^4}{r^4} \right] \sin 2\theta \quad (4.2)$$

$$M_\theta = H \left[ -1 + 4 \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^2}{r^2} - 3(1-v) \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^4}{r^4} \right] \sin 2\theta$$

$$H_{r\theta} = H \left[ 1 + 2(1-v) \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^2}{r^2} - 3(1-v) \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^4}{r^4} \right] \cos 2\theta \quad (4.3)$$

$$N_r = -8H \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^2}{r^3} \sin 2\theta$$

$$N_\theta = 8H \frac{E^\circ(1+v) - E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \frac{a^2}{r^3} \cos 2\theta$$

Вдоль места спайки ( $r = a$ ) моменты  $M_r$  и  $M_\theta$  достигают наибольшей по абсолютному значению величины в точках  $\theta = 45^\circ$ ,  $\theta = 135^\circ$ ,  $\theta = 225^\circ$ ,  $\theta = 315^\circ$ ; момент  $H_{r\theta}$  достигает максимальной по абсолютному значению величины при  $\theta = 0^\circ$ ,  $\theta = 90^\circ$ ,  $\theta = 180^\circ$ ,  $\theta = 270^\circ$ ; при этом имеем

$$(4.4) \quad \begin{aligned} (M_r)_{\max} &= 4H \frac{E^\circ(1+v)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \\ (M_\theta)_{\max} &= -4H \frac{E^\circ v(1+v) - E(1+v^\circ)(1+v)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \\ (H_{r\theta})_{\max} &= 4H \frac{E(1+v^\circ)}{E^\circ(1-v^2) + E(1+v^\circ)(3+v)} \end{aligned}$$

Поступила 20 III 1950

Саратовский государственный  
университет

#### ЛИТЕРАТУРА

- Лехницкий С. Г. О некоторых вопросах, связанных с теорией изгиба тонких плит. ПММ. 1938. Т. II Вып. 2.
- Лехницкий С. Г. О некоторых случаях изгиба изотропной пластинки, обладающей круговым отверстием. Вестник инженеров и техников. 1936. № 12.
- Фридман М. М. О некоторых задачах теории изгиба тонких изотропных плит. ПММ. 1941. Т. V. Вып. 1.
- Фридман М. М. Изгиб тонкой изотропной плиты с криволинейным отверстием. ПММ. 1945. Т. IX. Вып. 4.