

УДК 539.3:534.1

© 1989

В. М. ДАРЕВСКИЙ

МЕТОД РАСЧЕТА ОБОЛОЧЕК ВРАЩЕНИЯ  
НА УСТОЙЧИВОСТЬ ПРИ КРУЧЕНИИ

Излагается решение задачи об устойчивости оболочки вращения произвольной формы при кручении. Используется аналитический метод, указанный в [1]. Приводятся результаты расчета оболочек вращения с параболической образующей (выпуклой и вогнутой). Показано, что выпуклость образующей повышает, а вогнутость понижает устойчивость оболочки.

**1. Постановка задачи.** Рассматривается тонкая оболочка с двумя краями, у которой срединная поверхность  $\Pi$  образована вращением произвольной линии (образующей) вокруг оси  $Z$  прямоугольной системы координат  $XYZ$ ; начало координат — в середине отрезка оси вращения, ограниченного крайними поперечными сечениями оболочки. Форма образующей определяется равенством  $R=f(\xi)$ , где  $R$  — радиус поперечного сечения (нормального к оси  $Z$ ) поверхности  $\Pi$ ,  $f(\xi)$  — положительная функция безразмерной координаты  $\xi=z/l$  ( $-1 \leq \xi \leq 1$ )  $2l$  — длина оболочки (расстояние между ее краями).

Считается, что края оболочки прикреплены к жестким фланцам, на которые действуют равные по величине и противоположные по направлению крутящие моменты  $M$ . Они передаются на края оболочки в виде равномерно распределенных сдвигающих усилий  $S$ . В качестве характерного крепления краев оболочки к фланцам принимается заделка (защемление).

Задача состоит в определении критического значения  $\lambda_*$  безразмерного параметра  $\lambda$ , пропорционального  $M$ . Величина  $\lambda_*$  определяется как наименьшее из положительных собственных значений  $\lambda$  на основании линеаризованных уравнений устойчивости, причем докритическое напряженное состояние считается безмоментным.

**2. Уравнения устойчивости.** Для рассматриваемой оболочки вращения, нагруженной только по краям моментами  $M$ , линеаризованные уравнения устойчивости (уравнения равновесия для дополнительного напряженного состояния) в координатах  $\xi, \varphi$  ( $\varphi$  — угловая координата) имеют вид

$$\begin{aligned} & (T_1 B)_\xi' + A (S_2)_\varphi' - T_2 B_\xi' - N_1 A B R_1^{-1} + \\ & + S_1^\circ [A (\varepsilon_1)_\varphi' - B_\xi' (\omega)] - S_2^\circ B_\xi' \omega = 0 \\ & A (T_2)_\varphi' + (S_1 B)_\xi' + S_2 B_\xi' - N_2 A B R_2^{-1} + \\ & + (S_1^\circ B \varepsilon_2)_\xi' + S_2^\circ (B \varepsilon_2)_\xi' = 0 \\ & (N_1 B)_\xi' + A (N_2)_\varphi' + T_1 A B R_1^{-1} + T_2 A B R_2^{-1} + \\ & + (S_1^\circ + S_2^\circ) A B \tau = 0 \\ & (M_{12} B)_\xi' + A (M_2)_\varphi' + M_{21} B_\xi' - N_2 A B = 0 \\ & A (M_{21})_\varphi' + (M_1 B)_\xi' - M_2 B_\xi' - N_1 A B = 0 \\ & A^2 = f'^2(\xi) + l^2, B^2 = R^2 = f^2(\xi), R_1^{-1} = \\ & = -l f''(\xi) / A^3, R_2^{-1} = l / A B = l / A f(\xi). \end{aligned} \tag{2.1}$$

где  $T_1, T_2, S_1, S_2, N_1, N_2$  и  $M_1, M_2, M_{12}, M_{21}$  — дополнительные усилия и моменты;  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \omega$  и  $\tau$  — компоненты дополнительной тангенциальной дефор-

магии и величина дополнительного кручения;  $S_1^\circ$ ,  $S_2^\circ$  — докритические сдвигающие усилия;  $A$ ,  $B$  и  $R_1$ ,  $R_2$  — коэффициенты первой квадратичной формы и главные радиусы кривизны поверхности  $\Pi$ .

Уравнения (2.1) могут быть получены из нелинейных уравнений равновесия оболочки произвольной формы, приведенных, например, в [2], если считать, как обычно, что потеря устойчивости оболочки вызывается в основном тангенциальными усилиями, а докритическое напряженное состояние — безмоментным (в данном случае оно определяется только усилиями  $S_1^\circ$ ,  $S_2^\circ$ ).

Ограничиваясь рассмотрением оболочек «средней» длины, представляется возможным, как это делается для цилиндрической оболочки, не учитывать в первых двух уравнениях (2.1) члены с  $N_1$ ,  $N_2$ ,  $S_1^\circ$ ,  $S_2^\circ$ , принимая при этом простейший вариант соотношений упругости и выражая  $\tau$  и компоненты дополнительной изгибной деформации только через дополнительное нормальное перемещение. Тогда уравнения (2.1) переходят в следующую систему уравнений относительно дополнительных перемещений  $u$ ,  $v$ ,  $w$ :

$$\begin{aligned} a_1 u_{\varphi^2}'' + a_2 u_{\zeta^2}'' + a_3 v_{\zeta\varphi}'' + a_4 w_{\zeta'}' + a_5 u_{\zeta'}' + a_6 v_{\varphi'}' + a_7 w + a_1 u &= 0 \\ b_1 v_{\varphi^2}'' + b_2 v_{\zeta^2}'' + b_3 u_{\zeta\varphi}'' + b_4 w_{\varphi'}' + b_5 u_{\varphi'}' + b_6 v_{\zeta'}' + b_1 v &= 0 \end{aligned} \quad (2.2)$$

$$\varepsilon (c_1 w_{\varphi^4}^{(4)} + c_2 w_{\zeta^2\varphi^2}^{(4)} + c_3 w_{\zeta^4}^{(4)} + c_4 w_{\zeta\varphi^2}'' + c_5 w_{\zeta^2}'' + c_{1*} w_{\varphi^2}'' + c_{2*} w_{\zeta^2}'' + c_{4*} w_{\zeta'}') +$$

$$+ \alpha (c_6 w + c_7 v_{\varphi'}' + c_8 u_{\zeta'}' + c_9 u) - \lambda (c_{10} w_{\zeta\varphi}'' + c_{11} w_{\varphi'}') = 0$$

$$a_1 = \frac{1-\nu}{2}, \quad a_2 = \frac{B^2}{A^2}, \quad a_3 = \frac{1+\nu}{2} \frac{B}{A}, \quad a_4 = -\frac{B^2}{AR_1} - \nu \frac{B^2}{AR_2}$$

$$a_5 = \frac{B}{A^2} \left( B' - \frac{B}{A} A' \right), \quad a_6 = -\frac{3-\nu}{2} \frac{B'}{A}, \quad a_7 = -\frac{B}{A} \left[ \left( \frac{B}{R_1} \right)' + \right.$$

$$\left. + \nu \left( \frac{B}{R_2} \right)' - \frac{B'}{R_2} - \nu \frac{B'}{R_1} \right], \quad a_{1*} = \frac{B}{A} \left[ \nu \left( \frac{B'}{A} \right)' - \frac{B'}{AB} \right]$$

$$b_1 = 1, \quad b_2 = \frac{1-\nu}{2} \frac{B^2}{A^2}, \quad b_3 = \frac{1+\nu}{2} \frac{B}{A}, \quad b_4 = -\frac{B}{R_2} - \nu \frac{B}{R_1}$$

$$b_5 = \frac{3-\nu}{2} \frac{B'}{A}, \quad b_6 = \frac{1-\nu}{2} \frac{B}{A} \left( \frac{B}{A} \right)', \quad b_{1*} = -\frac{1-\nu}{2} \frac{B}{A} \left[ \left( \frac{B'}{A} \right)' + \frac{B'}{AB} \right]$$

$$c_1 = \frac{A^2}{B^2}, \quad c_2 = 2, \quad c_3 = \frac{B^2}{A^2}, \quad c_4 = -2 \left( \frac{A'}{A} + \frac{B'}{B} \right)$$

$$c_5 = 2 \frac{B^2}{A^2} \left( \frac{B'}{B} - 3 \frac{A'}{A} \right), \quad c_{1*} = 4 \frac{B'^2}{B^2} - (3-\nu) \frac{A}{B} \left( \frac{B'}{A} \right)'$$

$$c_{2*} = 15 \frac{B^2 A'^2}{A^4} + (1+\nu) \frac{BB''}{A^2} - (7+\nu) \frac{BA'B'}{A^3} - \frac{B'^2}{A^2} - 4 \frac{B^2 A''}{A^3}$$

$$c_{4*} = -AB \left( \frac{1+\nu}{A^4} A'B' + \frac{BA''}{A^4} - 3 \frac{BA'^2}{A^5} + \frac{B'^2}{A^3 B} - \nu \frac{B''}{A^3} \right)'$$

$$c_6 = \frac{AB}{R_1^2} + 2\nu \frac{AB}{R_1 R_2} + \frac{AB}{R_2^2}, \quad c_7 = -\frac{A}{R_2} - \nu \frac{A}{R_1}$$

$$c_8 = -\frac{B}{R_1} - \nu \frac{B}{R_2}, \quad c_9 = -\nu \frac{B'}{R_1} - \frac{B'}{R_2}, \quad c_{10} = \frac{A}{B}, \quad c_{11} = -\frac{AB'}{B^2}$$

$$\alpha = \frac{AB}{(1-\nu^2)r^2}, \quad \varepsilon = \frac{h^2}{12(1-\nu^2)r^2}, \quad \lambda = \frac{2S^\circ R^2}{Ehr^2} = \frac{M}{\pi Ehr^2}$$

где  $S^\circ = S_1^\circ = S_2^\circ$ ,  $h$  — толщина оболочки,  $E$  и  $\nu$  — модуль упругости и коэффициент Пуассона, штрихи означают производные по  $\zeta$ . Величина  $r$  — зна-

чение  $R$  при каком-либо фиксированном значении  $\xi$  (она вводится для того, чтобы все коэффициенты уравнений (2.3) были бы безразмерными); для определенности можно считать  $r=f(1)$ .

При достаточно плавной образующей коэффициенты  $a_{1*}, b_{1*}, c_{1*}, c_{2*}, c_{4*}$  не должны быть значительно больше по модулю, чем соответственно  $a_1, b_1, c_1, c_2, c_4$ . Тогда, имея в виду, что для оболочки «средней» длины дифференцирование перемещений по  $\varphi$  приводит к появлению множителя  $n$  ( $n$  — число волн в окружном направлении,  $n^2 \gg 1$ ), можно пренебречь в уравнениях (2.2) членами с коэффициентами  $a_{1*}, b_{1*}, c_{1*}, c_{2*}, c_{4*}$  по сравнению с соответствующими членами с коэффициентами  $a_1, b_1, c_1, c_2, c_4$  (в каждом конкретном случае это требует проверки).

**3. Метод решения.** Для решения поставленной задачи используется метод, указанный в [1]. Перемещения ищутся в виде

$$\begin{aligned} u &= U_1(\xi) \sin n\varphi + U_2(\xi) \cos n\varphi, \quad v = V_1(\xi) \cos n\varphi - V_2(\xi) \sin n\varphi \\ w &= W_1(\xi) \sin n\varphi + W_2(\xi) \cos n\varphi \end{aligned}$$

Подстановка этих выражений в уравнения (2.2) приводит к двум связанным системам обыкновенных дифференциальных уравнений с переменными по  $\xi$  коэффициентами:

$$\begin{aligned} L_s(U_1, V_1, W_1) &= 0 \quad (s=1, 2), \quad L_3(U_1, V_1, W_1, \lambda W_2) = 0 \\ L_s(U_2, V_2, W_2) &= 0 \quad (s=1, 2), \quad L_3(U_2, V_2, W_2, -\lambda W_1) = 0 \end{aligned} \quad (3.1)$$

где  $L_1, L_2, L_3$  — линейные дифференциальные операторы.

Полагая, что производные  $U_i'', V_i'', W_i^{(4)}$  имеют в интервале  $[-1, 1]$  ограниченное изменение, величины  $U_i, V_i, W_i$  представляются в виде

$$\begin{aligned} U_i &= A_{i0} + A_{i1}\xi + A_{i2}\xi^2 + S_i^{(1)} \\ V_i &= B_{i0} + B_{i1}\xi + B_{i2}\xi^2 + S_i^{(2)} \\ W_i &= C_{i0} + C_{i1}\xi + C_{i2}\xi^2 + C_{i3}\xi^3 + C_{i4}\xi^4 + S_i^{(3)} \end{aligned} \quad (3.2)$$

$$S_i^{(p)} = \sum_{m=1}^{\infty} (\alpha_{im}^{(p)} \cos m\pi\xi + \beta_{im}^{(p)} \sin m\pi\xi) \quad (i=1, 2; p=1, 2, 3)$$

причем ряды  $S_i^{(1)}, S_i^{(2)}$  можно почленно дифференцировать два раза, а ряд  $S_i^{(3)}$  — четыре раза (обоснование см. в [1]).

Для того, чтобы равенства (3.2) определяли решение системы (3.1), необходимо и достаточно, чтобы после подстановки выражений (3.2) в уравнения (3.1) левая часть каждого из них была бы ортогональна в интервале  $[-1, 1]$  к  $1, \cos k\pi\xi, \sin k\pi\xi$  ( $k=1, 2, \dots$ ). Эти операции (подстановка и ортогонализация) приводят к двум связанным системам линейных алгебраических уравнений, каждая из которых состоит из девяти уравнений относительно неизвестных коэффициентов представлений (3.2).

Эти уравнения могут быть записаны в виде

$$\begin{aligned} \sum_{p=0}^2 (A_{*p}^{(s)} A_{ip} + B_{*p}^{(s)} B_{ip}) + \sum_{p=0}^4 C_{*p}^{(s)} C_{ip} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 (a_{*m}^{(ps)} \alpha_{im}^{(p)} + b_{*m}^{(ps)} \beta_{im}^{(p)}) &= 0 \\ \sum_{p=0}^2 (A_{*p}^{(3)} A_{ip} + B_{*p}^{(3)} B_{ip}) + \sum_{p=0}^4 C_{*p}^{(3)} C_{ip} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 (a_{*m}^{(p3)} \alpha_{im}^{(p)} + b_{*m}^{(p3)} \beta_{im}^{(p)}) - \\ - (-1)^i \lambda \left[ \sum_{p=0}^4 C_{*p} C_{ip} + \sum_{m=1}^{\infty} (a_{*m}^* \alpha_{im}^{(3)} + b_{*m}^* \beta_{im}^{(3)}) \right] &= 0 \\ \sum_{p=0}^2 [A_{jp}^{(s)}(k) A_{ip} + B_{jp}^{(s)}(k) B_{ip}] + \sum_{p=0}^4 C_{jp}^{(s)}(k) C_{ip} + \end{aligned}$$

$$+ \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 [a_{jm}^{(ps)}(k) \alpha_{im}^{(p)} + b_{jm}^{(ps)}(k) \beta_{im}^{(p)}] = 0 \quad (3.3)$$

$$\sum_{p=0}^2 [A_{jp}^{(3)}(k) A_{ip} + B_{jp}^{(3)}(k) B_{ip}] + \sum_{p=0}^4 C_{jp}^{(3)}(k) C_{ip} - (-1)^i \lambda \left\{ \sum_{p=0}^4 C_{jp}(k) C_{qp} + \right. \\ \left. + \sum_{m=1}^{\infty} [a_{jm}^*(k) \alpha_{qm}^{(3)} + b_{jm}^*(k) \beta_{qm}^{(3)}] \right\} = 0 \quad (i, s, j=1, 2; q=2 \text{ при } i=1, q=1 \text{ при } i=2)$$

В (3.3) коэффициенты при неизвестных определяются через коэффициенты системы (2.2) (без  $a_{1*}, b_{1*}, c_{1*}, c_{2*}, c_{4*}$ ) последовательно (снизу вверх) по формулам (интегралы берутся в пределах от  $-1$  до  $1$ ):

$$\begin{aligned} A_{*p}^{(s)} &= \int A_p^{(s)} d\xi, \quad B_{*p}^{(s)} = \int B_p^{(s)} d\xi, \quad C_{*p}^{(s)} = \int C_p^{(s)} d\xi \\ a_{*m}^{(ps)} &= \int a_m^{(ps)} d\xi, \quad b_{*m}^{(ps)} = \int b_m^{(ps)} d\xi, \quad C_{*p} = \int C_p d\xi, \quad a_{*m}^* = \int a_m^* d\xi \\ b_{*m}^* &= \int b_m^* d\xi, \quad A_{jp}^{(s)}(k) = \int A_p^{(s)} T_{jh}(\xi) d\xi, \quad B_{jp}^{(s)}(k) = \int B_p^{(s)} T_{jh}(\xi) d\xi \\ C_{jp}^{(s)}(k) &= \int C_p^{(s)} T_{jh}(\xi) d\xi, \quad a_{jm}^{(ps)}(k) = \int a_m^{(ps)}(k) T_{jh}(\xi) d\xi \\ b_{jm}^{(ps)}(k) &= \int b_m^{(ps)} T_{jh}(\xi) d\xi, \quad C_{jp}(k) = \int C_p T_{jh}(\xi) d\xi \\ a_{jm}^*(k) &= \int a_m^* T_{jh}(\xi) d\xi, \quad b_{jm}^*(k) = \int b_m^* T_{jh}(\xi) d\xi \quad (j=1, 2; s=1, 2, 3) \\ T_{1h}(\xi) &= \cos k\pi\xi, \quad T_{2h}(\xi) = \sin k\pi\xi \\ A_0^{(1)} &= -n^2 a_1, \quad A_1^{(1)} = a_5 - n^2 a_1 \xi, \quad A_2^{(1)} = 2a_2 - n^2 a_1 \xi^2 + 2a_5 \xi \\ B_0^{(1)} &= -n a_6, \quad B_1^{(1)} = -n a_3 - n a_6 \xi, \quad B_2^{(1)} = -2n a_3 \xi - n a_6 \xi^2 \\ C_0^{(1)} &= a_7, \quad C_1^{(1)} = a_4 + a_7 \xi, \quad C_2^{(1)} = 2a_4 \xi + a_7 \xi^2 \\ C_3^{(1)} &= 3a_4 \xi^2 + a_7 \xi^3, \quad C_4^{(1)} = 4a_4 \xi^3 + a_7 \xi^4 \\ a_m^{(11)} &= -(n^2 a_1 + a_2 m^2 \pi^2) \cos m\pi\xi - a_5 m\pi \sin m\pi\xi \\ b_m^{(11)} &= -(n^2 a_1 + a_2 m^2 \pi^2) \sin m\pi\xi + a_5 m\pi \cos m\pi\xi \\ a_m^{(21)} &= n a_3 m\pi \sin m\pi\xi - n a_6 \cos m\pi\xi, \quad b_m^{(21)} = -n a_3 m\pi \cos m\pi\xi - n a_6 \sin m\pi\xi \\ a_m^{(31)} &= -a_4 m\pi \sin m\pi\xi + a_7 \cos m\pi\xi, \quad b_m^{(31)} = -a_4 m\pi \cos m\pi\xi + a_7 \sin m\pi\xi \\ A_0^{(2)} &= n b_5, \quad A_1^{(2)} = n b_3 + n b_5 \xi, \quad A_2^{(2)} = 2n b_3 \xi + n b_5 \xi^2 \\ B_0^{(2)} &= +n^2 b_1, \quad B_1^{(2)} = b_6 - n^2 b_1 \xi, \quad B_2^{(2)} = -n^2 b_1 \xi^2 + 2b_2 + 2b_6 \xi \\ C_0^{(2)} &= n b_4, \quad C_1^{(2)} = n b_4 \xi, \quad C_2^{(2)} = n b_4 \xi^2, \quad C_3^{(2)} = n b_4 \xi^3, \quad C_4^{(2)} = n b_4 \xi^4 \\ a_m^{(12)} &= -n b_3 m\pi \sin m\pi\xi + n b_5 \cos m\pi\xi, \quad b_m^{(12)} = n b_3 m\pi \cos m\pi\xi + n b_5 \sin m\pi\xi \\ a_m^{(22)} &= -n^2 b_1 \cos m\pi\xi - b_2 m^2 \pi^2 \cos m\pi\xi - b_6 m\pi \sin m\pi\xi \\ b_m^{(22)} &= -n^2 b_1 \sin m\pi\xi - b_2 m^2 \pi^2 \sin m\pi\xi + b_6 m\pi \cos m\pi\xi \\ a_m^{(32)} &= n b_4 \cos m\pi\xi, \quad b_m^{(32)} = n b_4 \sin m\pi\xi \\ A_0^{(3)} &= \alpha c_9, \quad A_1^{(3)} = \alpha (c_8 + c_9 \xi), \quad A_2^{(3)} = \alpha (2c_8 \xi + c_9 \xi^2) \end{aligned}$$

$$B_0^{(3)} = -\alpha n c_7, \quad B_1^{(3)} = -\alpha n c_7 \zeta, \quad B_2^{(3)} = -\alpha n c_7 \zeta^2$$

$$C_0^{(3)} = \varepsilon n^4 c_1 + \alpha c_6, \quad C_1^{(3)} = \varepsilon (n^4 c_1 \zeta - n^2 c_4) + \alpha c_6 \zeta$$

$$C_2^{(3)} = \varepsilon (n^4 c_1 \zeta^2 - 2n^2 c_2 - 2n^2 c_4 \zeta) + \alpha c_6 \zeta^2$$

$$C_3^{(3)} = \varepsilon (n^4 c_1 \zeta^3 - 6n^2 c_2 \zeta - 3n^2 c_4 \zeta^2 + 6c_5) + \alpha c_6 \zeta^3$$

$$C_4^{(3)} = \varepsilon (n^4 c_1 \zeta^4 - 12n^2 c_2 \zeta^2 + 24c_3 - 4n^2 c_4 \zeta^3 + 24c_5 \zeta) + \alpha c_6 \zeta^4$$

$$C_0 = n c_{11}, \quad C_1 = n c_{11} + n c_{11} \zeta, \quad C_2 = 2n c_{10} \zeta + n c_{11} \zeta^2$$

$$C_3 = 3n c_{10} \zeta^2 + n c_{11} \zeta^3, \quad C_4 = 4n c_{10} \zeta^3 + n c_{11} \zeta^4$$

$$a_m^{(13)} = \alpha (c_9 \cos m\pi \zeta - c_8 m\pi \sin m\pi \zeta), \quad b_m^{(13)} = \alpha (c_9 \sin m\pi \zeta + c_8 m\pi \cos m\pi \zeta)$$

$$a_m^{(23)} = -\alpha n c_7 \cos m\pi \zeta, \quad b_m^{(23)} = -\alpha n c_7 \sin m\pi \zeta$$

$$a_m^{(23)} = -\alpha n c_7 \cos m\pi \zeta, \quad b_m^{(13)} = -\alpha n c_7 \sin m\pi \zeta$$

$$b_m^{(33)} = \varepsilon (n^4 c_1 + n^2 c_2 m^2 \pi^2 + c_3 m^4 \pi^4) \sin m\pi \zeta - \varepsilon (n^2 c_4 m\pi - c_5 m^3 \pi^3) \cos m\pi \zeta + \alpha c_6 \sin m\pi \zeta$$

$$a_m^* = n c_{11} \cos m\pi \zeta - n c_{10} m\pi \sin m\pi \zeta, \quad b_m^* = n c_{11} \sin m\pi \zeta + n c_{10} m\pi \cos m\pi \zeta$$

Принимаемые граничные условия (условия заделки краев оболочки) приводят к равенствам  $U_i(\pm 1) = V_i(\pm 1) = W_i(\pm 1) = W_i'(\pm 1) = 0$  ( $i=1, 2$ ). Отсюда и из представлений (3.2) получаем

$$A_{i0} = -A_{i2} - \sum_{m=1}^{\infty} (-1)^m \alpha_{im}^{(1)}, \quad A_{i1} = 0$$

$$B_{i0} = -B_{i2} - \sum_{m=1}^{\infty} (-1)^m \alpha_{im}^{(2)}, \quad B_{i1} = 0$$

$$C_{i0} = C_{i4} - \sum_{m=1}^{\infty} (-1)^m \alpha_{im}^{(3)}, \quad C_{i1} = \frac{1}{2} \sum_{m=1}^{\infty} (-1)^m m\pi \beta_{im}^3$$

$$C_{i2} = -2C_{i4}, \quad C_{i3} = -\frac{1}{2} \sum_{m=1}^{\infty} (-1)^m m\pi \beta_{im}^{(3)} \quad (i=1, 2)$$

С помощью этих равенств исключаются из системы (3.3) величины  $A_{i0}, A_{i1}, B_{i0}, B_{i1}, C_{i0}, C_{i2}, C_{i3}$ , после чего она переходит в две связанные системы (соответствующие  $i=1, 2$ ) из девяти уравнений каждая, относительно шести неизвестных  $A_{i2}, B_{i2}, C_{i4}$  ( $i=1, 2$ ) и двенадцати неизвестных  $\alpha_{im}^{(p)}, \beta_{im}^{(p)}$  ( $i=1, 2; p=1, 2, 3$ ).

В ту и другую систему входят два уравнения, не содержащие  $k$  и  $\lambda$ . Они позволяют исключить из других уравнений  $A_{i2}, B_{i2}$  ( $i=1, 2$ ), после чего получается система вида

$$C_{**4}^{*3} C_{i4} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 (a_{**m}^{*p3} \alpha_{im}^{(p)} + b_{**m}^{*p3} \beta_{im}^{(p)}) -$$

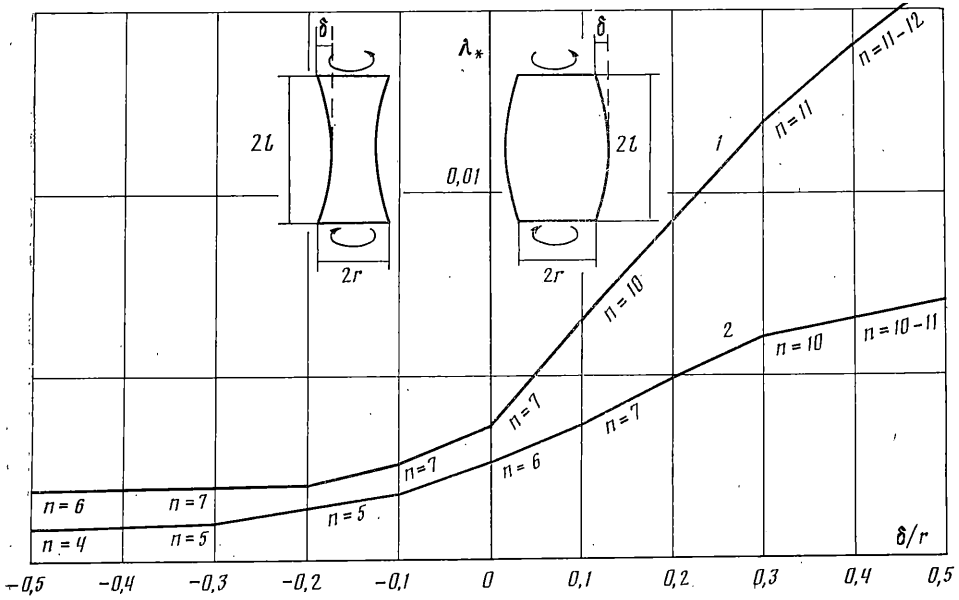
$$- (-1)^i \lambda \left[ C_{**4}^{*3} C_{i4} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 (a_{**m}^{*p} \alpha_{im}^{(p)} + b_{**m}^{*p} \beta_{im}^{(p)}) \right] = 0$$

$$\begin{aligned}
& C_{*j_4}^{*s} C_{i_4} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 [a_{*jm}^{*ps}(k) \alpha_{im}^{(p)} + b_{*jm}^{*ps}(k) \beta_{im}^{(p)}] = 0 \\
& C_{*j_4}^{*3} C_{i_4} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 [a_{*jm}^{*p3}(k) \alpha_{im}^{(p)} + b_{*jm}^{*p3}(k) \beta_{im}^{(p)}] - \\
& - (-1)^i \lambda \left\{ C_{*j}^*(k) C_{q_4} + \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{p=1}^3 [a_{*jm}^{*p}(k) \alpha_{qm}^{(p)} + b_{*jm}^{*p}(k) \beta_{qm}^{(p)}] \right\} = 0
\end{aligned} \tag{3.4}$$

(i, s, j=1, 2; q=2 при i=1, q=1 при i=2)

Коэффициенты этой системы определяются через коэффициенты системы (3.3) по следующим формулам:

$$\begin{aligned}
C_{*jm}^{**} &= D^{-1} (A_{*j_2}^{(s)} D_2 + B_{*j_2}^{(s)} D_1) + C_{*j_4}^{(s)}(k) \\
a_{*jm}^{*ps} &= D^{-1} (A_{*j_2}^{(s)} D_{2m}^{(p)} + B_{*j_2}^{(p)} D_{1m}^{(p)}) + a_{*jm}^{(p)}(k) \\
b_{*jm}^{*ps} &= D^{-1} (A_{*j_2}^{(s)} D_{4m}^{(p)} + B_{*j_2}^{(s)} D_{3m}^{(s)}) + b_{*jm}^{(ps)}(k) \\
C_{**4}^{*3} &= D^{-1} (A_{**2}^{(3)} D_2 + B_{**2}^{(3)} D_1) + C_{**4}^{(3)} \\
a_{**m}^{*p3} &= D^{-1} (A_{**2}^{(3)} D_{2m}^{(p)} + B_{**2}^{(3)} D_{1m}^{(p)}) + a_{**m}^{(p3)} \\
b_{**m}^{*p3} &= D^{-1} (A_{**2}^{(3)} D_{4m}^{(p)} + B_{**2}^{(3)} D_{3m}^{(p)}) + b_{**m}^{(p3)} \\
C_{**4}^* &= D^{-1} (A_* D_2 + B_* D_1) + C_{**4}^* \\
a_{**m}^{*p} &= D^{-1} (A_* D_{2m}^{(p)} + B_* D_{1m}^{(p)}) + a_{**m}^{(p)} \\
b_{**m}^{*p} &= D^{-1} (A_* D_{4m}^{(p)} + B_* D_{3m}^{(p)}) + b_{**m}^{(p)} \\
C_{*j}^*(k) &= D^{-1} (A_{*j}(k) D_2 + B_{*j}(k) D_1) + C_{*j}^*(k) \\
a_{*jm}^{*p}(k) &= D^{-1} (A_{*j}(k) D_{2m}^{(p)} + B_{*j}(k) D_{1m}^{(p)}) + a_{*jm}^{(p)}(k) \\
b_{*jm}^{*p}(k) &= D^{-1} (A_{*j}(k) D_{4m}^{(p)} + B_{*j}(k) D_{3m}^{(p)}) + b_{*jm}^{(p)}(k) \quad (s=1, 2, 3; j=1, 2) \\
A_{*j_2}^{(s)}(k) &= A_{j_2}^{(s)}(k) - A_{j_0}^{(s)}(k), \quad B_{*j_2}^{(s)}(k) = B_{j_2}^{(s)}(k) - B_{j_0}^{(s)}(k) \\
C_{*j_4}^{(s)}(k) &= C_{j_0}^{(s)}(k) - 2C_{j_2}^{(s)}(k) + C_{j_4}^{(s)}(k) \\
a_{*jm}^{(1s)}(k) &= a_{jm}^{(1s)}(k) - (-1)^m A_{j_0}^{(s)}(k), \quad a_{*jm}^{(2s)}(k) = a_{jm}^{(2s)}(k) - (-1)^m B_{j_0}^{(s)}(k) \\
a_{*jm}^{(3s)}(k) &= a_{jm}^{(3s)}(k) - (-1)^m C_{j_0}^{(s)}(k), \quad b_{*jm}^{(1s)}(k) = b_{jm}^{(1s)}(k) \\
b_{*jm}^{(2s)}(k) &= b_{jm}^{(2s)}(k), \quad b_{*jm}^{(3s)}(k) = b_{jm}^{(3s)}(k) + 1/2 (-1)^m m \pi (C_{j_1}^{(s)}(k) - C_{j_3}^{(s)}(k)) \\
A_* &= 0, \quad B_* = 0, \quad C_{**4} = C_{*0} - 2C_{*2} + C_{*4} \\
a_{**m}^{(1)} &= a_{**m}^{(2)} = 0, \quad a_{**m}^{(3)*} = a_{*m} - (-1)^m C_{*0}, \\
b_{**m}^{(1)} &= b_{**m}^{(2)} = 0 \\
b_{**m}^{(3)*} &= b_{**m}^* + 1/2 (-1)^m m \pi (C_{*1} - C_{*3}) \\
A_{**2}^{(s)} &= A_{*2}^{(s)} - A_{*0}^{(s)}, \quad B_{**2}^{(s)} = B_{*2}^{(s)} - B_{*0}^{(s)},
\end{aligned}$$



$$C_{**4}^{(s)} = C_{*0}^{(s)} - 2C_{*2}^{(s)} + C_{*4}^{(s)}$$

$$a_{**m}^{(1s)} = a_{*m}^{(1s)} - (-1)^m A_{*0}^{(s)}, \quad a_{**m}^{(2s)} = a_{*m}^{(2s)} - (-1)^m B_{*0}^{(s)}$$

$$a_{**m}^{(3s)} = a_{*m}^{(3s)} - (-1)^m C_{*0}^{(s)}, \quad b_{**m}^{(1s)} = b_{*m}^{(1s)},$$

$$b_{**m}^{(2s)} = b_{*m}^{(2s)}$$

$$b_{**m}^{(3s)} = b_{*m}^{(3s)} + 1/2 (-1)^m m \pi (C_{*1}^{(s)} - C_{*3}^{(s)})$$

$$A_{*j}(k) = B_{*j}(k) = 0, \quad C_{*j4}(k) = C_{j0}(k) - 2C_{j2}(k) + C_{j4}(k)$$

$$a_{*jm}^{(1)}(k) = a_{*jm}^{(2)}(k) = b_{*jm}^{(1)}(k) = b_{*jm}^{(2)}(k) = 0$$

$$a_{*jm}^{(3)}(k) = a_{*jm}^*(k) - (-1)^m C_{j0}(k),$$

$$b_{*jm}^{(3)}(k) = b_{*jm}^*(k) + 1/2 (-1)^m m \pi (C_{j1}(k) - C_{j3}(k)) \quad (s=1, 2, 3; j=1, 2)$$

$$D = A_{**2}^{(1)} B_{**2}^{(2)} - A_{**2}^{(2)} B_{**2}^{(1)}$$

$$D_1 = A_{**2}^{(2)} C_{**4}^{(1)} - A_{**2}^{(1)} C_{**4}^{(2)}$$

$$D_2 = B_{**2}^{(1)} C_{**4}^{(2)} - B_{**2}^{(2)} C_{**4}^{(1)}$$

$$D_{1m}^{(p)} = A_{**2}^{(2)} a_{**m}^{(p1)} - A_{**2}^{(1)} a_{**m}^{(p2)}$$

$$D_{2m}^{(p)} = B_{**2}^{(1)} a_{**m}^{(p2)} - B_{**2}^{(2)} a_{**m}^{(p1)}$$

$$D_{3m}^{(p)} = A_{**2}^{(2)} b_{**m}^{(p1)} - A_{**2}^{(1)} b_{**m}^{(p2)}$$

$$D_{4m}^{(p)} = B_{**2}^{(1)} b_{**m}^{(p2)} - B_{**2}^{(2)} b_{**m}^{(p1)}$$

при этом считается, что  $D \neq 0$  (если  $f(\zeta)$  — четная функция, то легко установить, что  $D > 0$ ).

При  $k=1, 2, \dots$  система (3.4) является бесконечной системой с неизвестными  $C_{i4}, \alpha_{im}^{(p)}, \beta_{im}^{(p)}$  ( $i=1, 2; p=1, 2, 3; m=1, 2, \dots$ ), которая, вообще говоря, может быть решена методом редукции (см. [1]).

Ограничиваясь значениями  $m, k \leq N$ , получаем из (3.4) усеченную си-

стему, состоящую из  $(2+12N)$  уравнений с  $(2+12N)$  неизвестными. Коэффициенты этой системы зависят от  $n$ , а некоторые из них имеют множитель  $\lambda$ . Пусть  $\Delta_N(\lambda, n)$  — определитель усеченной системы (3.4). Собственное значение  $\lambda$  при каком-либо значении  $n$  является в  $N$ -м приближении корнем уравнения

$$\Delta_N(\lambda, n) = 0 \quad (3.5)$$

Поэтому, после того как по указанным формулам вычислены элементы определителя  $\Delta_N$ , дальнейшая процедура решения (отыскания  $\lambda_*$ ) состоит в следующем: при различных значениях  $n$  определяются соответствующие им наименьшие положительные корни  $\lambda(n)$  уравнения (3.5), а затем определяется критическое значение  $\lambda_*$  параметра  $\lambda$  в результате минимизации  $\lambda(n)$  по  $n$ , т. е. находится  $\lambda_* = \min_n \lambda(n)$ . При определении

$\lambda(n)$  параметр  $n$  варьируется в окрестности известного значения  $n = n_0$ , соответствующего критическому значению  $\lambda = \lambda_0$  для цилиндра с радиусом, равным среднему значению  $f(\xi)$ .

Для фиксированного  $n$  наименьший положительный корень  $\lambda(n)$  уравнения (3.5) определяется по первому изменению знака определителя  $\Delta_N(\lambda, n)$  при увеличении  $\lambda$  с выбранным шагом.

Разумеется, можно было бы не делать в системе (3.3) исключение неизвестных, которое приводит к системе (3.4). Вместо этого можно было изъять из уравнений (3.3) члены с  $A_{i1}$ ,  $B_{i1}$ , заменить в (3.3)  $C_{i2}$  на  $-2C_{i4}$  (в силу части граничных условий) и добавить к уравнениям (3.3) уравнения, выражающие остальные граничные условия. Это привело бы к расширенной (по сравнению с (3.4)) системе уравнений, которая при  $m, k \leq N$  состояла бы из  $(16+12N)$  уравнений (из них десять — граничные условия, а шесть — уравнения (3.1), ортогонализированные по отношению к единице) с  $(16+12N)$  неизвестными:  $A_{i0}$ ,  $A_{i2}$ ,  $B_{i0}$ ,  $B_{i2}$ ,  $C_{i0}$ ,  $C_{i1}$ ,  $C_{i3}$ ,  $C_{i4}$ ;  $\alpha_{im}^{(p)}$ ,  $\beta_{im}^{(p)}$  ( $i=1, 2$ ;  $p=1, 2, 3$ ;  $m=1, 2, \dots, N$ ).

Вычисления проводились для оболочек, у которых  $f(\xi) = r + \delta(1 - \xi^2)$ ,  $h/r = 0,01$ , а  $l/r = 1$  и 2. Величина  $\delta/r$  изменялась по модулю от 0 до 0,5. В качестве тестов служат вычисления при  $\delta/r = 0$ . При  $|\delta/r| \leq 0,1$  результаты первого приближения ( $N=1$ ) близки к результатам второго ( $N=2$ ) и третьего ( $N=3$ ) приближений, которые в интервале  $-0,5 \leq \delta/r \leq 0,5$  незначительно отличаются друг от друга.

Результаты третьего приближения показаны на фигуре, где кривая 1 соответствует  $l/r = 1$ , а кривая 2 —  $l/r = 2$ . Видно, что выпуклость образующей (положительная величина  $\delta$ ) повышает, а вогнутость (отрицательная величина  $\delta$ ) понижает  $\lambda_*$  (критический момент  $M_*$ ) по сравнению с цилиндрической оболочкой (для которой  $\delta/r = 0$ ).

Числовые расчеты проведены И. А. Ахвердиевым по составленной им программе для ЭВМ.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Даревский В. М. Применение метода дифференцируемых рядов для расчета оболочек вращения // Строит. механика и расчет сооружений. 1986. № 6. С. 16–21.
2. Даревский В. М. Нелинейные уравнения равновесия оболочки // Докл. АН СССР. 1966. Т. 170. № 3. С. 537–539.

Москва

Поступила в редакцию  
4.X.1988