

М. П. ШЕРЕМЕТЬЄВ, Т. Л. МАРТИНОВИЧ

## ЗГИН ПЛАСТИНКИ З ПІДКРІПЛЕНИМ КРАЄМ, ОБЛАСТЬ ЯКОЮ ОБМЕЖЕНА ДВОМА ҚОЛАМИ АБО ҚОЛОМ І ПРЯМОЮ

Розглянемо пружну ізотропну пластинку, обмежену двома колами або колом і прямою, краї яких підкріплені тонким пружним кільцем сталого перерізу. Підкріплюче кільце розглядається як тонкий пружний стержень, наділений жорсткостями на згин і кручення.

Припускається, що лінія спаю пластинки з кільцем співпадає з віссю кільця.

Нехай пластинка зазнає дії згинних моментів  $m_a(s)$ , перерізуючих сил  $p_a(s)$ , прикладених вздовж підкріплених країв, і розподіленого нормального навантаження інтенсивності  $q(x, y)$ .

Позначимо через  $L_1$  і  $L_2$  кола, що обмежують область пластинки; радіуси останніх нехай будуть  $R_1$  і  $R_2$ .

Дробово-лінійна функція

$$z = \omega(\zeta) = \frac{\zeta}{1 - a\zeta}, \quad (1)$$

як відомо, дає конформне відображення кругового кільця, яке розміщене між концентричними колами  $\gamma_1$  і  $\gamma_2$  з радіусами  $\rho_1$  і  $\rho_2$  в площині  $\zeta$ , на область, розміщену між ексцентричними колами  $L_1$  і  $L_2$ , якщо  $\rho_1 < \rho_2 < \frac{1}{a}$ , або на безмежну область, що складається з точок, розміщених ззовні двох даних кіл  $L_1$  і  $L_2$ , якщо  $\rho_1 < \frac{1}{a}$  і  $\rho_2 > \frac{1}{a}$  або на область, що міститься між колом  $L_1$  і заданою прямою  $L_2$  ( $R_2 = \infty$ ), якщо  $\rho_1 < \rho_2 = \frac{1}{a}$ , в площині  $z$ .

Для визначення радіусів  $\rho_1$  і  $\rho_2$  кіл  $\gamma_1$  і  $\gamma_2$  на площині  $\zeta$  та дійсної стислої « $a$ » необхідно задати елементи, що визначають першу область.

Функції  $\varphi(\zeta)$  і  $\psi(\zeta)$ , що визначають напружений стан пластинки, візьмемо у вигляді:

$$\begin{aligned} \varphi(\zeta) &= \frac{1}{2\pi i} \left[ \frac{iP_z}{4D} \frac{\zeta}{1-a\zeta} + \frac{M_x^* + iM_y^*}{4D} \right] \ln \zeta + \varphi_0(\zeta), \\ \psi(\zeta) &= -\frac{1}{2\pi i} \frac{M_x^* - iM_y^*}{4D} \ln \zeta + \psi_0(\zeta), \end{aligned} \quad (2)$$

де  $\varphi_0(\zeta)$  і  $\psi_0(\zeta)$  — голоморфні функції в області пластинки, які подамо в такому вигляді:

$$\varphi_0(\zeta) = P_1(\zeta) + P_2(\zeta), \quad \psi_0(\zeta) = Q_1(\zeta) + Q_2(\zeta). \quad (3)$$

Тут позначено:

$$P_1(\zeta) = \sum_{n=0}^{\infty} a_n \zeta^n, \quad P_2(\zeta) = \sum_{n=1}^{\infty} b_n \zeta^{-n},$$

$$Q_1(\zeta) = \sum_{n=0}^{\infty} a'_n \zeta^n, \quad Q_2(\zeta) = \sum_{n=1}^{\infty} b'_n \zeta^{-n},$$

$p_z$  — головний вектор,  $M_x^*$  і  $M_y^*$  — компоненти головного моменту зовнішнього навантаження.

Як показано в працях [1] і [2], задача, яка розглядається, зводиться, з урахуванням рівностей (1) і (2), до знаходження голоморфних функцій  $\varphi_0(\zeta)$  і  $\psi_0(\zeta)$  та функції  $U_a(\sigma_\alpha)$  з таких граничних умов:

$$\begin{aligned} U'_a(\sigma_\alpha) - \frac{K_\alpha \rho_\alpha}{(1-a\sigma_\alpha)(\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2)} U_a(\sigma_\alpha) - K'_\alpha \rho_\alpha^3 \frac{1-a\sigma_\alpha}{(\sigma_\alpha - a\rho_\alpha)^3} \overline{U_a(\sigma_\alpha)} = \\ = (1-\nu) \frac{\rho_\alpha^2}{\sigma_\alpha^2} \overline{\varphi_0(\sigma_\alpha)} + f'_a(\sigma_\alpha) + iC_\alpha \frac{\rho_\alpha^2}{(\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2)^2} \text{ на } \gamma_\alpha (\alpha=1, 2), \end{aligned} \quad (4)$$

$$\begin{aligned} \nu \overline{\varphi_0(\sigma_\alpha)} + \frac{\rho_\alpha^2(1-a\sigma_\alpha)^2}{\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2} \varphi'_0(\sigma_\alpha) + \psi_0(\sigma_\alpha) = U_a(\sigma_\alpha) - f_a^*(\sigma_\alpha) + \\ + i C_\alpha \frac{\rho_\alpha^2}{\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2} + C'_\alpha \text{ на } \gamma_\alpha (\alpha=1, 2). \end{aligned} \quad (5)$$

Тут позначено:

$$\begin{aligned} f_a(\sigma_\alpha) = \frac{1}{D(1-\nu)} [I_a(\sigma_\alpha) - I_a^*(\sigma_\alpha)] - 2 \frac{\partial W_2}{\partial t} - \frac{\nu-1}{2\pi i} \left[ \frac{iP_z}{4D} \frac{\rho_\alpha^2}{\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2} - \right. \\ \left. - \frac{M_x^* - iM_y^*}{4D} \right] (\ln \sigma_\alpha - 2 \ln \rho_\alpha). \end{aligned} \quad (6)$$

$$\begin{aligned} f_a^*(\sigma_\alpha) = f_a(\sigma_\alpha) + 2 \frac{\partial W_2}{\partial t} + \frac{P_z}{8\pi D} \frac{\rho_\alpha^2(1-a\sigma_\alpha)}{\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2} + \frac{1}{2\pi i} \frac{M_x^* + iM_y^*}{4D} \frac{\rho_\alpha^2(1-a\sigma_\alpha)^2}{\sigma_\alpha(\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2)} + \\ + \frac{1}{\pi i} \left[ \frac{iP_z}{4D} \frac{\rho_\alpha^2}{\sigma_\alpha - a\rho_\alpha^2} - \frac{M_x^* - iM_y^*}{4D} \right] \ln \rho_\alpha \end{aligned} \quad (7)$$

$\nu = -\frac{3+\nu}{1-\nu}$ ,  $\nu$  — коефіцієнт Пуассона.

$$K_\alpha = \frac{(n+1)(1-\nu)D}{2G_\alpha}, \quad K'_\alpha = \frac{(n-1)(1-\nu)D}{2G_\alpha}, \quad G_\alpha = nA_\alpha,$$

$A_\alpha$  — жорсткість на згин,  $G_\alpha$  — жорсткість на крученні підкріплюючого кільця.

$$I_a(\sigma_\alpha) = \int_{\rho_\alpha}^{\sigma_\alpha} \left\{ -m_\alpha + i\rho_\alpha \int_0^\theta \rho_\alpha |\omega'(\sigma_\alpha)| d\vartheta_1 \right\} \overline{\omega'(\sigma_\alpha)} d\bar{\sigma}_\alpha,$$

$$I_a^*(\sigma_a) = \int_{\rho_a}^{\sigma_a} \left\{ -M_n(W_2) + i\rho_a \int_0^\theta \left( N_n(W_2) + \frac{dH_{n\tau}(W_2)}{ds} \right) |\omega^1(\sigma_a)| d\theta \right\} \overline{\omega^1(\sigma_a)} d\sigma_a \quad (8)$$

$W_2$  — частинний розв'язок рівняння  $D\Delta\Delta W = q$ ,  $\sigma_a = \rho_a e^{i\theta}$  — афікс точки границі області;  $C_a$  — дійсна,  $C'_a$  — взагалі комплексна сталі.

Сталі  $C_a$  і  $C'_a$  на одному з контурів  $\gamma_a$  можемо покласти рівними нулеві, а на іншому визначаються в процесі розв'язування задачі. Далі будемо вважати, що  $C_2 = C'_2 = 0$ . Припустимо, що функції  $f_a(\sigma_a)$  і  $f_a^*(\sigma_a)$  розкладаються в ряди Фур'є за степенями  $\sigma_a$ , тоді з рівності (5) випливає можливість розкладу в ряд за степенями  $\sigma_a$  функції  $U_a(\sigma_a)$ .

Функції  $U_a(\sigma_a)$ ,  $f_a(\sigma_a)$  і  $f_a^*(\sigma_a)$  подамо у вигляді рядів:

$$U_a(\sigma_a) = U_a^{(1)}(\sigma_a) + U_a^{(2)}(\sigma_a),$$

$$U_a^{(1)}(\sigma_a) = \sum_{n=0}^{\infty} a_n^{(a)} \sigma_a^n, \quad U_a^{(2)}(\sigma_a) = \sum_{n=1}^{\infty} b_n^{(a)} \sigma_a^{-n}, \quad (9)$$

$$f_a(\sigma_a) = \sum_{n=0}^{\infty} r_n^{(a)} \sigma_a^n + \sum_{n=1}^{\infty} \tau_n^{(a)} \sigma_a^{-n}, \quad (10)$$

$$f_a^*(\sigma_a) = \sum_{n=0}^{\infty} r_n^{*(a)} \sigma_a^n + \sum_{n=1}^{\infty} \tau_n^{*(a)} \sigma_a^{-n}. \quad (11)$$

Тепер застосуємо оператор Коши  $\frac{1}{2\pi i} \int_{\gamma_a} \frac{(\dots) d\sigma_a}{\sigma_a - \zeta}$  до контурних рівностей

(4) і (5) при  $|\zeta| < \rho_a$  і  $|\zeta| > \rho_a$ , враховуючи при цьому (3), (9), (10) і (11); в результаті прийдемо до таких рівностей:

$$\begin{aligned} U_a^{(1)'}(\zeta) &= \frac{K_a \rho_a U_a^{(1)}(\zeta)}{(1-a\zeta)(\zeta-a\rho_a^2)} - \frac{K'_a \rho_a^3 (1-a\zeta) \bar{U}_a^{(2)}\left(\frac{\rho_a^2}{\zeta}\right)}{(\zeta-a\rho_a^2)^3} = \\ &= (1-\zeta) \frac{\rho_a^2}{\zeta^2} \bar{P}_2'\left(\frac{\rho_a^2}{\zeta}\right) - \frac{S_a^0}{\zeta-a\rho_a^2} - \frac{K'_a [a\rho_a^2(a^2\rho_a^2-2)+\zeta] \bar{S}_a'}{a^3 \rho_a (\zeta-a\rho_a^2)^2} - \\ &- \frac{K_a \rho_a S_a}{(1-a^2\rho_a^2)} \frac{1}{\zeta-\frac{1}{a}} + \frac{K'_a \rho_a^3 (a\zeta-1) \bar{S}_a}{(\zeta-a\rho_a^2)^3} + \sum_{n=0}^{\infty} (n+1) r_{n+1}^{(a)} \zeta^n \quad (|\zeta| < \rho_a). \end{aligned} \quad (12)$$

$$\begin{aligned} U_a^{(2)'}(\zeta) &= \frac{K_a \rho_a U_a^{(2)}(\zeta)}{(1-a\zeta)(\zeta-a\rho_a^2)} - \frac{K'_a \rho_a^3 (1-a\zeta) \bar{U}_a^{(1)}\left(\frac{\rho_a^2}{\zeta}\right)}{(\zeta-a\rho_a^2)^3} = \\ &= (1-\zeta) \frac{\rho_a^2}{\zeta^2} \bar{P}_1'\left(\frac{\rho_a^2}{\zeta}\right) + \frac{S_a^0}{\zeta-a\rho_a^2} + \frac{K'_a [a\rho_a^2(a^2\rho_a^2-2)+\zeta] \bar{S}_a'}{a^3 \rho_a (\zeta-a\rho_a^2)^2} + \end{aligned} \quad (13)$$

$$+ \frac{K_a \rho_a S_a}{(1-a^2\rho_a^2)} \frac{1}{\zeta-\frac{1}{a}} - \frac{K'_a \rho_a^3 (a\zeta-1) \bar{S}_a}{(\zeta-a\rho_a^2)^3} - \sum_{n=2}^{\infty} (n-1) \tau_{n-1}^{(a)} \zeta^{-n} + \frac{i c_a \rho_a^2}{(\zeta-a\rho_a^2)^2} \quad (|\zeta| > \rho_a)$$

$$\begin{aligned} \zeta \bar{P}_2 \left( \frac{\rho_a^2}{\zeta} \right) + \zeta \bar{a}_0 + \frac{\rho_a^2 (1 - a\zeta)^2}{\zeta - a\rho_a^2} P'_1(\zeta) + Q_1(\zeta) = U_a^{(1)}(\zeta) + \\ + \frac{S_a^*}{\zeta - a\rho_a^2} - \sum_{n=0}^{\infty} r_n^{*(a)} \zeta^n + C'_a, \quad (|\zeta| < \rho_a), \end{aligned} \quad (14)$$

$$\begin{aligned} \zeta \bar{P}_1 \left( \frac{\rho_a^2}{\zeta} \right) - \zeta \bar{a}_0 + \frac{\rho_a^2 (1 - a\zeta)^2}{\zeta - a\rho_a^2} P'_2(\zeta) + Q_2(\zeta) = U_a^{(2)}(\zeta) - \\ - \frac{S_a^*}{\zeta - a\rho_a^2} - \sum_{n=1}^{\infty} \tau_n^{*(a)} \zeta^{-n} + iC_a \frac{\rho_a^2}{\zeta - a\rho_a^2}, \quad (|\zeta| > \rho_a), \end{aligned} \quad (15)$$

де

$$\begin{aligned} S_a^0 = \frac{K_a \rho_a}{1 - a^2 \rho_a^2} U_a^{(1)}(a\rho_a^2) + \frac{K'_a (1 - a^2 \rho_a^2)}{2a^4 \rho_a} \bar{U}'_a \left( \frac{1}{a} \right), \\ S_a = U_a^{(2)} \left( \frac{1}{a} \right), \quad S'_a = U_a^{(2)'} \left( \frac{1}{a} \right), \\ S_a^* = \rho_a^2 (1 - a^2 \rho_a^2)^2 P'_1(a\rho_a^2), \quad a = 1, 2. \end{aligned} \quad (16)$$

При знаходженні співвідношень (12), (13), (14) і (15) ми прийняли  $\rho_1 < \rho_2 < \frac{1}{a}$ , що відповідає згину пластинки у вигляді ексцентричного кільця. Аналогічні співвідношення можна одержати і для випадку  $\rho_1 < \frac{1}{a}$  і  $\rho_2 > \frac{1}{a}$ .

В рівності (14) і (15) входить чотири функції:  $P_1(\zeta)$ ,  $P_2(\zeta)$ ,  $Q_1(\zeta)$  і  $Q_2(\zeta)$ , що підлягають визначенню. Виключаючи із (14) і (15)  $Q_1(\zeta)$  і  $Q_2(\zeta)$ , одержимо такі два рівняння, що містять тільки функції  $P_1(\zeta)$  і  $P_2(\zeta)$ :

$$\begin{aligned} \zeta \left[ \bar{P}_2 \left( \frac{\rho_2^2}{\zeta} \right) - \bar{P}_2 \left( \frac{\rho_1^2}{\zeta} \right) \right] + \frac{(\rho_2^2 - \rho_1^2) \zeta (1 - a\zeta)^2}{(\zeta - a\rho_2^2)(\zeta - a\rho_1^2)} P'_1(\zeta) = U_2^{(1)}(\zeta) - U_1^{(1)}(\zeta) - \\ - \sum_{n=0}^{\infty} (r_n^{*(2)} - r_n^{*(1)}) \zeta^n + \frac{S_2^*}{\zeta - a\rho_2^2} - \frac{S_1^*}{\zeta - a\rho_1^2} - C'_1, \quad (|\zeta| < \rho_1), \end{aligned} \quad (17)$$

$$\begin{aligned} \zeta \left[ \bar{P}_1 \left( \frac{\rho_2^2}{\zeta} \right) - \bar{P}_1 \left( \frac{\rho_1^2}{\zeta} \right) \right] + \frac{(\rho_2^2 - \rho_1^2) \zeta (1 - a\zeta)^2}{(\zeta - a\rho_2^2)(\zeta - a\rho_1^2)} P'_2(\zeta) = U_2^{(2)}(\zeta) - U_1^{(2)}(\zeta) - \\ - \sum_{n=1}^{\infty} (\tau_n^{*(2)} - \tau_n^{*(1)}) \zeta^{-n} - \frac{S_2^*}{\zeta - a\rho_2^2} + \frac{S_1^*}{\zeta - a\rho_1^2} - iC_1 \frac{\rho_1^2}{\zeta - a\rho_1^2}, \quad (|\zeta| > \rho_2). \end{aligned} \quad (18)$$

З властивостей інтегралів типу Коші випливає, що рівності (12) і (17) являють собою функцію змінної  $\zeta$ , регулярну всередині  $\gamma_1$ , а рівності (13) і (18) — регулярну зовні  $\gamma_2$ , включаючи і безмежно віддалену точку.

Розкладаючи вирази, що входять в рівності (12) і (17), в ряди за додатними степенями  $\zeta$ , а вирази, що входять в рівності (13) і (18), — в

ряди за від'ємними степенями  $\zeta$  і прирівнюючи коефіцієнти при однакових степенях  $\zeta$ , в результаті прийдемо до таких систем лінійних алгебраїчних рівнянь відносно коефіцієнтів розкладу функцій  $\varphi(\zeta)$  і  $U_\alpha(\zeta)$ :

$$(n+1)\alpha_{n+1}^{(\alpha)} + K_\alpha \sum_{k=0}^n \varepsilon_k^{(\alpha)} \alpha_{n-k}^{(\alpha)} + \frac{K'_\alpha}{a^3 \rho_\alpha^{2n+3}} \bar{\beta}_n^{(\alpha)} - K'_\alpha \rho_\alpha^{-(2n+3)} \sum_{k=1}^{n-1} \gamma_k^{(\alpha)} \bar{\beta}_{n-k}^{(\alpha)} = \\ = (\alpha - 1)(n+1) \rho_\alpha^{-2(n+1)} \bar{b}_{n+1} - K_\alpha S_\alpha \varepsilon_n^{(\alpha)} - K'_\alpha \rho_\alpha^{-(2n+3)} \bar{S}_\alpha \gamma_n^{(\alpha)} + \\ + \frac{K'_\alpha \bar{S}'_\alpha}{a^3 \rho_\alpha} (n+1)(1 - a^2 \rho_\alpha^2)(a \rho_\alpha^2)^{-n+1} + (n+1) r_{n+1}^{(\alpha)}, \quad (n=0,1,2,\dots), \quad \alpha=1,2. \quad (19)$$

$$(n-1)\beta_{n-1}^{(\alpha)} - K_\alpha \sum_{k=2}^{n-1} \Theta_k^{(\alpha)} \beta_{n-k}^{(\alpha)} - K'_\alpha a \rho_\alpha^{2n-1} \bar{\alpha}_{n-2}^{(\alpha)} + K'_\alpha \rho_\alpha^{2n-3} \sum_{k=3}^n \delta_k^{(\alpha)} \bar{\alpha}_{n-k}^{(\alpha)} = \\ = (\alpha - 1)(n-1) \rho_\alpha^{2(n-1)} \bar{a}_{n-1} - K_\alpha S_\alpha \Theta_n^{(\alpha)} - K'_\alpha \rho_\alpha^{2n-3} \delta_n^{(\alpha)} \bar{S}_\alpha + \\ + \frac{K'_\alpha \bar{S}'_\alpha}{a^3 \rho_\alpha} (n-1)(1 - a^2 \rho_\alpha^2)(a \rho_\alpha^2)^{n-1} + (n-1) \tau_{n-1}^{(\alpha)} - \\ - iC_\alpha \rho_\alpha^2 (n-1)(a \rho_\alpha^2)^{n-2}, \quad (n=2,3\dots), \quad \alpha=1,2. \quad (20)$$

$$\alpha (\rho_2^{-2n} - \rho_1^{-2n}) \bar{b}_n + \sum_{k=2}^n (n-k+1) \varepsilon_k^* \alpha_{n-k+1} + \mu n a_n = (\alpha_n^{(2)} - \alpha_n^{(1)}) - \\ - (r_n^{*(2)} - r_n^{*(1)}) + S_1^*(a \rho_1^2)^{-(n+1)} - S_2^*(a \rho_2^2)^{-(n+1)} - C_1, \quad (n=0,1,2\dots), \quad (21)$$

$$\alpha (\rho_2^{2n} - \rho_1^{2n}) \bar{a}_n + a^2 (\rho_1^2 - \rho_2^2) n b_n + \mu^* (n-1) b_{n-1} + \sum_{k=1}^{n-2} (n-k-1) \Theta_k^* b_{n-k-1} = \\ = (\beta_n^{(2)} - \beta_n^{(1)}) - (\tau_n^{*(2)} - \tau_n^{*(1)}) + S_1^*(a \rho_1^2)^{n-1} - S_2^*(a \rho_2^2)^{n-1} - \\ - iC_1 \rho_1^2 (a \rho_1^2)^{n-1}, \quad (n=1,2,3\dots). \quad (22)$$

Тут введені позначення:

$$\varepsilon_k^{(\alpha)} = \frac{\rho_\alpha}{1 - a^2 \rho_\alpha^2} \left[ (a \rho_\alpha^2)^{-(k+1)} - \left( \frac{1}{a} \right)^{-(k+1)} \right], \\ \Theta_k^{(\alpha)} = \frac{\rho_\alpha}{1 - a^2 \rho_\alpha^2} \left[ \left( \frac{1}{a} \right)^{k-1} - (a \rho_\alpha^2)^{k-1} \right], \\ \gamma_k^{(\alpha)} = \frac{k+1}{2} [k(a^2 \rho_\alpha^2 - 1) - 2] a^{-(k+3)}, \quad (23)$$

$$\delta_k^{(\alpha)} = \frac{k-1}{2} [k(1 - a^2 \rho_\alpha^2) - 2] a^{k-3},$$

$$\varepsilon_k^* = [\rho_1^2 (1 - a^2 \rho_1^2)^2 (a \rho_1^2)^{-(k+1)} - \rho_2^2 (1 - a^2 \rho_2^2)^2 (a \rho_2^2)^{-(k+1)}],$$

$$\Theta_k^* = [\rho_1^2 (1 - a^2 \rho_1^2)^2 (a \rho_1^2)^{k-1} - \rho_2^2 (1 - a^2 \rho_2^2)^2 (a \rho_2^2)^{k-1}],$$

$$\mu = \left[ \frac{2a^2\rho_2^2 - 1}{a^2\rho_2^2} - \frac{2a^2\rho_1^2 - 1}{2a^2\rho_1^2} \right],$$

$$\mu^* = [a\rho_1^2(a^2\rho_1^2 - 2) - a\rho_2^2(a^2\rho_2^2 - 2)].$$

При складанні систем (19) і (20) врахована рівність

$$S_\alpha^0 + \frac{K_\alpha \rho_\alpha S_\alpha}{1-a^2\rho_\alpha^2} + \frac{K'_\alpha \bar{S}'_\alpha}{a^3\rho_\alpha} = 0,$$

що одержується при  $n=1$ . Параметри  $S_\alpha$ ,  $S'_\alpha$ ,  $S^*_\alpha$ , що входять в системи рівнянь (19) — (22), на підставі рівностей (3) і (9) легко виражаються через коефіцієнти  $a_n$  і  $\beta_n^{(\alpha)}$ :

$$\begin{aligned} S_\alpha &= \sum_{n=1}^{\infty} a^n \beta_n^{(\alpha)}, \quad S'_\alpha = - \sum_{n=2}^{\infty} (n-1) a^n \beta_{n-1}^{(\alpha)}, \\ S^*_\alpha &= \rho_\alpha^2 (1 - a^2 \rho_\alpha^2)^2 \sum_{n=0}^{\infty} (n+1) a_{n+1} (a \rho_\alpha^2)^n. \end{aligned} \quad (24)$$

Розв'язуючи сумісно системи рівнянь (19) — (22), знайдемо коефіцієнти  $a_n$ ,  $b_n$ ,  $\alpha_n^{(\alpha)}$ ,  $\beta_n^{(\alpha)}$  розкладу функції  $U_\alpha$  і  $\varphi_0$ . Функцію  $\Phi_0$  знаходимо із рівності (14) і (15). Параметри  $S_\alpha$ ,  $S'_\alpha$  і  $S^*_\alpha$ , які ввійдуть у вирази шуканих коефіцієнтів, знаходяться з умов (24). Дійсна стала  $C_1$  визначається з умови однозначності прогину пластиинки.

Якщо один з контурів пластиинки жорстко закріплений, наприклад,  $L_2(\gamma_2)$ , то в цьому випадку в одержаних системах рівнянь потрібно покласти  $K_2 = K_2' = 0$ . Прямуючи  $K_\alpha \rightarrow \infty$  і  $K'_\alpha \rightarrow \infty$ , одержимо, як окремий випадок, розв'язок задачі для пластиинки без підкріплення,  $U_\alpha \equiv 0$ .

У випадку рівних жорсткостей підкріплюючого кільця на згин і кручення розв'язок задачі значно спрощується; тоді  $K'_\alpha = 0$ , і система рівнянь (19) і (20) набуває вигляду:

$$\begin{aligned} (n+1)\alpha_{n+1}^{(\alpha)} + K_\alpha \sum_{k=0}^n \varepsilon_k^{(\alpha)} \alpha_{n-k}^{(\alpha)} &= (\alpha - 1)(n+1)\rho_\alpha^{-2(n+1)} \bar{b}_{n+1} - \\ &- K_\alpha S_\alpha \varepsilon_n^{(\alpha)} + (n+1)r_{n+1}^{(\alpha)} \quad (n=0,1,2\dots), \end{aligned} \quad (25)$$

$$\begin{aligned} (n-1)\beta_{n-1}^{(\alpha)} - K_\alpha \sum_{k=2}^{n-1} \Theta_k^{(\alpha)} \beta_{n-k}^{(\alpha)} &= (\alpha - 1)(n-1)\rho_\alpha^{2(n-1)} \bar{a}_{n-1} - K_\alpha S_\alpha \Theta_n^{(\alpha)} + \\ &+ (n-1)\tau_{n-1}^{(\alpha)} - iC_\alpha \rho_\alpha^2 (n-1)(a \rho_\alpha^2)^{n-2}, \quad (n=2,3,\dots), \alpha = 1,2. \end{aligned} \quad (26)$$

Переходячи до границі в рівностях (19) — (22) при  $a \rightarrow 0$ , одержимо розв'язок задачі для пластиинки у вигляді кругового концентричного кільця з підкріпленим краєм, а при  $\rho_2 \rightarrow \frac{1}{a}$  — розв'язок для півплощини з круговим отвором, край якої підкріплений.

## ЛІТЕРАТУРА

1. М. П. Шереметьєв. Изгиб тонких плит с подкрепленным краем. Укр. матем. журнал № 1, 1953.
2. М. П. Шереметьєв, Т. Л. Мартинович. Згин нескінченої пластинки з еліптичним отвором, край якого підкріплений тонким пружним кільцем. Прикладна механіка, т. III, вип. 2, 1957.

---

*Стаття надійшла 15. XI 1960.*