

УДК 539.3

Я.Г.САВУЛА

РОЗРАХУНОК НЕКОЛОВИХ ЦИЛІНДРИЧНИХ ОБОЛОНОК

Задача про пружну деформацію циліндричної оболонки неколового перетину розглядалась багатьма авторами. У [2] методом малого параметру розв'язано задачу про деформацію еліптичного ортотропного циліндра при умовах вільного опирання на краях. Цей же метод застосовувався і в [1,3], де досліджувались циліндричні оболонки довільного поперечного перетину при довільних умовах на криволінійних краях. В останніх використовувалось комплексне рівняння теорії циліндричних оболонок В.В.Новожилова [4], записане в криволінійній системі координат (α, β) , де β - дуговий параметр. Проте у деяких задачах (наприклад, у задачі спряження оболонки з плоским дном) вигідно мати розв'язок у системі координат з кутовим параметром β . Тому ми розв'язуємо методом малого параметра комплексне рівняння теорії неколових циліндричних оболонок, яке записане в системі координат з кутовим параметром β .

1. Задамо криволінійний циліндр рівняннями

$$\begin{aligned} x &= R [\sin \beta + \varepsilon \varphi_1(\beta)]; \\ y &= R [\cos \beta + \varepsilon \varphi_2(\beta)]; \\ z &= R \alpha, \end{aligned} \tag{1}$$

де α, β - криволінійні координати серединної поверхні циліндра, причому α - віддаль вздовж твірної; β - кут, що відраховується від осі OY у напрямку осі OX ; ε - малий параметр;

$$\begin{aligned}\varphi_1(\beta) &= \sum_{m=2}^N (\alpha_m \sin m\beta + \gamma_m \cos m\beta); \\ \varphi_2(\beta) &= \sum_{m=2}^N (\alpha_m \cos m\beta - \gamma_m \sin m\beta);\end{aligned}\quad (2)$$

α_m, β_m - задані дійсні величини.

Параметри Ляме у цьому випадку будуть

$$A_1 = R; \quad A_2 = R[1 + \varepsilon A^{(1)} + \varepsilon^2 A^{(2)} + \dots], \quad (3)$$

де

$$A^{(1)} = \sum_{m=2}^N m [\alpha_m \cos(m-1)\beta - \gamma_m \sin(m-1)\beta].$$

Безрозмірний радіус кривини $\rho = \frac{R_2}{R}$ теж зображається у вигляді розкладу за малим параметром ε

$$\frac{1}{\rho} = [1 + \varepsilon \rho^{(1)} + \dots]; \quad \rho = [1 - \varepsilon \rho^{(1)} + \dots], \quad (4)$$

де

$$\rho^{(1)} = \sum_{m=3}^N m(m-2) [\alpha_m \cos(m-1)\beta - \gamma_m \sin(m-1)\beta].$$

Систему комплексних рівнянь теорії оболонок В.В.Новожилова [4], записану у вибраній системі координат, можна звести до одного рівняння на допоміжну функцію $\tilde{T} = \tilde{T}_1 + i\tilde{T}_2$

$$\Delta(\rho \Delta \tilde{T}) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{R}{A_2} \frac{1}{\rho} \right) \frac{\partial \tilde{T}}{\partial \beta} + i 2\beta^2 \frac{\partial^2 \tilde{T}}{\partial \alpha^2} = i 2\beta^2 R \left[-\frac{A_2}{R} \frac{\partial q_1}{\partial \alpha} + \frac{\partial q_2}{\partial \beta} + \Delta(\rho q_n) \right] \quad (5)$$

Розв'язок рівняння (5) шукаємо у вигляді ряду за степенями ε

$$\tilde{T} = \tilde{T}^{(0)} + \varepsilon \tilde{T}^{(1)} + \varepsilon^2 \tilde{T}^{(2)} + \dots \quad (6)$$

Підставляючи розклад (6) у рівняння (5), враховуючи співвідношення (3,4) і прирівнюючи члени при однакових степенях ε , одержуємо

$$\Delta^0 \Delta^0 \tilde{T}^{(0)} + \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} \tilde{T}^{(0)} + i 2\beta^2 \frac{\partial^2 \tilde{T}^{(0)}}{\partial \alpha^2} = i 2\beta^2 R \left[-\frac{\partial q_1}{\partial \alpha} + \frac{\partial q_2}{\partial \beta} + \Delta^0 q_n \right]; \quad (7)$$

$$\Delta^0 \Delta^0 \tilde{T}^{(1)} + \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} \tilde{T}^{(1)} + i 2\beta^2 \frac{\partial^2 \tilde{T}^{(1)}}{\partial \alpha^2} = -\Delta^0 \Delta^1 \tilde{T}^{(0)} + \Delta^0 \rho^{(1)} \Delta^0 \tilde{T}^{(0)} -$$

$$-\Delta' \Delta^0 \tilde{T}^{(0)} - \frac{\partial}{\partial \beta} \rho^{(0)} \frac{\partial \tilde{T}^{(0)}}{\partial \beta} + \frac{\partial}{\partial \beta} A^{(1)} \frac{\partial \tilde{T}^{(0)}}{\partial \beta} - i 2 \beta^2 R \left[\Delta^0 (\rho^{(0)} q_n) + \right. \\ \left. + A^{(1)} \frac{\partial q_n}{\partial \alpha} - \Delta' q_n \right]. \quad (8)$$

Тут Δ^0 , Δ^1 - елементи розкладу оператора Δ в ряд за степенями малого параметра

$$\Delta = \Delta^0 + \varepsilon \Delta^1 + \dots,$$

$$\Delta^0 = \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} + \frac{\partial^2}{\partial \beta^2},$$

$$\Delta^{(1)} = -\frac{\partial}{\partial \beta} A^{(1)} \frac{\partial}{\partial \beta} - A^{(1)} \frac{\partial^2}{\partial \beta^2}.$$

Знайшовши $\tilde{T}^{(1)}$, можна визначити компоненти розкладу за малим параметром комплексних зусиль і переміщень, зробивши розклад по степенях малого параметра у відомих формулах [4].

Відзначимо, що розв'язки рівнянь нульового, першого і наступних наближень повинні задовольняти відповідним компонентам розкладу граничних умов задачі по степенях малого параметра.

2. Нехай криволінійна циліндрична оболонка, перетин якої має вісь симетрії $\beta = 0$ навантажена зовнішнім тиском інтенсивності $p = \text{const}$

Уважатимемо, що граничні умови задачі такі, що в нульовому наближенні одержуємо осесиметричну задачу для колового циліндра радіуса R . Цій вимозі задовольняє ряд крайових задач, серед яких задача спряження циліндра з пластинкою (плоским дном).

Отже, розв'язок задачі нульового наближення $\tilde{T}^{(0)} = \tilde{T}^{(0)}(\alpha)$ задовольняє диференціальному рівнянню

$$\frac{d^4 \tilde{T}^{(0)}}{d\alpha^4} + i 2 \beta^2 \frac{d^2 \tilde{T}^{(0)}}{d\alpha^2} = 0, \quad (9)$$

звідси

$$\tilde{T}^{(0)} = \tilde{C}_1 + \tilde{C}_2 \alpha + \tilde{C}_3 e^{\kappa \alpha} + \tilde{C}_4 e^{-\kappa \alpha}. \quad (10)$$

Підставляючи розв'язок (10) у рівняння (8), дістаємо

$$\Delta^0 \Delta^0 \tilde{T}^{(1)} + \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} \tilde{T}^{(1)} + i 2 \beta^2 \frac{\partial^2 \tilde{T}^{(1)}}{\partial \alpha^2} = \Delta^0 \rho^{(1)} \Delta^0 \tilde{T}^{(0)} + i 2 \beta^2 R p \Delta^0 \rho^{(1)}. \quad (11)$$

Розв'язок останнього рівняння зобразимо у вигляді

$$\tilde{T}^{(1)} = \sum_{m=2}^N [\varphi_m(\alpha) + f_m(\alpha)(m-2)m] \cos(m-1)\beta = \sum_{m=2}^N \tilde{T}_m^{(1)}(\alpha) \cos(m-1)\beta, \quad (12)$$

де

$$f_m(\alpha) = G_1^m + G_3^m \cdot e^{\kappa\alpha} + G_4^m e^{-\kappa\alpha},$$

а через $\varphi_m(\alpha)$ позначено загальний розв'язок рівняння

$$\varphi_m'' + 2[i\beta^2 - (m-1)^2] \varphi_m' + [(m-1)^4 - (m-1)^2] \varphi_m = 0. \quad (13)$$

Тут G_1^m, G_3^m, G_4^m - постійні, що визначаються зі співвідношень

$$\begin{aligned} G_1^m [(m-1)^2 - 1] &= -i2\beta^2 R\rho, \\ G_3^m [\kappa^4 - 2\kappa^2(m-1)^2 + 2i\beta^2\kappa^2 + (m-1)^4 - (m-1)^2] &= [\kappa^4 - \kappa^2(m-1)^2] \tilde{C}_3, \\ G_4^m [\kappa^4 - 2\kappa^2(m-1)^2 + 2i\beta^2\kappa^2 + (m-1)^4 - (m-1)^2] &= [\kappa^4 - \kappa^2(m-1)^2] \tilde{C}_4. \end{aligned} \quad (14)$$

Комплексні переміщення нульового наближення записуються у вигляді

$$\begin{aligned} \tilde{U}^{(0)} &= \frac{R}{E\delta} \left\{ \rho R(1+\mu)\alpha + \tilde{C}_3 e^{\kappa\alpha} \left(\frac{1}{\kappa} - i \frac{(1+\mu)}{2\beta^2} \kappa \right) + \tilde{C}_4 e^{-\kappa\alpha} \left(-\frac{1}{\kappa} + i \frac{(1+\mu)}{2\beta^2} \kappa \right) \right\}; \\ \tilde{V}^{(0)} &= 0; \\ \tilde{W}^{(0)} &= \frac{R}{E\delta} \left\{ -(1+\mu)\rho R + \tilde{C}_3 e^{\kappa\alpha} \left[\frac{i(1+\mu)}{2\beta^2} \kappa^2 - \mu \right] + \tilde{C}_4 e^{-\kappa\alpha} \left[\frac{i(1+\mu)}{2\beta^2} \kappa^2 - \mu \right] \right\}. \end{aligned} \quad (15)$$

Приймаємо, що постійні $\tilde{C}_1, \tilde{C}_2$ дорівнюють нулеві, оскільки вони визначають переміщення обожони як жорсткого цілого.

Для переміщень першого наближення одержуємо формули

$$\begin{aligned} \tilde{W}^{(1)} &= \sum_{m=2}^N \tilde{w}_m^{(1)} \cos(m-1)\beta; \\ \tilde{V}^{(1)} &= \sum_{m=2}^N \tilde{v}_m^{(1)} \sin(m-1)\beta, \\ \tilde{U}^{(1)} &= \sum_{m=2}^N \tilde{u}_m^{(1)} \cos(m-1)\beta. \end{aligned} \quad (16)$$

28

$$\begin{aligned} \tilde{W}_m^{(1)} [1 + (m-1)^2] = & \left\{ -\frac{iR(1+\mu)}{2\delta^2 E\delta} \frac{d^2 \tilde{T}^{(0)}}{d\alpha^2} + \frac{R}{E\delta} \frac{d^2 \tilde{T}^{(0)}}{d\alpha^2} + (1+\mu) \frac{pR^2}{E\delta} + \right. \\ & \left. + \frac{i2\delta^2 pR^2}{E\delta} + \frac{i2\delta^2 pR^2}{E\delta} \frac{\alpha^2}{2} (m-1)^2 - \tilde{W}^{(0)} \right\} \alpha_m (m-2) m + \\ & + \left[\frac{R(1+\mu)}{2\delta^2 E\delta} - \frac{R}{E\delta} \right] \frac{d^2 \tilde{T}_m^{(1)}}{d\alpha^2} - \left\{ \left[\frac{iR(1+\mu)}{2\delta^2 E\delta} - \frac{R}{E\delta} \right] (m-1)^2 - \left(\frac{2i\delta^2 R}{E\delta} - \mu \frac{p}{E\delta} \right) \right\} \tilde{T}_m^{(1)} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \tilde{V}_m^{(1)} (m-1) = & \frac{R}{E\delta} \left[\alpha \frac{d^2 \tilde{T}^{(0)}}{d\alpha^2} - i2\delta^2 R p - i2\delta^2 R p (m-1) \frac{\alpha^2}{2} \right] m (m-2) \alpha_m + \\ & + \frac{R}{E\delta} \left[i2\delta^2 - (m-1)^2 \right] \tilde{T}_m^{(1)} + \frac{R}{E\delta} \frac{d^2 \tilde{T}_m^{(1)}}{d\alpha^2} - (m-1)^2 \tilde{W}_m^{(1)}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \tilde{U}_m^{(1)} (m-1)^2 = & -(m-1) \frac{d\tilde{V}_m^{(1)}}{d\alpha} + \frac{2R(1+\mu)}{E\delta} \left\{ - \left[1 + \frac{i}{2\delta^2} (m-1)^2 \right] \frac{d\tilde{T}_m^{(1)}}{d\alpha} + \right. \\ & \left. + \frac{i}{2\delta^2} \frac{d^3 \tilde{T}_m^{(1)}}{d\alpha^3} + \frac{i}{2\delta^2} (3-m) m \alpha_m \frac{d^3 \tilde{T}^{(0)}}{d\alpha^3} - m \alpha_m \frac{d\tilde{T}^{(0)}}{d\alpha} \right\}. \end{aligned}$$

Л и т е р а т у р а

1. Абдулразев М. А. Приближенное решение уравнения равновесия некруговых цилиндрических оболочек методом малого параметра. "Труды VI Всесоюзной конференции по теории пластин и оболочек". М., "Наука", 1966.
2. Бурмистров Ф. Е. К вопросу деформации оболочки в виде эллиптического цилиндра, близкого к круговому. Ученые записки Саратовского ун-та, № 19, 1956.
3. Маликина Р. Л. К расчету труб произвольного поперечного сечения. Инженерный сборник, 1954, № 19.
4. Новожилов В. В. Теория тонких оболочек. Судпромгиз, Л., 1962.