

## ТЕРМОУПРУГАЯ ЗАДАЧА ДЛЯ ОРТОТРОПНОЙ КЛИНОВИДНОЙ ПЛАСТИНКИ

Саркисян В.С., Кутузян Н.А.

Վ. Ս. Սարգսյան, Ն. Ա. Կուտուզյան  
Օրթոտրոպ սեպանև սալի համար շերմատաճգականության խնդիր

Դիտարկված է շերմատաճգականության խնդիր օրթոտրոպ սեպանև սալի համար, երբ շերմահաղորդականության գլխավոր առանցքները համընկնում են անիզոտրոպիայի գլխավոր առանցքների հետ: Հաշված են լարումները և մյուս մեխանիկական մեծությունները և հետազոտված է նրանց վարքը սեպի զագաթին մոտենալիս:

V. S. Sarkissian, N. A. Kutusian  
Thermoelasticity problem for the orthotropic wedge plate

Рассматривается термоупругая задача для клиновидной ортотропной пластинки, обладающей цилиндрической анизотропией. Вычисляются напряжения, моменты и переселяющиеся силы и исследуется характер этих величин около вершины клина.

Рассматривается термоупругая задача для клиновидной ортотропной пластинки, обладающей цилиндрической анизотропией. Пусть ортотропная клиновидная пластинка постоянной толщины  $h$  отнесена к цилиндрической системе координат  $r, \varphi, z$ , оси которой являются главными осями проводимости. Решается задача теплопроводности, когда на краях пластинки  $\varphi = 0$ ,  $\varphi = \alpha$  задана постоянная температура  $T_1$ , а по толщине температура меняется по линейному закону [1]

$$\theta = \theta^{(0)} + \theta^{(1)}z \quad (1)$$

Пусть среда, омывающая тонкую пластинку, имеет разные температуры  $\theta_3, \theta_4$ , соответственно, на поверхностях  $z = \frac{h}{2}$ ,  $z = -\frac{h}{2}$

Допустим, что на этих поверхностях происходит конвективный стационарный теплообмен между средой, предположим, что теплообмен на обеих поверхностях совершается при одинаковых коэффициентах теплоотдачи. Тогда для определения температуры имеем систему [2]:

$$K_{11} \frac{\partial^2 \theta^{(0)}}{\partial r^2} + \frac{K_{11}}{r} \frac{\partial \theta^{(0)}}{\partial r} + \frac{K_{22}}{r^2} \frac{\partial^2 \theta^{(0)}}{\partial \varphi^2} - \frac{2a}{h} (\theta^{(0)} + T_0 - \bar{\theta}) = 0$$

$$K_{11} \frac{\partial^2 \theta^{(1)}}{\partial r^2} + \frac{K_{11}}{r} \frac{\partial \theta^{(1)}}{\partial r} + \frac{K_{22}}{r^2} \frac{\partial^2 \theta^{(1)}}{\partial \varphi^2} - \frac{6}{h^2} (2K_{33} + ah) \times \quad (2)$$

$$\times \left( \theta^{(1)} - \frac{a}{2K_{33} + ah} (\theta_3 - \theta_4) \right) = 0$$

граничные условия

$$T = T_1 \quad \text{при} \quad \varphi = 0$$

$$T = T_1 \quad \text{при} \quad \varphi = \alpha$$

Здесь  $\theta = T - T_0$  есть приращение температуры пластинки относительно начальной температуры  $T_0$ , а  $\bar{\theta} = \frac{\theta_3 + \theta_4}{2}$ .

Общее решение первого уравнения системы (2) будет

$$\theta^{(0)} = \sum_{m=0}^{\infty} \left\{ C_{1m} I_{p_m} \left( \sqrt{\frac{2a}{hK_{11}}} r \right) + C_{2m} K_{p_m} \left( \sqrt{\frac{2a}{hK_{11}}} r \right) + \bar{\theta} - T_0 \right\} \sin v_m \varphi + T_1 - T_0$$

$$p_m = \sqrt{\frac{K_{22}}{K_{11}}} v_m, \quad v_m = \frac{\pi m}{\alpha} \quad (3)$$

$\alpha$  есть раствор клина, а  $K_{ij}$  ( $i, j = 1, 2, 3$ ) коэффициент теплопроводности.

Решение второго уравнения системы (2)

$$\theta^{(1)} = \sum_{k=0}^{\infty} \left\{ C_{3k} I_{p_k}(cr) + C_{4k} K_{p_k}(cr) + \frac{a}{2K_{33} + ah} (\theta_3 - \theta_4) \right\} \sin v_k \varphi \quad (4)$$

$$\text{где } c = \sqrt{\frac{6(2K_{33} + ah)}{h^2 K_{11}}}$$

Так получим для  $\theta$  следующее:

$$\theta = \sum_{m=0}^{\infty} \left\{ C_{1m} I_{p_m} \left( \sqrt{\frac{2a}{hK_{11}}} r \right) + C_{2m} K_{p_m} \left( \sqrt{\frac{2a}{hK_{11}}} r \right) + \bar{\theta} - T_0 \right\} \sin v_m \varphi +$$

$$+ Z \sum_{k=0}^{\infty} \left\{ C_{3k} I_{p_k}(cr) + C_{4k} K_{p_k}(cr) + \frac{ah}{2K_{33} + ah} (\theta_3 - \theta_4) \right\} \sin v_k \varphi + \quad (5)$$

$$+ T_1 - T_0$$

Здесь функции  $I_p(r)$  есть бesselева функция первого рода, а функция  $K_p(r)$  - функция Макдональда, которая также является действительной

при любом действительном  $P$ . Имея  $T(r, \varphi)$ , приступим к решению задач термоупругости. На основании гипотезы прямых нормалей и обобщенного закона Гука, условие термоупругого равновесия однородной, ортотропной пластинки, является следующее дифференциальное уравнение относительно прогиба  $W(r, \varphi)$  [1]:

$$\begin{aligned}
 & D_{11} \frac{\partial^4 W}{\partial r^4} + 2(D_{12} + 2D_{66}) \frac{1}{r^2} \frac{\partial^3 W}{\partial r^2 \partial \varphi^2} + \frac{D_{22}}{r^4} \frac{\partial^4 W}{\partial \varphi^4} + 2D \frac{D_{11}}{r} \frac{\partial^3 W}{\partial r^3} - \\
 & - 2(D_{12} + 2D_{66}) \frac{1}{r^3} \frac{\partial^3 W}{\partial r \partial \varphi^2} - \frac{D_{22}}{r^2} \frac{\partial^2 W}{\partial r^2} + 2(D_{12} + 2D_{66} + D_{22}) \frac{1}{r^4} \times \\
 & \times \frac{\partial^2 W}{\partial \varphi^2} + \frac{D_{22}}{r^3} \frac{\partial W}{\partial r} = -\beta_1 \frac{\partial^2 M_T}{\partial r^2} - \beta_2 \frac{\partial^2 M_T}{\partial \varphi^2} - \frac{2\beta_1 - \beta_2}{r} \frac{\partial M_T}{\partial r} - \\
 & - 2 \frac{\beta_{12}}{r} \frac{\partial^2 M_T}{\partial r \partial \varphi} - \frac{2\beta_{12}}{r^2} \frac{\partial M_T}{\partial \varphi}
 \end{aligned} \quad (6)$$

с граничными условиями

$$W = 0, \quad \frac{\partial^2 W}{\partial \varphi^2} = -\beta_2 r^2 \frac{h^2}{D_{22} \cdot 6} T_0 \quad \text{при } \varphi = 0, \varphi = \alpha \quad (7)$$

$$\text{Здесь } M_T = M_T(r, \varphi) = \int_{-h/2}^{h/2} z T(r, \varphi, z) dz$$

Введем новую функцию

$$\tilde{W}(r, \varphi) = W + \beta_2 r^2 T_0 \frac{h^2}{D_{22} \cdot 3} \varphi(\varphi - \alpha) \quad (8)$$

для определения  $\tilde{W}(r, \varphi)$  будем иметь следующее уравнение:

$$\begin{aligned}
 & D_{11} \frac{\partial^4 \tilde{W}}{\partial r^4} + 2(D_{12} + 2D_{66}) \frac{1}{r^2} \frac{\partial^3 \tilde{W}}{\partial r^2 \partial \varphi^2} + \frac{D_{22}}{r^4} \frac{\partial^4 \tilde{W}}{\partial \varphi^4} + 2 \frac{D_{11}}{r} \times \\
 & \times \frac{\partial^3 \tilde{W}}{\partial r^3} - 2(D_{12} + 2D_{66}) \frac{1}{r^3} \frac{\partial^3 \tilde{W}}{\partial r \partial \varphi^2} - \frac{D_{22}}{r^2} \frac{\partial^2 \tilde{W}}{\partial r^2} + 2(D_{12} + 2D_{66} + \\
 & + D_{22}) \frac{1}{r^4} \frac{\partial^2 \tilde{W}}{\partial \varphi^2} + \frac{D_{22}}{r^3} \frac{\partial \tilde{W}}{\partial r} = -\beta_1 \frac{\partial^2 M_T}{\partial r^2} - \beta_2 \frac{\partial^2 M_T}{\partial \varphi^2} - \\
 & - \frac{2\beta_1 - \beta_2}{r} \frac{\partial M_T}{\partial r} - \frac{2\beta_{12}}{r} \frac{\partial^2 M_T}{\partial r \partial \varphi} - \frac{2\beta_{12}}{r^2} \frac{\partial M_T}{\partial \varphi} + 4\beta_2 \frac{h^2 T_0}{D_{22}} \frac{D_{12} + 2D_{66} + D_{22}}{r^2}
 \end{aligned} \quad (9)$$

при однородных краевых условиях

$$\tilde{W} = 0, \quad \frac{\partial^2 \tilde{W}}{\partial \varphi^2} = 0 \quad \text{при } \varphi = 0, \varphi = \alpha \quad (10)$$

Ищем решение однородного дифференциального уравнения с однородными краевыми условиями в виде

$$\tilde{W}(r, \varphi) = r^\gamma F(\varphi) \quad (11)$$

После подстановки (11) в (9) для  $F(\varphi)$  имеем

$$D_{22} \frac{d^2 F}{d\varphi^4} + 2 \frac{d^2 F}{d\varphi^2} [(D_{12} + 2D_{66})(\gamma - 1)^2 + D_{22}] + [D_{11}(\gamma - 1)^2 - D_{22}] \gamma(\gamma - 2) F = 0 \quad (12)$$

$$\begin{cases} F(\varphi) = 0 & \text{при } \varphi = 0, \varphi = \alpha \\ \frac{d^2 F}{d\varphi^2} = 0 & \text{при } \varphi = 0, \varphi = \alpha \end{cases} \quad (13)$$

Решение уравнения (12) представляется

$$F(\varphi) = A \operatorname{ch} s_1 \varphi + B \operatorname{sh} s_1 \varphi + C \operatorname{ch} s_2 \varphi + D \operatorname{sh} s_2 \varphi \quad (14)$$

Здесь  $s_1, s_2$  являются решениями характеристического уравнения, соответствующего уравнению (12) и имеют значения

$$s_{1,2} = \sqrt{-[k(\gamma - 1)^2 + 1] \pm \sqrt{(k(\gamma - 1)^2 + 1)^2 - [k_1(\gamma - 1)^2 - 1] \gamma(\gamma - 2)}} \quad (15)$$

$$\text{где } k_1 = \frac{D_{11}}{D_{22}}, \quad k = \frac{D_{12} + 2D_{66}}{D_{22}} \quad (16)$$

Для определения постоянных из (13) будем иметь

$$\begin{cases} A + C = 0 \\ A \operatorname{ch} s_1 \alpha + B \operatorname{sh} s_1 \alpha + C \operatorname{ch} s_2 \alpha + D \operatorname{sh} s_2 \alpha = 0 \\ s_1^2 (A \operatorname{ch} s_1 \alpha + B \operatorname{sh} s_1 \alpha) + s_2^2 (C \operatorname{ch} s_2 \alpha + D \operatorname{sh} s_2 \alpha) = 0 \\ A s_1^2 + C s_2^2 = 0 \end{cases} \quad (17)$$

Условием, выражающим существования нетривиального решения системы (17), является уравнение

$$\operatorname{sh} s_1 \alpha \operatorname{sh} s_2 \alpha = 0 \quad (18)$$

которое кроме тривиального решения имеет решение

$$\operatorname{Re} s_1 \alpha = 0 \quad (19)$$

$$\operatorname{Im} s_1 \alpha = \pi i$$

Отделяя вещественную и мнимую части  $s_1 = A(\cos \tilde{\theta} + i \sin \tilde{\theta})$ , получим тригонометрическое представление для  $\gamma = \rho(\cos \psi + i \sin \psi)$ , где  $\rho$  и

$\psi$  определяются из следующей системы:

$$A^3 \cos 4\theta + 2A^2(k\rho^2(\cos 2\theta \cos 2\psi - \sin 2\psi \sin 2\theta) + \cos 2\theta) + k_1\rho^4 \cos 4\psi - \rho^2(k_1 + 1)\cos 2\psi + 1 = 0 \quad (20)$$

$$A^4 \sin 4\theta + 2A^2(k\rho^2(\cos 2\theta \cos 2\psi - \sin 2\psi \sin 2\theta) + \sin 2\theta) + k_1\rho^4 \sin 4\psi - \rho^2(k_1 + 1)\sin 2\psi = 0$$

откуда, для  $\gamma$  при условии  $\alpha < \pi$  имеем

$$\gamma_{nj} = \rho_{nj} e^{i\psi_{nj}} + 1 \quad j = \overline{1,4}$$

$$\text{где } \rho_{n1,2} = \sqrt{\frac{\pi^2 n^2}{\alpha^2} - 1}, \quad \rho_{n3,4} = -\sqrt{\frac{\pi^2 n^2}{\alpha^2} - 1}, \quad (21)$$

$$A_n = \sqrt{\frac{\pi n}{\alpha}} \quad \cos 2\psi_n = \frac{2A_n k + k_1 + 1}{2\sqrt{k_1(A_n^2 - 1)}}$$

Причем выражение (21) справедливо, если  $k \leq \sqrt{k_1}$  и

$$\alpha \leq \pi \frac{\sqrt{2(\sqrt{k_1} - k)}}{\sqrt{k_1 + 1}}$$

Решение уравнения  $\text{sh } s_2 \alpha = 0$  сводит к тому же самому. Употребляя формулу  $\text{sh } iz = i \sin z$  и краевые условия (13), для однородного решения  $\tilde{W}_0$ , получим

$$\tilde{W}_0 = \sum_{m=0}^{\infty} [A_{1m} r^{\gamma_{1m}} + A_{2m} r^{\gamma_{2m}} + A_{3m} r^{\gamma_{3m}} + A_{4m} r^{\gamma_{4m}}] \sin \frac{\pi m}{\alpha} \varphi \quad (22)$$

Частное решение получим методом вариации постоянных. Имея функцию  $\tilde{W}(r, \varphi)$ , найдем и искомую  $W(r, \varphi)$ .

Теперь, исходя из (13), с самого начала представим функцию прогиба в виде

$$\tilde{W}(r, \varphi) = \sum_{k=0}^{\infty} \Phi_k(r) \sin v_k \varphi \quad (23)$$

Подставляя (23) в (9) и разлагая правую часть уравнения (9) в ряд по синусам, для определения  $\Phi_k(r)$  получим:

$$D_{11} \frac{d^4 \Phi_k}{dr^4} + \frac{2D_{11}}{r} \frac{d^3 \Phi_k}{dr^3} - \frac{v_k^2}{r^2} (2(D_{12} + 2D_{66}) + D_{22}) \frac{d^2 \Phi_k}{dr^2} + \frac{2v_k^2 (D_{12} + 2D_{66}) + D_{22}}{r^3} \frac{d\Phi_k}{dr} + \frac{D_{22} v_k^4 - 2(D_{12} + 2D_{66} + D_{22}) v_k^2}{r^4} = R_k(r) \quad (24)$$

Здесь

$$R_k(r) = \frac{h^2}{6} \left( C_{3k} \left( \beta_1 \frac{d^2 I_{P_i}(cr)}{dr^2} - \frac{2\beta_{12}}{r} \frac{dI_{P_i}(cr)}{dr} \nu_k d_{kk} + \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{\beta_2}{r^2} \nu_k^2 I_{P_i}(cr) + \frac{2\beta_{12}}{r^2} \nu_k d_{kk} I_{P_i}(cr) - \frac{2\beta_1 - \beta_2}{r} \frac{dI_{P_i}(cr)}{dr} \right) + \right) \quad (25)$$

$$+ C_{4k} \left( \beta_1 \frac{d^2 K_{P_i}(cr)}{dr^2} - \frac{2\beta_{12}}{r} \frac{dK_{P_i}(cr)}{dr} \nu_k d_{kk} + \frac{\beta_2}{r^2} \nu_k^2 K_{P_i}(cr) + \right. \\ \left. + \frac{2\beta_{12}}{r^2} \nu_k d_{kk} K_{P_i}(cr) - \frac{2\beta_1 - \beta_2}{r} \frac{dK_{P_i}(cr)}{dr} + \frac{b_k}{r^2} \right) \\ \text{где } b_k = 2J^2 T_0 \frac{(D_{12} + 2D_{66} + D_{22})}{3D_{22}} \frac{1}{\pi k} ((-1)^k - 1), \quad \cos \nu_m \varphi = \sum_{r=0}^{\infty} d_{km} \sin \nu_k \varphi \quad (26)$$

Решение уравнения (25) имеется в виде

$$\Phi_k = r^{\alpha k} \quad (27)$$

Для  $\bar{\alpha}_k$  получается алгебраическое уравнение четвертой степени.

$$\text{которое после подстановки } \bar{\alpha}_k = z_k + 1 \quad (28)$$

$$y^2 - y(1 + 2\nu_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1) + \bar{k}_1(\nu_k^2 - 1)^2 = 0$$

$$\text{где } \bar{k} = \frac{D_{12} + 2D_{66}}{D_{22}}, \quad \bar{k}_1 = \frac{D_{22}}{D_{11}}, \quad y = z^2 \quad (29)$$

1. Если  $D \geq 0$ , имеем

$$y_{k1,2} = \frac{1 + 2\nu_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1}{2} \pm \sqrt{\frac{(1 + 2\nu_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1)^2}{4} - \bar{k}_1(\nu_k^2 - 1)^2} \quad (31)$$

видно, что  $y_{k1} > 0$ ,  $y_{k2} > 0$ .

Уравнение (29) имеет корни

$$\bar{\alpha}_{1,2} = 1 \pm \sqrt{y_{k1}}, \quad \bar{\alpha}_{3,4} = 1 \pm \sqrt{y_{k2}} \quad (32)$$

Дискриминант уравнения (29) будет неотрицательный в следующих случаях: в первом случае угол раствора произвольный, а упругие характеристики материала пластинки такие, чтобы выполнялось условие  $\bar{k} \geq \sqrt{\bar{k}_1}$ . Если же  $\bar{k} < \sqrt{\bar{k}_1}$ , то угол раствора должен удовлетворять условию

$$\alpha > \pi \frac{\sqrt{2(\sqrt{\bar{k}_1} - k)}}{\sqrt{\bar{k}_1} + 1} \quad (33)$$

2. Пусть дискриминант уравнения (29) отрицателен. В этом случае уравнение (29) имеет комплексно-сопряженные решения

$$y_{k1,2} = 1 + 2v_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1 \pm i \sqrt{\bar{k}_1 (v_k^2 - 1)^2 - \frac{(1 + 2v_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1)^2}{4}} \quad (34)$$

Условие отрицательности дискриминанта уравнения (29) приводит к неравенству

$$\bar{k} < \sqrt{\bar{k}_1}, \quad \alpha < \pi \frac{\sqrt{2(\sqrt{\bar{k}_1} - \bar{k})}}{\sqrt{\bar{k}_1} + 1} \quad (35)$$

Представим (31) в тригонометрической форме

$$y_{k1} = \tilde{r}_k (\cos \psi_k + i \sin \psi_k), \quad y_{k2} = \bar{y}_{k1}$$

$$\text{Здесь } \tilde{r}_k = \sqrt{\bar{k}_1 (v_k^2 - 1)}, \quad \cos \psi_k = \frac{1 + 2v_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1}{2\sqrt{\bar{k}_1 (v_k^2 - 1)}}$$

$$\sin \psi_k = \frac{\sqrt{\bar{k}_1 (v_k^2 - 1)^2 - \frac{1}{4}(1 + 2v_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1)^2}}{2\sqrt{\bar{k}_1 (v_k^2 - 1)}} \quad (36)$$

Введем следующее обозначение:

$$\sqrt{\tilde{r}_k} \left( \cos \frac{\psi_k}{2} + i \sin \frac{\psi_k}{2} \right) = \bar{\alpha}_k + i \bar{\beta}_k \quad (37)$$

Решение однородного дифференциального уравнения (25) можно написать

$$\Phi_k^0 = r \left( B_{1k}^0 r^{\bar{\alpha}_k} \cos \bar{\beta}_k \ln r + B_{2k}^0 r^{\alpha_k} \sin \bar{\beta}_k \ln r + \right. \\ \left. + B_{3k}^0 r^{-\bar{\alpha}_k} \cos \bar{\beta}_k \ln r + B_{4k}^0 r^{-\alpha_k} \sin \bar{\beta}_k \ln r \right) \quad (38)$$

Частное решение уравнения (25) построим методом вариации постоянных. Так как нас интересует поведение решений около вершины клина ( $z = 0$ ), а для бесселевых функций имеем [3]

$$I_n(x) = \frac{\left(\frac{1}{2}x\right)^n}{\Gamma(n+1)} (1 + \alpha(x^2)), \quad I'_n(x) = \frac{\left(\frac{1}{2}x\right)^{n-1}}{2\Gamma(n)} (1 + \alpha(x^2)), \quad I''_n(x) = \frac{\left(\frac{1}{2}x\right)^{n-2}}{4\Gamma(n-1)} (1 + \alpha(x^2)) \quad (39)$$

при  $x \rightarrow 0$  и  $n$  не целое, а имея в виду, что  $k(x)$  стремится к бесконечности при  $x \rightarrow 0$ , а температура должна иметь конечную величину, возьмем  $C_{4k} = 0$ . Имея в виду и (39), для  $W(r, \varphi)$  получим

$$W(r, \varphi) = \sum_{k=0}^{\infty} \left\{ r \left( B_{1k}^0 r^{\bar{\alpha}_k} \cos \bar{\beta}_k \ln r + B_{2k}^0 r^{\alpha_k} \sin \bar{\beta}_k \ln r + \right. \right. \\ \left. \left. B_{3k}^0 r^{-\bar{\alpha}_k} \cos \bar{\beta}_k \ln r + B_{4k}^0 r^{-\alpha_k} \sin \bar{\beta}_k \ln r \right) + dr^2 (\bar{C}_k r^n + b_k + a_k) \right\} \sin v_k \varphi + o(r^6) \quad (40)$$

если числа  $\pm \alpha_k + 1$ ,  $2 + p$  есть целые положительные числа.

Здесь

$$\bar{C}_k = C_{3k} \left( \left( \frac{c}{2} \right)^{p-2} \left( \frac{\beta_1}{4\Gamma(p-1)} - \frac{(2\beta_1 - \beta_2)}{2\Gamma(p)} + \frac{\beta_2 v_k^2}{\Gamma(p+1)} + 2\beta_{12} \left( \frac{1}{2\Gamma(p)} + 1 \right) d_{kk} \right) \right), \quad a = \frac{\beta_2 h^2 T_0}{3D_{22} v_k^3 d} ((-1)^k - 1), \quad (41)$$

$$d = \sin^2 \frac{\psi}{2} \frac{1}{2\sqrt{r} \left( 1 + \sin^2 \frac{\psi}{2} \right)}$$

В противном случае, если  $1 \pm \alpha_k$ ,  $2 + p$  не есть целые положительные числа, результаты исследования характера напряженного состояния в малой окрестности угловой точки приведут к условиям:

$$\alpha < \pi \sqrt{\frac{K_{22}}{K_{11}}}, \quad (42)$$

$$\sqrt{\sqrt{k_1} (v_k^2 - 1)} \sqrt{\frac{1}{2} \left( 1 - \frac{1 + 2v_k^2 \bar{k} + \bar{k}_1}{2\sqrt{k_1} (v_k^2 - 1)} \right)} > 2 \quad (43)$$

Условие (42) - результат наличия температурного поля. Если  $\bar{k} < \sqrt{k_1}$ , согласно (35), (42), (43) угол раствора пластинки удовлетворяет следующему условию:

$$\alpha < \pi \min \left( \sqrt{\frac{K_{22}}{K_{11}}}, \sqrt{\frac{2(\sqrt{k_1} - \bar{k})}{16 + (1 + \sqrt{k_1})^2}} \right) \quad (44)$$

В этом случае решение уравнения (6) будет

$$W(r, \varphi) = \sum_{k=0}^{\infty} \{ r^{\bar{\alpha}_k + 1} (B_{1k}^0 \cos \bar{\beta}_k \ln r + B_{2k}^0 \sin \bar{\beta}_k \ln r) + dr^2 (\bar{c}_k r^p + b_k + a) \} \sin v_k \varphi \quad (45)$$

Пусть дискриминант уравнения (29) неотрицательный, тогда общее решение уравнения (25) будет

$$W(r, \varphi) = \sum_{k=0}^{\infty} \{ \bar{B}_1^0 r^{1+\sqrt{y_{k1}}} + \bar{B}_2^0 r^{1-\sqrt{y_{k1}}} + \bar{B}_3^0 r^{1+\sqrt{y_{k2}}} + \bar{B}_4^0 r^{1-\sqrt{y_{k2}}} + \frac{1}{D_{11}} \frac{\bar{c}_k r^{p+2}}{((p+1)^2 - y_{k2})((p+1)^2 - y_{k1})} + b_k r^2 + \bar{A}_k r^2 \} \sin v_k \varphi + o(r^6) \quad (46)$$



Если  $1 \pm \sqrt{y_{k1}}$ ,  $1 \pm \sqrt{y_{k2}}$ ,  $2 \pm p$  есть целые положительные числа, то в этом случае для любых значений раствора  $\alpha$  не возникают особенности. В противном случае следует взять  $C_{2k} = 0$ ,  $\bar{B}_2^0 = \bar{B}_4^0 = 0$  и для  $W(r, \varphi)$  имеем

$$W(r, \varphi) = \sum_{k=0}^{\infty} \left\{ \bar{B}_1^0 r^{1+\sqrt{y_{k1}}} + \bar{B}_3^0 r^{1+\sqrt{y_{k2}}} + \bar{c}_k r^{p+2} \times \right. \quad (47)$$

$$\left. \times \frac{1}{D_{11}((p+1)^2 - y_{k2})((p+1)^2 - y_{k1})} + b_k r^2 + A_k r^2 \right\} \sin v_k \varphi + o(r^6)$$

Здесь  $A_k = \frac{\beta_2 h^2 T_0}{3 D_{22} v_k^3} ((-1)^k - 1)$

При этом, если  $\bar{k} \geq \sqrt{k_1}$ , то угол раствора пластинки должен удовлетворить следующему условию:

$$\alpha < \pi \min \left( \sqrt{\frac{K_{22}}{K_{11}}}, \frac{1}{1 + \frac{4\bar{k}}{k_1} + \sqrt{\left(1 + \frac{4\bar{k}}{k_1}\right)^2 + 3 - \frac{12}{k_1}}} \right) \quad (48)$$

Если же  $\bar{k} < \sqrt{k_1}$ , то условие (48) следует рассматривать вместе с условием (33).

Имея функцию прогиба при помощи известных формул [1], можно найти напряжения, моменты и перерезывающие силы. Видно, что в случае данного  $\alpha$  можно добиться устранения особенностей выбором анизотропии, или для данного материала выбором раствора клина можно устранить всякую особенность.

### ЛИТЕРАТУРА

1. Саркисян В. С. Некоторые задачи теории упругости анизотропного тела. - Ереван: 1970. 443 с.
2. Коваленко А. Д. Термоупругость. - Киев: 1975. 211 с.
3. Коренев Б. Г. Некоторые задачи теории упругости и теплопроводности, решаемые в бесселевых функциях. - М.: 1960. 455 с.

Ереванский государственный университет

Поступила в редакцию  
2.07.1996