

І. Ю. Хома, Т. М. Проценко

Загальний розв'язок системи рівнянь рівноваги неоднорідних за товщиною трансверсально-ізотропних пластин

(Представлено академіком НАН України Я. М. Григоренком)

На основі методу розкладу функцій у ряди Фур'є за поліномами Лежандра координати товщини побудовано систему рівнянь рівноваги неоднорідних за товщиною трансверсально-ізотропних пластин і викладено метод знаходження загального аналітичного розв'язку даної системи.

Розглянемо трансверсально-ізотропну пластину постійної товщини $2h$ ($h = \text{const}$), поперечний модуль зсуву \widehat{G}' якої є лінійною функцією товщинної координати x_3 , тобто $\widehat{G}' = G'[1 + \delta^*(1 + \zeta)]$, де $\zeta = h^{-1}x_3$; G' — константа; δ^* — параметр, що характеризує неоднорідність матеріалу. Прийемо рівняння стану пластини у вигляді

$$\begin{aligned} \sigma_{11} &= c_{11}\partial_1 u_1 + c_{12}\partial_2 u_2 + c_{13}\partial_3 u_3; & \sigma_{12} &= c_{66}(\partial_1 u_2 + \partial_2 u_1); \\ \sigma_{22} &= c_{12}\partial_1 u_1 + c_{11}\partial_2 u_2 + c_{13}\partial_3 u_3; & \sigma_{13} &= \widehat{c}_{44}(\partial_1 u_3 + \partial_3 u_1); \\ \sigma_{33} &= c_{13}(\partial_1 u_1 + \partial_2 u_2) + c_{33}\partial_3 u_3; & \sigma_{23} &= \widehat{c}_{44}(\partial_2 u_3 + \partial_3 u_2), \end{aligned} \quad (1)$$

де $\partial_j = \partial/\partial x_j$ ($j = 1, 2, 3$); $\widehat{c}_{44} = c_{44}(1 + \delta\zeta)$; $c_{44} = G'(1 + \delta^*)$; $\delta = \delta^*/(1 + \delta^*)$; $c_{11}, c_{12}, \dots, c_{66}$ — пружні постійні.

1. Рівняння рівноваги. Наведемо, виходячи з [1, 2], компоненти вектора переміщень $u_j(x_1, x_2, x_3)$ і тензора напружень $\sigma_{ij}(x_1, x_2, x_3)$ у вигляді скінченного ряду Фур'є за поліномами Лежандра $P_k(\zeta)$ координати товщини, тобто

$$\{u_j(x_1, x_2, x_3), \sigma_{ij}(x_1, x_2, x_3)\} = \sum_{k=0}^N \{u_j^{(k)}(x), h^{-1}\sigma_{ij}^{(k)}(x)\} P_k(\zeta), \quad (2)$$

де $x = (x_1, x_2)$ — точка серединної площини пластини; $u_j^{(k)}(x), \sigma_{ij}^{(k)}(x)$ — коефіцієнти розкладу, які називатимемо моментами; N — натуральне число.

Із рівнянь (1) після усереднення за товщиною з використанням поліномів Лежандра отримуємо співвідношення між моментами напружень і переміщень. У комплексній формі вони записуються таким чином:

$$\begin{aligned} \sigma_{11}^{(k)} + \sigma_{22}^{(k)} &= 2h[(c_{12} + c_{66})e^{(k)} + c_{13}h^{-1}\underline{u}_3^{(k)}]; \\ \sigma_{33}^{(k)} &= h(c_{13}e^{(k)} + c_{33}h^{-1}\underline{u}_3^{(k)}); & \sigma_{11}^{(k)} - \sigma_{22}^{(k)} + 2i\sigma_{12}^{(k)} &= 4c_{66}h\partial_{\bar{z}}\underline{u}_+^{(k)}; \\ \sigma_+^{(k)} &= c_{44}h(2\partial_{\bar{z}}\underline{w}_3^{(k)} + h^{-1}\underline{w}_+^{(k)}) & (k = 0, 1, \dots, N), \end{aligned} \quad (3)$$

де $\underline{u}_j^{(k)} = (2k+1)(u_j^{(k+1)} + u_j^{(k+3)} + \dots)$, причому $u_j^{(n)} = 0$, якщо $n > N$;

$$\sigma_+^{(k)} = \sigma_{13}^{(k)} + i\sigma_{23}^{(k)}; \quad u_+^{(k)} = u_1^{(k)} + iu_2^{(k)}; \quad e^{(k)} = \partial_z u_+^{(k)} + \partial_{\bar{z}} \bar{u}_+^{(k)}; \quad (4)$$

$$\underline{w}_+^{(k)} = \underline{u}_+^{(k)} + \delta \underline{u}_+^{(k+1)}; \quad w_3^{(k)} = u_3^{(k)} + \delta u_3^{(k+1)}; \quad u_j^{(k+1)} = \frac{k+1}{2k+3} u_j^{(k+1)} + \frac{k}{2k-1} u_j^{(k-1)}.$$

Моменти напружень $\sigma_{ij}^{(k)}$ задовольняють систему рівнянь [3, 4]

$$\partial_z(\sigma_{11}^{(k)} - \sigma_{22}^{(k)} + 2i\sigma_{12}^{(k)}) + \partial_{\bar{z}}(\sigma_{11}^{(k)} + \sigma_{22}^{(k)}) - (2k+1)h^{-1} \sum_{s=0}^{[(k-1)/2]} \sigma_+^{(k-2s-1)} = 0; \quad (5)$$

$$\partial_z \sigma_+^{(k)} + \partial_{\bar{z}} \bar{\sigma}_+^{(k)} - (2k+1)h^{-1} \sum_{s=0}^{[(k-1)/2]} \sigma_{33}^{(k-2s-1)} = 0 \quad (k = 0, 1, \dots, N).$$

Тут символ $[e]$ означає цілу частину числа e .

Підставляючи значення моментів (3) в рівняння рівноваги (5), отримуємо для наближення $N = 2n$ ($n = 1, 2, \dots, < \infty$) систему диференціальних рівнянь відносно моментів переміщень, тобто

$$c_{66} \Delta u_+^{(2k)} + 2(c_{12} + c_{66}) \partial_{\bar{z}} e^{(2k)} + 2(2k+1) \delta c_{44} h^{-1} \partial_{\bar{z}} u_3^{(2k)} +$$

$$+ (4k+1) h^{-1} \left[-2c_{44} \sum_{s=0}^k \partial_{\bar{z}} (u_3^{(2s-1)} + \delta u_3^{(2s)}) + 2c_{13} \sum_{s=k+1}^n \partial_{\bar{z}} u_3^{(2s-1)} - \right.$$

$$\left. - c_{44} h^{-1} \sum_{s=1}^n (\alpha_{2s-1}^{*(k)} \delta u_+^{(2s-1)} + \beta_{2s}^{(k)} u_+^{(2s)}) \right] = 0 \quad (k = 0, 1, \dots, n); \quad (6)$$

$$c_{44} \Delta w_3^{(2k)} + 2k \delta c_{44} h^{-1} e^{(2k)} + (4k+1) h^{-1} \times$$

$$\times \left[-c_{13} \sum_{s=1}^k e^{(2s-1)} + c_{44} \sum_{s=k+1}^n (e^{(2s-1)} + \delta e^{(2s)}) - c_{33} h^{-1} \sum_{s=1}^n \beta_{2s}^{(k)} u_3^{(2s)} \right] = 0; \quad (7)$$

$$c_{66} \Delta u_+^{(2k-1)} + 2(c_{12} + c_{66}) \partial_{\bar{z}} e^{(2k-1)} - 2(2k-1) \delta c_{44} h^{-1} \partial_{\bar{z}} u_3^{(2k-1)} +$$

$$+ (4k-1) h^{-1} \left[-2c_{44} \sum_{s=0}^{k-1} \partial_{\bar{z}} (\delta u_3^{(2s-1)} + u_3^{(2s)}) + 2c_{13} \sum_{s=k}^n \partial_{\bar{z}} u_3^{(2s)} - \right.$$

$$\left. - c_{44} h^{-1} \sum_{s=1}^n (\alpha_{2s-1}^{(k)} u_+^{(2s-1)} + \beta_{2s}^{*(k)} \delta u_+^{(2s)}) \right] = 0 \quad (k = 1, 2, \dots, n); \quad (8)$$

$$c_{44} \Delta w_3^{(2k-1)} - 2k \delta c_{44} h^{-1} e^{(2k-1)} + (4k-1) h^{-1} \times$$

$$\times \left[-c_{13} \sum_{s=0}^{k-1} e^{(2s)} + c_{44} \sum_{s=k}^n (\delta e^{(2s-1)} + e^{(2s)}) - c_{33} h^{-1} \sum_{s=1}^n \alpha_{2s-1}^{(k)} u_3^{(2s-1)} \right] = 0, \quad (9)$$

де $\Delta = 4\partial^2/\partial_z \partial_{\bar{z}}$ — оператор Лапласа; $\alpha_{2s-1}^{(k)}$, $\alpha_{2s-1}^{*(k)}$ і $\beta_{2s}^{(k)}$, $\beta_{2s}^{*(k)}$ — абсолютні константи вигляду [4].

2. Загальний розв'язок. Викладемо метод побудови загального аналітичного розв'язку системи рівнянь (6)–(9). Розглянемо спочатку рівняння (7) при $k = 0$ і запишемо його таким чином

$$\Delta u_3^{(0)} = -\frac{\delta}{3}\Delta u_3^{(1)} - \frac{1}{h} \sum_{s=1}^n (e^{(2s-1)} + \delta e^{(2s)}). \quad (10)$$

Далі застосуємо до (6) операцію ∂_z і в знайдених рівностях розглянемо дійсні частини. Використовуючи при цьому позначення (4) для $e^{(k)}$, матимемо

$$c_{11}\Delta e^{(0)} + c_{13}h^{-1} \sum_{s=1}^n \Delta u_3^{(2s)} = 0 \quad (k = 0); \quad (11)$$

$$c_{11}\Delta e^{(2k)} + (2k + 1)\delta c_{44}h^{-1}\Delta u_3^{(2k)} + (4k + 1)h^{-1} \left[-c_{44} \sum_{s=0}^k \Delta(u_3^{(2s-1)} + \delta u_3^{(2s)}) + \right. \\ \left. + c_{13} \sum_{s=k+1}^n \Delta u_3^{(2s-1)} - c_{44}h^{-1} \sum_{s=1}^n (\alpha_{2s-1}^{*(k)} \delta e^{(2s-1)} + \beta_{2s}^{(k)} e^{(2s)}) \right] = 0 \quad (12) \\ (k = 1, 2, \dots, n).$$

Із рівняння (11) після інтегрування знаходимо момент деформації

$$e^{(0)} = -\frac{c_{13}}{c_{11}h} \sum_{s=1}^n u_3^{(2s-1)} + \frac{2c}{c_1 c_{11}} u, \quad (13)$$

де u — довільна гармонічна функція; $c = 1 - c_{13}^2/c_{11}c_{33}$; $c_1 = c - c_{66}/c_{11}$.

Якщо застосувати аналогічні перетворення до рівнянь (8), то отримаємо такі рівності:

$$c_{11}\Delta e^{(1)} - c_{44}h^{-1}\Delta(3u_3^{(0)} + \delta u_3^{(1)}) + \\ + 3h^{-1} \left[c_{13} \sum_{s=1}^n \Delta u_3^{(2s)} - c_{44}h^{-1} \sum_{s=1}^n (e^{(2s-1)} + \delta e^{(2s)}) \right] = 0 \quad (k = 1); \quad (14)$$

$$c_{11}\Delta e^{(2k-1)} - (2k - 1)\delta c_{44}h^{-1}\Delta u_3^{(2k-1)} + \\ + (4k - 1)h^{-1} \left[-c_{44}\Delta u_3^{(0)} - c_{44} \sum_{s=1}^n \Delta(u_3^{(2s)} + \delta u_3^{(2s-1)}) + c_{13} \sum_{s=k}^n \Delta u_3^{(2s)} - \right. \\ \left. - c_{44}h^{-1} \sum_{s=1}^n (\alpha_{2s-1}^{(k)} e^{(2s-1)} + \beta_{2s}^{*(k)} \delta e^{(2s)}) \right] = 0 \quad (k = 2, 3, \dots, n). \quad (15)$$

Враховуючи (10), рівняння (14) набуде вигляду

$$\Delta e^{(1)} + \frac{3c_{13}}{c_{11}h} \sum_{s=1}^n \Delta u_3^{(2s)} = 0.$$

Звідси випливає, що

$$e^{(1)} = -\frac{3c_{13}}{c_{11}h} \sum_{s=1}^n \Delta u_3^{(2s)} - \frac{4ch}{c_{66}} \tilde{u}, \quad (16)$$

де \tilde{u} — довільна гармонічна функція.

Введемо функції u_l ($l = 1, 2, \dots, 4n - 1$) згідно з формулами

$$\begin{aligned} c_{66}u_3^{(1)} &= -\kappa_1^* h u + u_1; & c_{66}u_3^{(2)} &= \nu_2^* h^2 \tilde{u} + u_2; \\ c_{66}u_3^{(k)} &= u_{2k-1} & (k = 3, 4, \dots, 2n); & & c_{66}h e^{(k)} &= u_{2k-2} & (k = 2, 3, \dots, 2n), \end{aligned} \quad (17)$$

в яких $\kappa_1^* = 2c_{13}c_{66}/c_1c_{11}c_{33}$; $\nu_2^* = 4c_{13}/3c_{33}$, і виразимо через них моменти деформацій $e^{(0)}$, $e^{(1)}$ та $\Delta u_3^{(0)}$. Отже,

$$\begin{aligned} c_{66}e^{(0)} &= \frac{2c_{66}}{c_1c_{11}}u - \frac{c_{13}}{c_{11}h} \sum_{s=1}^n u_{4s-3}; & c_{66}e^{(1)} &= -4h\tilde{u} - \frac{3c_{13}}{c_{11}h} \sum_{s=1}^n u_{4s-1}; \\ c_{66}\Delta u_3^{(0)} &= 4\tilde{u} - \frac{\delta}{3}(\Delta u_1 + 3h^{-2}u_2) + \frac{3c_{13}}{c_{11}h^2} \sum_{s=1}^n u_{4s-1} - \frac{1}{h^2} \sum_{s=2}^n (u_{4s-4} + \delta u_{4s-2}). \end{aligned} \quad (18)$$

Підставляючи (17) і (18) в рівняння (7), (9), (12), (15), отримаємо однорідну систему відносно u_l , яку запишемо в стандартній формі таким чином:

$$\sum_{l=1}^{4n-1} (a_{kl} - b_{kl}h^2\Delta)u_l = 0 \quad (k = 1, 2, \dots, 4n - 1). \quad (19)$$

Розглянемо характеристичне рівняння

$$\det \|a_{kl} - kb_{kl}\| = 0$$

і будемо вважати, що воно має прості і відмінні від нуля корені k_m . Тоді розв'язок системи (19) матиме, згідно з [5], вигляд

$$u_k = \sum_{m=1}^{4n-1} G_m^{(k)} V_m, \quad (20)$$

де V_m — метагармонічні функції, що забезпечують виконання рівностей

$$\Delta V_m - k_m h^{-2} V_m = 0, \quad (21)$$

$G_m^{(k)}$ — константи, які визначаються алгебраїчними доповненнями елементів будь-якого рядка визначника $|a_{kl} - kb_{kl}|_{(4n-1) \times (4n-1)}$.

Приймемо надалі гармонічні функції u і \tilde{u} у вигляді дійсних частин деяких аналітичних функцій $\varphi'(z)$ і $\phi'(z)$, тобто

$$u = \varphi'(z) + \overline{\varphi'(z)}, \quad \tilde{u} = \phi'(z) + \overline{\phi'(z)} \quad (22)$$

(штрих означає похідну за змінною z). З урахуванням формул (17), (18), (20) і (22) моменти переміщень $u_3^{(k)}$ набудуть вигляду

$$\begin{aligned} c_{66}u_3^{(1)} &= -\kappa_1^*h[\varphi'(z) + \overline{\varphi'(z)}] + \sum_{m=1}^{4n-1} c_m^{(1)}V_m; \\ c_{66}u_3^{(2)} &= \nu_2^*h^2[\phi'(z) + \overline{\phi'(z)}] + \sum_{m=1}^{4n-1} c_m^{(2)}V_m; \\ c_{66}u_3^{(k)} &= \sum_{m=1}^{4n-1} c_m^{(k)}V_m \quad (k = 3, 4, \dots, 2n), \end{aligned} \quad (23)$$

а деформації $e^{(k)}$ запишуться таким чином:

$$\begin{aligned} c_{66}e^{(0)} &= \frac{2c_{66}}{c_1c_{11}}[\varphi'(z) + \overline{\varphi'(z)}] + \frac{1}{h} \sum_{m=1}^{4n-1} \tilde{c}_m^{(0)}V_m; \\ c_{66}e^{(1)} &= -4h[\phi'(z) + \overline{\phi'(z)}] + \frac{1}{h} \sum_{m=1}^{4n-1} \tilde{c}_m^{(1)}V_m; \\ c_{66}e^{(k)} &= \frac{1}{h} \sum_{m=1}^{4n-1} \tilde{c}_m^{(k)}V_m \quad (k = 2, 3, \dots, 2n), \end{aligned} \quad (24)$$

де $c_m^{(k)}$ $\tilde{c}_m^{(k)}$ — константи.

Якщо внести значення моментів (23) і (24) в (10), то отримаємо рівняння, з якого визначаємо

$$c_{66}u_3^{(0)} = \bar{z}\phi(z) + z\overline{\phi(z)} + \chi(z) + \overline{\chi(z)} + \sum_{m=1}^{4n-1} c_m^{(0)}V_m, \quad (25)$$

де $\chi(z)$ — довільна аналітична функція; $c_m^{(0)}$ — константа.

Рівності (24) можна навести у вигляді

$$\begin{aligned} c_{66}(\partial_z u_+^{(0)} + \partial_{\bar{z}} \bar{u}_+^{(0)}) &= \frac{2c_{66}}{c_1c_{11}}[\varphi'(z) + \overline{\varphi'(z)}] + 2h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(0)}\partial_z \partial_{\bar{z}} V_m; \\ c_{66}(\partial_z u_+^{(1)} + \partial_{\bar{z}} \bar{u}_+^{(1)}) &= -4h[\phi'(z) + \overline{\phi'(z)}] + 2h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(1)}\partial_z \partial_{\bar{z}} V_m; \\ c_{66}(\partial_z u_+^{(k)} + \partial_{\bar{z}} \bar{u}_+^{(k)}) &= 2h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(k)}\partial_z \partial_{\bar{z}} V_m \quad (k = 2, 3, \dots, 2n). \end{aligned}$$

Звідси знаходимо моменти переміщень

$$\begin{aligned}
c_{66}u_+^{(0)} &= \frac{2c_{66}}{c_1c_{11}}\varphi(z) + h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(0)} \partial_{\bar{z}}V_m + ih\partial_{\bar{z}}Y_0; \\
c_{66}u_+^{(1)} &= -4h\phi(z) + h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(1)} \partial_{\bar{z}}V_m + ih\partial_{\bar{z}}Y_1; \\
c_{66}u_+^{(k)} &= h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(k)} \partial_{\bar{z}}V_m + ih\partial_{\bar{z}}Y_k \quad (k = 2, 3, \dots, 2n).
\end{aligned} \tag{26}$$

Тут $a_m^{(k)} = 2k_m^{-1}\bar{c}_m^{(k)}$; Y_k — довільні досить гладкі дійсні функції. Їх потрібно вибрати такими, щоб виконувались рівняння (6) і (8). Отже, якщо внести в (6) і (8) значення моментів (23)–(26), то отримаємо систему рівнянь відносно функції Y_k , з якої знаходимо

$$\begin{aligned}
Y_0 &= -ih^{-1}[z\overline{\varphi(z)} - \bar{z}\varphi(z) + \overline{\psi_*(z)} - \psi_*(z)]; \\
Y_1 &= 2i\nu_1^*h^2[\overline{\phi'(z)} - \phi'(z)] + 2i[z\overline{\phi(z)} - \bar{z}\phi(z) + \overline{\chi(z)} - \chi(z)] + \sum_{s=1}^{2n} b_s^{(1)}w_s; \\
Y_2 &= -i\kappa_2^*h[\overline{\phi'(z)} - \phi'(z)] - i\nu_2h^2[\overline{\phi'(z)} - \phi'(z)] + \sum_{s=1}^{2n} b_s^{(2)}w_s; \\
Y_k &= -i\nu_kh^2[\overline{\phi'(z)} - \phi'(z)] + \sum_{s=1}^{2n} b_s^{(k)}w_s \quad (k = 3, 4, \dots, 2n),
\end{aligned} \tag{27}$$

де $\psi_*(z)$ — довільна аналітична функція; w_s — метагармонічні функції, що задовольняють рівняння Гельмгольца.

Підставляючи значення функцій (27) у формули (26), матимемо

$$\begin{aligned}
c_{66}u_+^{(0)} &= \kappa^*\varphi(z) - z\overline{\varphi'(z)} - \overline{\psi(z)} + h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(0)} \partial_{\bar{z}}V_m; \\
c_{66}u_+^{(1)} &= -2h[\phi(z) + z\overline{\phi'(z)} + \nu_1^*h^2\overline{\phi''(z)} + \overline{\chi'(z)}] + h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(1)} \partial_{\bar{z}}V_m + ih \sum_{s=1}^{2n} b_s^{(1)} \partial_{\bar{z}}w_s; \\
c_{66}u_+^{(2)} &= \kappa_2^*h^2\overline{\phi''(z)} + \nu_2h^3\overline{\phi''(z)} + h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(2)} \partial_{\bar{z}}V_m + ih \sum_{s=1}^{2n} b_s^{(2)} \partial_{\bar{z}}w_s; \\
c_{66}u_+^{(k)} &= \nu_kh^3\overline{\phi''(z)} + h \sum_{m=1}^{4n-1} a_m^{(k)} \partial_{\bar{z}}V_m + ih \sum_{s=1}^{2n} b_s^{(k)} \partial_{\bar{z}}w_s \quad (k = 3, 4, \dots, 2n),
\end{aligned} \tag{28}$$

де $\overline{\psi(z)} = \overline{\psi'_*(z)}$; $\kappa^* = 1 + 2c_{66}/c_1c_{11}$.

Таким чином, функції (23)–(25) разом із (28) складають загальний аналітичний розв'язок системи рівнянь (6)–(9).

1. *Khoma I. Yu.* Complex representation of the equation of a transversally isotropic shell with prestresses // *Int. Appl. Mech.* – 2007. – **43**, No 2. – P. 228–237.
2. *Khoma I. Yu., Kondratenko O. A.* Stress distribution around a circular cylindrical cavity in a prestressed plate // *Ibid.* – 2008. – **44**, No 1. – P. 23–34.
3. *Kondratenko O. A.* Stress state around a circular hole in a prestressed transversally isotropic shell // *Ibid.* – No 2. – P. 167–174.
4. *Khoma I. Yu.* Representation of solution of the deflection equilibrium equation for thick transversally isotropic plates // *J. of Math. Sci.* – 2001. – **103**, No 3. – P. 306–313.
5. *Леви Е. Е.* О линейных эллиптических уравнениях в частных производных // *Усп. мат. наук.* – 1940. – Вып. 8. – С. 249–292.

*Інститут механіки ім. С. П. Тимошенка
НАН України, Київ
Київський національний університет
ім. Тараса Шевченка*

Надійшло до редакції 31.03.2009

I. Yu. Khoma, T. M. Proshchenko

The general solution of a system of equations of equilibrium for transversally isotropic plates inhomogeneous in thickness

On the basis of the expansion of functions in Fourier series in Legendre polynomials of the thickness coordinate, a system of equations of equilibrium for transversally isotropic plates inhomogeneous in thickness is obtained, and a method of constructing the general analytic solution of this system is given.