

Е. Л. ЛУНЬ

# СПРОЩЕННЯ ОСНОВНИХ РІВНЯНЬ ТЕОРІЇ ОБОЛОНОК ТИПУ ТИМОШЕНКА

Розглядаються деякі спрощення основних рівнянь теорії оболонок типу Тимошенка, які подані в [3, 6, 8, 9]. Враховуються припущення, які, як показано в [1, 2, 5], припустимі при розрахунках оболонок нульової гауссової кривини, оболонок, в яких пружний стан досить швидко змінюється в напрямі хоча би однієї з координатних ліній, та пологих оболонок. Виходимо з рівнянь, поданих в [3] та [9].

В перших двох рівняннях рівноваги нехтуємо зусиллями  $N_1$  і  $N_2$ , а у виразах для компонентів деформації  $e_{\text{пп}}$ ,  $e_{\text{pp}}$  нехтуємо членами  $\frac{u}{R_1}$  та  $\frac{v}{R_2}$ . Співвідношення пружності беремо у вигляді (14) роботи [9].

При наступних перетвореннях в рівняннях рівноваги та в рівняннях нерозривності деформацій нехтуватимемо членами, в які входять молодші похідні функції напружень та які мають множниками гауссову кривину середньої поверхні. При цьому:

1. Якщо тангенціальні компоненти зовнішнього навантаження відсутні

$$q_\alpha = q_3 = 0, \quad (1)$$

то, як показано в [1], перші два рівняння рівноваги задовольняються введенням залежностей

$$\begin{aligned} T_1 &= \frac{1}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \left( \frac{1}{B} \frac{\partial \varphi}{\partial \beta} \right) + \frac{1}{A^2 B} \frac{\partial B}{\partial \alpha} \frac{\partial \varphi}{\partial \alpha}; \\ T_2 &= \frac{1}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left( \frac{1}{A} \frac{\partial \varphi}{\partial \alpha} \right) + \frac{1}{AB^2} \frac{\partial A}{\partial \beta} \frac{\partial \varphi}{\partial \beta}; \\ &= - \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \alpha \partial \beta} - \frac{1}{B} \frac{\partial B}{\partial \alpha} \frac{\partial \varphi}{\partial \beta} - \frac{1}{A} \frac{\partial A}{\partial \beta} \frac{\partial \varphi}{\partial \alpha} \right), \end{aligned} \quad (2)$$

де  $\phi = \phi(\alpha, \beta)$  — функція напружень. Використовуючи (2), (1<sub>[9]</sub>) \* та (14<sub>[9]</sub>), останні три рівняння рівноваги запишемо у вигляді

$$-\Delta w - \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial B \gamma_3}{\partial \alpha} + \frac{\partial A \gamma_4}{\partial \beta} \right) + \frac{1+\nu}{Eh} \Delta_k \varphi = \frac{1+\nu}{Eh} q_n;$$

\* В квадратних дужках вказано номер роботи, з якої береться формула.

$$(1-\nu) \left\{ \frac{\partial}{\partial \alpha} \left[ \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial B \gamma_4}{\partial \alpha} - \frac{\partial A \gamma_3}{\partial \beta} \right) \right] - \frac{3}{h^2} \left( A \gamma_4 + \frac{A}{B} \frac{\partial \omega}{\partial \beta} \right) \right\} + \\ + 2 \frac{A}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \left[ \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial B \gamma_3}{\partial \alpha} + \frac{\partial A \gamma_4}{\partial \beta} \right) \right] = 0; \quad (3)$$

$$(1-\nu) \left\{ \frac{\partial}{\partial \beta} \left[ \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial A \gamma_3}{\partial \beta} - \frac{\partial B \gamma_4}{\partial \alpha} \right) \right] - \frac{3}{h^2} \left( B \gamma_3 + \frac{B}{A} \frac{\partial \omega}{\partial \alpha} \right) \right\} + \\ + 2 \frac{B}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left[ \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial A \gamma_4}{\partial \beta} + \frac{\partial B \gamma_3}{\partial \alpha} \right) \right] = 0,$$

де

$$\Delta = \frac{1}{AB} \left[ \frac{\partial}{\partial \alpha} \left( \frac{B}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \right) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left( \frac{A}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \right) \right]; \\ \Delta_k = \frac{1}{AB} \left[ \frac{\partial}{\partial \alpha} \left( \frac{1}{R_2} \frac{B}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \right) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left( \frac{1}{R_1} \frac{A}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \right) \right].$$

Виключивши з рівнянь (3) вираз  $\frac{1}{AB} \left( \frac{\partial B \gamma_3}{\partial \alpha} + \frac{\partial A \gamma_4}{\partial \beta} \right)$ , одержимо одне з рівнянь ключової системи

$$\frac{2Eh^3}{3(1-\nu^2)} \Delta \Delta \omega - \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta \Delta_k \varphi + \Delta_k \varphi = q_n - \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta q_n. \quad (4)$$

Друге основне рівняння одержується з першого рівняння формул (6<sub>[9]</sub>) нерозривності деформацій при врахуванні (14<sub>[9]</sub>), (1<sub>[9]</sub>), (2) та співвідношень Гаусса—Кодацці і має вигляд

$$\Delta \Delta \varphi - 2Eh \Delta_k \omega = 0. \quad (5)$$

Крім того, з останніх двох рівнянь системи (3) одержується, що кути повороту нормалі визначаються формулами

$$\gamma_3 = -\frac{1}{B} \frac{\partial \psi}{\partial \beta} - \frac{1}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left[ \omega + \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta \omega - \frac{2h(1+\nu)}{3E(1-\nu)} (\Delta_k \varphi - q_n) \right], \\ \gamma_4 = \frac{1}{A} \frac{\partial \psi}{\partial \alpha} - \frac{1}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \left[ \omega + \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta \omega - \frac{2h(1+\nu)}{3E(1-\nu)} (\Delta_k \varphi - q_n) \right], \quad (6)$$

де  $\psi = \psi(\alpha, \beta)$  є загальний розв'язок диференціального рівняння

$$\Delta \psi - \frac{3}{h^2} \psi = 0. \quad (7)$$

Рівняння (4), (5) і (7) становлять ключову систему рівнянь\*

$$\frac{2Eh^3}{3(1-\nu^2)} \Delta \Delta \omega - \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta \Delta_k \varphi + \Delta_k \varphi = q_n - \frac{3h^2}{3(1-\nu)} \Delta q_n, \\ \Delta \Delta \varphi - 2Eh \Delta_k \omega = 0; \\ \Delta \psi - \frac{3}{h^2} \psi = 0. \quad (8)$$

\* Повідомлено на науковій конференції ЛДУ ім. Ів. Франка в жовтні 1964 р.

2. Якщо коефіцієнти першої квадратної форми задовольняють умову

$$\frac{\partial A}{\partial \beta} = \frac{\partial B}{\partial \alpha} = 0, \quad (9)$$

то перші два рівняння рівноваги задовольняються при таких залежностях:

$$\begin{aligned} T_1 &= \frac{1}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \left( \frac{1}{B} \frac{\partial \varphi}{\partial \beta} \right) + Q_\alpha, \\ T_2 &= \frac{1}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left( \frac{1}{A} \frac{\partial \varphi}{\partial \alpha} \right) + Q_\beta, \\ S &= - \frac{1}{AB} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \alpha \partial \beta}, \end{aligned} \quad (10)$$

де

$$Q_\alpha = - \int q_\alpha A d\alpha; \quad Q_\beta = - \int q_\beta B d\beta. \quad (11)$$

Після перетворень, аналогічних перетворенням п. 1, одержимо для даного випадку ключову систему рівнянь

$$\begin{aligned} \frac{2Eh^3}{3(1-\nu^2)} \Delta \Delta w - \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta \Delta_k \varphi + \Delta_k \varphi &= q - \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta q, \\ \Delta \Delta \varphi - 2Eh \Delta_k w &= Q, \\ \Delta \psi - \frac{3}{h^2} \psi &= 0, \end{aligned} \quad (12)$$

де

$$\begin{aligned} q &= q_n - \frac{Q_\alpha}{R_1} - \frac{Q_\beta}{R_2}, \\ Q &= -\Delta(Q_\alpha + Q_\beta) + (1+\nu) \frac{1}{AB} \left( \frac{\partial}{\partial \alpha} \frac{B}{A} \frac{\partial Q_\alpha}{\partial \alpha} + \frac{\partial}{\partial \beta} \frac{A}{B} \frac{\partial Q_\beta}{\partial \beta} \right) \end{aligned}$$

та формули для кутів повороту нормалі

$$\begin{aligned} \gamma_3 &= -\frac{1}{B} \frac{\partial \psi}{\partial \beta} - \frac{1}{A} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left[ w + \frac{2h^3}{3(1-\nu)} \Delta w - \frac{2h(1+\nu)}{3E(1-\nu)} (\Delta_k \varphi - q) \right], \\ \gamma_4 &= \frac{1}{A} \frac{\partial \psi}{\partial \alpha} - \frac{1}{B} \frac{\partial}{\partial \beta} \left[ w + \frac{2h^3}{3(1-\nu)} \Delta w - \frac{2h(1+\nu)}{3E(1-\nu)} (\Delta_k \varphi - q) \right]. \end{aligned} \quad (13)$$

При розрахунку досить пологих оболонок, середня поверхня яких в декартовій прямокутній системі координат  $XZY$  задається рівнянням

$$z = z(x, y),$$

нехтують [5] квадратами і добутком величин  $\frac{\partial z}{\partial x}$ ,  $\frac{\partial z}{\partial y}$  в порівнянні з одиницею. Тоді положення точок на середній поверхні визначаються де-

cartovimi координатами  $(x, y)$  їх проекцій на площину  $XOY$ ,  $A=B=1$ ,  $R_1$  і  $R_2$  — const, виконуються умови (9) і має місце ключова система (12) \*, в якій

$$\begin{aligned}\Delta &= \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}, \quad \Delta_k = \frac{1}{R_2} \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{1}{R_1} \frac{\partial^2}{\partial y^2}, \\ q &= q_z - \frac{Q_x}{R_1} - \frac{Q_y}{R_2}, \\ Q &= -\Delta(Q_x + Q_y) - (1+\nu) \left( \frac{\partial^2 Q_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 Q_y}{\partial y^2} \right); \\ Q_x &= - \int q_x dx; \quad Q_y = - \int q_y dy,\end{aligned}\tag{14}$$

$q_x, q_y, q_z$  — проекції зовнішнього навантаження, віднесеного до одиниці площини.

3. У випадку осесиметричної задачі для пологої сферичної оболонки, середня поверхня якої задана рівнянням

$$z = \sqrt{R^2 - r^2} - (R - z_0),\tag{15}$$

приймається [7], що

$$\frac{dz}{dr} = -\frac{r}{\sqrt{R^2 - r^2}} = -\frac{r}{R}.$$

Диференціальні рівняння рівноваги набувають вигляду

$$\begin{aligned}\frac{d\tau T_1}{dr} - T_2 + rq_r &= 0; \\ \frac{r}{R}(T_1 + T_2) - \frac{d\tau N_1}{dr} - rq_n &= 0; \\ \frac{d\tau G_1}{dr} - G_2 - rN_1 &= 0,\end{aligned}\tag{16}$$

де  $q_r$  і  $q_n$  — інтенсивності навантаження відповідно в меридіальному і нормальному напрямах.

Перше рівняння системи (16) задовольняється введенням залежностей

$$\begin{aligned}T_1 &= \frac{1}{r} \frac{d\varphi}{dr} + Q, \\ T_2 &= \frac{d^2 \varphi}{dr^2} + Q,\end{aligned}\tag{17}$$

де

$$Q = - \int q_r dr.$$

З двох інших рівнянь цієї системи одержуємо формулу

$$\tau_3 = -\frac{d}{dr} \left[ \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta w + w - \frac{2h(1+\nu)}{3E(1-\nu)} \left( \frac{1}{R} \Delta \varphi - q \right) \right],\tag{18}$$

\* Аналогічна система для випадку, коли  $q_x = q_y = 0$ , подана в [6].

де

$$\Delta = \frac{d^2}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d}{dr}; q = q_n - \frac{2Q}{R},$$

та основне рівняння, яке разом з рівнянням, що одержується з рівняння 1 (6<sub>[9]</sub>) нерозривності деформацій, дає ключову систему рівнянь для розглядуваного випадку

$$\begin{aligned} \frac{2Eh^3}{3(1-\nu^2)} \Delta \Delta w - \frac{2h}{3(1-\nu)} \Delta \Delta \varphi + \frac{1}{R} \Delta \varphi = q - \frac{2h^2}{3(1-\nu)} \Delta q; \\ \Delta \Delta \varphi - \frac{2Eh}{R} \Delta w = -(1-\nu) \Delta Q. \end{aligned} \quad (19)$$

Ключові системи рівнянь (8), (12), (19) враховують деформації зсуву  $e_{\alpha n}$ ,  $e_{\beta n}$  за моделлю С. П. Тимошенка [9], що має практичне значення [7] в тих областях оболонки, які прилягають до контура або до отворів, діаметр яких не можна вважати великим порівняно з товщиною оболонки. При цьому в загальному випадку порядок ключової системи рівнянь дає можливість задовольняти не по чотири, а по п'ять граничних умов на кожному краї оболонки. Деякі з граничних умов мають вигляд: в переміщеннях і кутах повороту

$$u = u^{(0)}, v = v^{(0)}, w = w^{(0)}, \gamma_3 = \gamma_3^{(0)}, \gamma_4 = \gamma_4^{(0)} \text{ при } \alpha = \alpha_0,$$

в зусиллях і моментах

$$T_1 = T_1^{(0)}, S = S^{(0)}, N_1 = N_1^{(0)}, G_1 = G_1^{(0)}, H = H^{(0)} \text{ при } \alpha = \alpha_0.$$

Зокрема, для заштимленого краю

$$u = v = w = \gamma_3 = \gamma_4 = 0 \text{ при } \alpha = \alpha_0,$$

для вільного краю

$$T_1 = S = N_1 = G_1 = H = 0 \text{ при } \alpha = \alpha_0,$$

для шарнірно опертого краю, що не зміщується,

$$u = v = w = \gamma_4 = G_1 = 0 \text{ при } \alpha = \alpha_0.$$

Виходячи із системи (19), знайдено розв'язок осесиметричної задачі для пологої сферичної оболонки. Якщо оболонка алюмінієва, заштимлена по контуру і перебуває під дією рівномірно-розподіленого нормальногонавантаження, то при  $R = 200 \text{ см}$ ,  $a = 90 \text{ см}$ ,  $2h = 0,4 \text{ см}$ ,  $q_n = 1 \text{ кг}/\text{см}^2$ ,  $E = 0,7 \cdot 10^6 \text{ кг}/\text{см}^2$ ,  $\nu = 0,32$ , де  $R$  — радіус сферичної оболонки,  $a$  — радіус колового контура оболонки, максимальний згиаючий момент на контурі оболонки  $M_r = 17,6 \text{ кгм}/\text{м}$ . Відповідне значення згиаючого моменту, одержане при нехтуванні зсувами [7], більше на 12,5%.

#### ЛІТЕРАТУРА

1. В. З. Власов. Общая теория оболочек. Гостехиздат, 1949.
2. А. Л. Годъден в ей з е р. Рецензия на книгу В. В. Новожилова «Теория тонких оболочек». Прикл. матем. и мех., т. XIII, вып. 1, 1949.
3. Е. И. Лунь. До теории пружных оболонок. Зб. робіт аспірантів ЛДУ ім. Ів. Франка. Вид-во Львів. ун-ту, 1963.
4. М. Мишонов. К теории пологих оболочек. Прикл. матем. и мех., т. XXII, вип. 5, 1958.

5. В. В. Новожилов. Теория тонких оболочек. Судпромгиз. Л., 1962.
6. Б. Л. Нелех. Кандидатская диссертация. ЛГУ им. Ив. Франко, 1965.
7. С. П. Тимошенко, С. Войновский-Кригер. Пластиинки и оболочки. М., 1963.
8. М. П. Шереметьев. Лекции по теории упругости. Изд-во Львов. ун-та, 1962—1963.
9. М. П. Шереметьев, Е. И. Лунь. Уточнение линейной моментной теории тонких оболочек. Труды IV Всесоюз. конференции по теории оболочек и пластин, 1962.

E. I. ЛУНЬ

## УПРОЩЕНИЕ ОСНОВНЫХ УРАВНЕНИЙ ТЕОРИИ ОБОЛОЧЕК ТИПА ТИМОШЕНКО

(р е з ю м е)

Рассматриваются упрощения основных уравнений теории оболочек типа Тимошенко применительно к оболочкам нулевой гауссовой кривизны, к пологим оболочкам и к оболочкам, в которых напряженное состояние достаточно быстро изменяется в направлении хотя бы одной из координатных линий.

---