

**ОБ ОПТИМАЛЬНОЙ ТОЛЩИНЕ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ,
НАГРУЖЕННОЙ ВНЕШНИМ ДАВЛЕНИЕМ**

Л. В. Андреев, В. И. Моссаковский, Н. И. Ободан

(Днепропетровск)

Рассматривается задача об оптимальном, с точки зрения веса, законе распределения толщины по длине цилиндрической оболочки, нагруженной осесимметричным внешним давлением, когда ее разрушение происходит вследствие потери устойчивости. Для решения задачи применен аппарат обобщенного принципа максимума [1].

1. Задача формулируется в терминах теории оптимальных процессов. Состояние оболочки в процессе нагружения задается фазовыми координатами φ_j ($j = 1, 2, \dots, 6$) в каждый момент α , где α — безразмерная координата длины. Движению оболочки соответствует изменение фазовых координат с изменением α . Этим процессом можно управлять, изменяя толщину оболочки $\delta(\alpha)$. За управляющую функцию принимается высшая производная $\delta^n(\alpha)$ [2], входящая в уравнения движения (устойчивости), а функции $\delta(\alpha)$, ..., $\delta^{n-1}(\alpha)$ — за фазовые координаты. Задача состоит в отыскании такой функции $\delta(\alpha)$, удовлетворяющей уравнениям устойчивости, а также граничным условиям и ограничениям, чтобы достигала минимума величина

$$J = \int_0^{L/R} \delta(\alpha) d\alpha$$

Здесь R , L — соответственно радиус и длина оболочки.

Ограничения накладываются из конструктивных или технологических соображений, а также из условия прочности $\delta(\alpha) \geq \delta_{\min}$ и из дополнительного условия, связанного с выбранной моделью расчета оболочки $\delta^n(\alpha) \leq a$.

Оптимальная оболочка отыскивается в классе допустимых оболочек, которые могут быть рассчитаны с помощью гипотезы Кирхгофа—Лява. Поэтому за уравнения траектории принимаются уравнения устойчивости классической теории оболочек, а на величину $\delta^n(\alpha)$ накладывается ограничение из условия [3]

$$\frac{1}{R} \frac{d\delta(\alpha)}{d\alpha} \leq \frac{\delta_{\max}}{R} \quad (1.1)$$

При исследовании других классов оболочек, например подкрепленных, необходимо задавать соответствующие ограничения и уравнения устойчивости.

2. Уравнения устойчивости, полученные с использованием гипотез полубезмоментной теории для оболочек с произвольным изменением тол-

щины, несимметричной относительно координатной поверхности, имеют вид

$$\Delta [D(\alpha, \beta) \Delta \varphi_*(\alpha, \beta)] + R^2 \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} \left[\frac{E \delta(\alpha, \beta)}{1 - \mu^2} \frac{\partial^2 \varphi_*(\alpha, \beta)}{\partial \alpha^2} \right] + R \Delta \left[B(\alpha, \beta) \frac{\partial^2 \varphi_*(\alpha, \beta)}{\partial \alpha^2} \right] + R \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} [B(\alpha, \beta) \Delta \varphi_*(\alpha, \beta)] + q(\alpha) R \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} \Delta \varphi_*(\alpha, \beta) = 0$$

$$\Delta = \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} \left(\frac{\partial^2}{\partial \beta^2} + 1 \right), \quad B(\alpha, \beta) = \frac{E}{2(1 - \mu^2)} [\delta^2(\alpha, \beta) - \delta_{\min} \delta(\alpha, \beta)] \quad (2.1)$$

$$D(\alpha, \beta) = \frac{E}{3(1 - \mu^2)} \left[\delta^3(\alpha, \beta) - \frac{3}{2} \delta_{\min} \delta^2(\alpha, \beta) + \frac{3}{4} \delta_{\min}^2 \delta(\alpha, \beta) \right]$$

Здесь β — дуговая координата, $q(\alpha)$ — внешняя нагрузка, E — модуль Юнга, μ — коэффициент Пуассона. Толщина принимается постоянной в дуговом направлении.

Уравнение (2.1) после разделения переменных подстановкой $\varphi_*(\alpha, \beta) = \varphi(\alpha) \cos k\beta$ записывается в виде системы дифференциальных уравнений первого порядка (в фазовых координатах)

$$\varphi_1' = \varphi_2, \quad \varphi_2' = \varphi_3, \quad \varphi_3' = \varphi_4, \quad \varphi_4' = F(\alpha), \quad \varphi_5' = \varphi_6, \quad \varphi_6' = u \quad (2.2)$$

$$F(\alpha) = \frac{1}{\varphi_5} \sum_{j=1}^4 F_j(\alpha) \varphi_j$$

$$F_1(\alpha) = \frac{qR}{\delta_0 E} (1 - \mu^2) k^4 (k^2 - 1) - \frac{\lambda^2}{12} (4\varphi_5^3 - 6\varphi_5^2 + 3\varphi_5) -$$

$$- \frac{\lambda}{2} (2\varphi_6^2 - 2\varphi_5 u - u), \quad F_2(\alpha) = -\lambda (2\varphi_5 \varphi_6 - \varphi_6)$$

$$F_3(\alpha) = -u - \lambda (\varphi_5^2 - \varphi_5), \quad F_4(\alpha) = -2\varphi_6$$

$$\delta(\alpha) = \delta_0 \varphi_5, \quad \lambda = \frac{\delta_0}{R} k^2 (k^2 - 1)$$

Граничные условия для решения системы (2.2) запишутся из условия шарнирного опирания на краях оболочки

$$\varphi_1 = \varphi_3 = 0, \quad \varphi_2, \varphi_4 \text{ — свободны при } \alpha = 0 (S_0) \quad (2.3)$$

$$\varphi_1 = \varphi_3 = 0, \quad \varphi_2, \varphi_4 \text{ — свободны при } \alpha = L/R (S_1)$$

Функция φ_5 задается на краю, равная единице. Задача состоит в отыскании управления $u = u(\alpha)$, оптимально (в смысле минимума I) переводящего рассматриваемый объект с многообразия S_0 ($\alpha = 0$) на многообразии S_1 ($\alpha = L/R$) и удовлетворяющего системе уравнений (2.2) и ограничениям

$$u \leq \gamma, \quad \varphi_5 \geq \delta_{\min} / \delta_0 \quad (2.4)$$

где γ находится из условия (1.1).

Решение поставленной задачи может быть получено при помощи теоремы, называемой обобщенным принципом максимума [1].

3. Необходимое условие оптимальности при наличии ограничений для каждого участка траектории, не содержащего внутри точек, где выпол-

нены условия скачка, для поставленной задачи имеет вид

$$\begin{aligned} \frac{d\varphi_j}{d\alpha} &= \frac{\partial H}{\partial \psi_j} = F_j^*(\alpha, \varphi, u), & \frac{d\psi_j}{d\alpha} &= -\frac{\partial H}{\partial \varphi_j} \\ H &= H(\psi, \alpha, u, \varphi) = \sum \psi_j F_j^*(\alpha), & F_j^*(\alpha) &= \frac{F_j(\alpha)}{\varphi_5} \\ H(\psi, \alpha, u, \varphi) &= M(\psi, \alpha, \varphi), & \psi_0(\alpha) &= \text{const} \leq 0 \\ M(\psi, \alpha, \varphi) &= \sup H(\psi, \alpha, u, \varphi) \end{aligned} \quad (3.1)$$

В обоих концах траектории ($N = 0, 1$) должны быть удовлетворены условия трансверсальности

$$\begin{aligned} M_N &= \sum_{t_N=1}^{S_N} v_{t_N} \frac{\partial}{\partial \alpha} \xi_{t_N}(\alpha, \varphi_N) |_{\alpha_N} \\ \psi(\alpha_N) &= \sum_{t_N=1}^{S_N} v_{t_N} \text{grad} \xi_{t_N}(\alpha_N, \varphi) |_{\varphi_N} \end{aligned} \quad (3.2)$$

где v_{t_N}, t_N, S_N — производные постоянные, $\xi_{t_N}(\alpha, \varphi) = 0$ — системы уравнений, описывающих в пространстве многообразия S_0 и S_1 .

Отсюда $\psi_2 = \psi_4 = \psi_6 = 0$, ψ_1, ψ_3 — произвольны при $\alpha_0 = 0$; $\psi_2 = \psi_4 = \psi_6 = 0$, ψ_1, ψ_3, ψ_5 — произвольны при $\alpha_1 = L/R$.

Для системы уравнений (2.2) получим

$$\begin{aligned} \frac{d\psi_1}{d\alpha} &= -F_1(\alpha) \frac{\psi_4}{\varphi_5}, & \frac{d\psi_2}{d\alpha} &= -\psi_1 + F_2(\alpha) \frac{\psi_4}{\varphi_5} \\ \frac{d\psi_3}{d\alpha} &= -\psi_2 + F_3(\alpha) \frac{\psi_4}{\varphi_5}, & \frac{d\psi_4}{d\alpha} &= -\psi_3 + F_4(\alpha) \frac{\psi_4}{\varphi_5} \\ \frac{d\psi_5}{d\alpha} &= -\psi_0 - \left[\varphi_5 L_1(\alpha) - \sum_j F_j(\alpha) \right] \frac{\psi_1}{\varphi_5^2}, & \frac{d\psi_6}{d\alpha} &= -\psi_5 - L_2(\alpha) \frac{\psi_4}{\varphi_5} \end{aligned} \quad (3.3)$$

$$L_1(\alpha) = -\varphi_1 [\lambda^2 (\varphi_5^2 - \varphi_5 + 1/4) + \lambda u] - \lambda [2\varphi_6 \varphi_2 + 2\varphi_5 \varphi_3 - \varphi_3]$$

$$L_2(\alpha) = -\lambda (2\varphi_6 \varphi_1 + 2\varphi_5 \varphi_2 - \varphi_2) - 2\varphi_4$$

$$H = \psi_0 \varphi_5 + \psi_1 \varphi_2 + \psi_2 \varphi_3 + \psi_3 \varphi_4 + \psi_4 F(\alpha) + \psi_5 \varphi_6 + \psi_6 u$$

Ограничения (2.4) запишем в виде соотношений

$$\Phi_1(\alpha, \varphi, u) = u - \gamma \leq 0, \quad \Phi_2(\alpha, \varphi, u) = -u - \gamma \leq 0 \quad (3.4)$$

$$x_3(\alpha, \varphi) = \delta_{\min} / \delta_0 - \varphi_5 \leq 0 \quad (3.5)$$

Соотношения (3.4) и (3.5) выделяют некоторую допустимую область, граница которой образована гиперповерхностями

$$\Phi_v(\alpha, \varphi, u) = 0 \quad (v = 1, 2) \quad (3.6)$$

$$x_3(\alpha, \varphi) = 0 \quad (3.7)$$

Оптимальная траектория $\varphi(\alpha)$ может содержать куски, принадлежащие граничной поверхности (3.7). Любой из краев односвязного куска, принадлежащего граничной поверхности $x_3(\alpha, \varphi) = 0$, принято называть точкой стыка [2]; край, являющийся началом, — точкой входа ($\tau_0, \varphi(\tau_0)$), а концом — точкой схода ($\tau_1, \varphi(\tau_1)$). Может оказаться, что кусок состоит из единственной точки стыка — точки отражения траектории $\varphi(\alpha)$ от гра-

ницы $x_3(\alpha, \varphi) = 0$ [1]. Такая точка будет одновременно и точкой входа и точкой схода.

Область u всюду определяется соотношениями (2.4), к которым в точках

$$d^r x_\nu / d\alpha^r = x_3^r(\alpha, \varphi) = 0 \quad (r = 0, 1, \dots, P_\nu - 1) \quad (3.8)$$

необходимо присоединить соотношения

$$\frac{d^{P_\nu}}{d\alpha^{P_\nu}} x_3(\alpha, \varphi) = \Phi_3(\alpha, \varphi, u) \leq 0 \quad (3.9)$$

Выражения (3.8) и (3.9) в рассматриваемом случае имеют вид

$$x_3^1 = \varphi_6 = 0, \quad x_3^2 = \Phi_3(\alpha, \varphi, u) = -u \leq 0 \quad (\tau_0 \leq \alpha \leq \tau_1) \quad (3.10)$$

В точках входа $(\tau_0, \varphi(\tau_0))$ допустимой траектории на любую граничную гиперповерхность должны удовлетворяться условия (3.8), для чего необходимо на каждом односвязном куске выполнить условия скачка

$$M[\psi(\alpha^* + 0), \alpha^*, \varphi(\alpha^*)] = M[\psi(\alpha^* - 0), \alpha^*, \varphi(\alpha^*)] - \sum_{r=0}^{r_1} \kappa_\nu^r \frac{\partial}{\partial \alpha} x_\nu^r(\alpha, \varphi) |_{\alpha^*} \quad (3.11)$$

$$\psi(\alpha^* + 0) = \psi(\alpha^* - 0) - \sum_{r=0}^{r_1} \kappa_\nu^r \text{grad } x_\nu^r(\alpha^*, \varphi) |_{\varphi(\alpha^*)}$$

$$(\tau_0 \leq \alpha^* \leq \tau_1)$$

$$r_1 = \begin{cases} P_\nu - 1, & \tau_0 \neq \tau_1 \\ P_\nu' - 1, & \tau_0 = \tau_1 \end{cases}$$

где κ_ν^r — произвольные постоянные.

Условия скачка достаточно выполнить один раз в любой точке α^* отрезка $[\tau_0, \tau_1]$. Вследствие условий скачка (3.11) функции $\psi_1, \psi_2, \psi_3, \psi_4$ непрерывны, а

$$\psi_5(\tau_1 + 0) = \psi_5(\tau_1 - 0) + \kappa_3^0$$

$$\psi_6(\tau_1 + 0) = \psi_6(\tau_1 - 0) + \kappa_3^1$$

$$M(\tau_1 + 0) - M(\tau_1 - 0) = (\psi_5^+ - \psi_5^-) \varphi_6(\tau_1) - (\psi_6^+ - \psi_6^-) \times \\ \times (u^+ - u^-) = \kappa_3^0 \varphi_6(\tau_1) + \kappa_3^1 u$$

Отсюда $\kappa_3^1 = 0$, т. е. функция ψ_6 также непрерывна. Из условия максимума функции H переменного $u(\alpha)$ получим

$$u = \gamma \text{sign } K(\alpha, \varphi) \quad (3.12)$$

$$K(\alpha, \varphi) = \frac{\psi_4}{2\varphi_5} [\lambda(1 - 2\varphi_5)\varphi_1 - 2\varphi_3] + \psi_6$$

Таким образом, имеем две системы дифференциальных уравнений (2.2) и (3.3) шестого порядка и систему 12 граничных условий (2.3) и (3.2), которые совместно с условием (3.12) и (3.10) для участков траектории, лежащих на граничной поверхности, дают необходимые условия для решения поставленной задачи.

4. Обозначим

$$u = u(\alpha) = \gamma \operatorname{sign} K(\alpha, \varphi) = u_0 \quad (0 \leq \alpha \leq \alpha_1) \quad (4.1)$$

где α_1 — первая точка «переключения» управления, соответствующая условию $K(\alpha_1, \varphi) = 0$. Будем считать, что на участке $0 \leq \alpha \leq L/R$ имеется n корней $K(\alpha, \varphi)$ и соответственно n точек переключений управления $u(\alpha)$. Проинтегрировав пятое и шестое уравнения системы (2.2), получим

$$\begin{aligned} \varphi_6 &= u_0 \alpha + C_1, \quad \varphi_5 = \frac{1}{2} u_0 \alpha^2 + C_1 \alpha + C_2 \quad (0 \leq \alpha \leq \alpha_1) \\ \varphi_6 &= -u_0 \alpha + 2u_0 \alpha_1 + C_1 \\ \varphi_5 &= -\frac{1}{2} u_0 \alpha^2 + (2u_0 \alpha_1 + C_1) \alpha + C_2 - u_0 \alpha_1^2 \\ &\quad (\alpha_1 \leq \alpha \leq \alpha_2) \\ \varphi_6 &= (-1)^n u_0 \alpha + 2u_0 \sum_{i=1}^n (-1)^{i+1} \alpha_i + C_1 \\ \varphi_5 &= \frac{1}{2} (-1)^n u_0 \alpha^2 + \left[2u_0 \sum_{i=1}^n (-1)^{i+1} \alpha_i + C_1 \right] \alpha + u_0 \sum_{i=1}^n \alpha_i^2 (-1)^i + C_2 \quad (4.2) \\ &\quad (\alpha_n \leq \alpha \leq L/R) \\ C_1 &= \varphi_6(0), \quad C_2 = \varphi_5(0) \end{aligned}$$

После подстановки значений $\varphi_5(\alpha)$ и $\varphi_6(\alpha)$ в первые четыре уравнения систем (2.2) и (3.3) получаются линейные системы уравнений с переменными коэффициентами. Решение систем сводится к отысканию собственного значения δ_0 , соответствующего нетривиальному решению.

Решение систем (2.2) и (3.3) представляется в виде, удовлетворяющем системе граничных условий

$$\varphi_j(\alpha) = a_j z(\alpha), \quad \psi_j(\alpha) = b_j z(\alpha) \quad (j = 1, 2, 3, 4) \quad (4.3)$$

$$z(\alpha) = \begin{cases} \sin m\alpha & \text{при } j \text{ нечетных} \\ \cos m\alpha & \text{при } j \text{ четных} \end{cases}$$

После подстановки (4.3) в системы (2.2) и (3.3) получается уравнение

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^n \left\{ \left[mC_i - \rho_0^4 + \lambda^2 \left(\frac{C_i^3}{3} - \frac{C_i^2}{2} + \frac{C_i}{4} - \frac{1}{12} \right) - \lambda \left(B_i^2 + \frac{1}{2} u_i \right) - m(u_i + \right. \right. \\ \left. \left. + C_i^2 - C_i) \right] (\alpha_{i+1} - \alpha_i) + \left[m^4 B_i + \lambda^2 \left(C_i^2 B_i - B_i C_i + \frac{B_i}{4} \right) + \lambda (4A_i B_i + \right. \right. \\ \left. \left. + B_i u_i) - m^2 (2B_i C_i - B_i) \right] \left[\frac{1}{2} (\alpha_{i+1}^2 - \alpha_i^2) - l_1^{i+1} + l_1^i \right] + \left[m^4 A_i + \lambda^2 \left(A_i C_i^2 - \right. \right. \\ \left. \left. - A_i C_i + C_i B_i^2 - \frac{1}{2} B_i^2 + \frac{1}{2} A_i \right) - \lambda (4A_i^2 + A_i u_i) - m^2 \lambda (B_i^2 + 2A_i C_i - \right. \\ \left. - A_i) \right] \left[\frac{1}{3} (\alpha_{i+1}^3 - \alpha_i^3) - l_2^{i+1} + l_2^i \right] + \left[\lambda^2 \left(\frac{2}{3} A_i B_i + \frac{1}{3} B_i^3 + \frac{2}{3} A_i B_i C_i - \right. \right. \\ \left. \left. - A_i B_i \right) - 2m^2 \lambda A_i B_i \right] \left[\frac{1}{4} (\alpha_{i+1}^4 - \alpha_i^4) - l_3^{i+1} + l_3^i \right] + \left[\lambda^2 \left(A_i B_i^2 + A_i C_i - \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{1}{2} A_i^2 \right) - m^2 \lambda A_i^2 \right] \left[\frac{1}{5} (\alpha_{i+1}^5 - \alpha_i^5) - l_4^{i+1} + l_4^i \right] + \lambda^2 A_i B_i \left[\frac{1}{6} (\alpha_{i+1}^6 - \right. \\ \left. - \alpha_i^6) - l_5^{i+1} + l_5^i \right] + \frac{\lambda^2}{3} A_i^3 \left[\frac{1}{7} (\alpha_{i+1}^7 - \alpha_i^7) - l_6^{i+1} + l_6^i \right] + 4\lambda A_i^2 m (l_7^{i+1} - \\ - l_7^i) + 6\lambda A_i B_i m (l_8^{i+1} - l_8^i) + [2\lambda (B_i^2 + 2A_i C_i - 2A_i) m - \\ \left. - 4A_i m^3] (l_9^{i+1} - l_9^i) \right\} = 0 \quad (4.4) \end{aligned}$$

Здесь

$$\rho_0^4 = \frac{qR}{\delta_0 E} (1 - \mu^2) k^4 (k^2 - 1) - \frac{\delta_0^2}{12R^2} k^4 (k^2 - 1)^2$$

$$l_1^i = \frac{1}{4m^2} \cos 2m\alpha_i + \frac{1}{2m} \alpha_i \sin 2m\alpha_i$$

$$l_2^i = \frac{1}{2m^2} \alpha_i \cos 2m\alpha_i + \left(\frac{1}{2m} \alpha_i^2 - \frac{1}{8m^3} \right) \sin 2m\alpha_i$$

$$l_3^i = \left(\frac{3}{4m^2} \alpha_i^2 - \frac{1}{16m^4} \right) \cos 2m\alpha_i + \left(\frac{1}{2m} \alpha_i^3 - \frac{6}{8m^3} \alpha_i \right) \sin 2m\alpha_i$$

$$l_4^i = \frac{1}{2m} \alpha_i^4 \sin 2m\alpha_i - \frac{2}{m} \left\{ \left[\frac{3}{4m^2} \alpha_i^2 - \frac{6}{16m^4} \right] \sin 2m\alpha_i - \left(\frac{1}{2m} - \frac{1}{8m^3} \alpha_i \right) \cos 2m\alpha_i \right\}$$

$$l_5^i = \frac{1}{2m} \alpha_i^5 \sin 2m\alpha_i - \frac{5}{2m} \left\{ -\frac{1}{2m} \alpha_i^4 \cos 2m\alpha_i + \frac{2}{m} \left(\frac{3}{4m^2} \alpha_i^2 - \frac{1}{16m^4} \right) \cos 2m\alpha_i \right\}$$

$$l_6^i = \frac{1}{2m} \alpha_i^6 \sin 2m\alpha_i - \frac{3}{m} \left\{ \frac{1}{2m} \alpha_i^5 \cos 2m\alpha_i + \frac{5}{2m} \left[\frac{1}{2m} \alpha_i^4 \sin 2m\alpha_i - \left(\frac{6}{4m^3} \alpha_i^2 - \frac{6}{8m^5} \right) \sin 2m\alpha_i - \left(\frac{1}{m^2} \alpha_i^3 - \frac{1}{4m^4} \alpha_i \right) \cos 2m\alpha_i \right] \right\}$$

$$l_7^i = \left(\frac{3}{4m^2} \alpha_i^2 - \frac{3}{16m^4} \right) \sin 2m\alpha_i - \left(\frac{1}{2m} \alpha_i^3 - \frac{1}{8m^3} \alpha_i \right) \cos 2m\alpha_i$$

$$l_8^i = \frac{1}{2m^2} \alpha_i \sin 2m\alpha_i - \left(\frac{1}{2m} \alpha_i^2 - \frac{1}{4m^3} \right) \cos 2m\alpha_i$$

$$l_9^i = \frac{1}{4m^2} \sin 2m\alpha_i - \frac{1}{2m} \alpha_i \cos 2m\alpha_i$$

где A_i^* , B_i^* , C_i^* — коэффициенты параболы $\varphi_5 = A_i^* \alpha^2 + B_i^* \alpha + C_i^*$ на каждом участке постоянства знака $u(\alpha)$, n — число переключений управления.

Значение δ_0 определится из условия равенства нулю выражения (4.4) при известных u_0 , α_i , C_1 , C_2 . Для определения знака u_0 и значений α_i необходимо определить вспомогательные неизвестные ψ_6 и ψ_5 .

В результате интегрирования пятого и шестого уравнений системы (3.3) получим:

1°. При наличии участка оптимальной траектории, находящегося на границе x_3 (τ_1 , τ_2 — точки схода и входа на граничную гиперповерхность

$$\psi_5 = -\psi_0 \alpha - a_1 b_4 Q_1(\alpha) + A_1$$

$$\psi_6 = \psi_0 \frac{\alpha^2}{2} + a_1 b_4 \int_0^\alpha Q_1(\alpha) d\alpha - A_1 \alpha + A_2 - a_1 b_4 Q_2(\alpha)$$

$$(0 \leq \alpha \leq \tau_1)$$

$$\psi_5 = -\psi_0 \alpha - a_1 b_4 Q_1(\alpha) + A_1 + \kappa_1$$

$$\psi_6 = \psi_0 \frac{\alpha^2}{2} + a_1 b_4 \int_0^\alpha Q_1(\alpha) d\alpha - (A_1 + \kappa_1) \alpha + \kappa_1 \tau_1 + A_2 - a_1 b_4 Q_2(\alpha)$$

$$(\tau_1 \leq \alpha \leq \tau_2)$$

$$\psi_5 = -\psi_0 \alpha + A_1 + \kappa_1 + \kappa_2 - a_1 b_4 Q_1(\alpha)$$

$$\Psi_6 = \psi_6 \frac{\alpha^2}{2} - (A_1 + \kappa_1 + \kappa_2) \alpha + \kappa_1 \tau_1 + \kappa_2 \tau_2 + a_1 b_4 \left[Q_2(\alpha) + \int_0^\alpha Q_1(\alpha) d\alpha \right] + A_2$$

$$\left(\tau_2 \leq \alpha \leq \frac{L}{R} \right)$$

$$A_1 = \psi_5(0), \quad A_2 = \psi_6(0)$$

$$Q_1(\alpha) = \int_0^\alpha \frac{\psi_4}{\varphi_5^2 a_1 b_4} [L_1(\alpha) \varphi_5 - \Sigma F_j(\alpha)] d\alpha$$

$$Q_2(\alpha) = \int_0^\alpha \frac{\psi_4}{\varphi_5 a_1 b_4} L_2(\alpha) d\alpha$$

2°. В случае, когда оптимум реализуется на траектории, не достигающей границы x_3

$$\psi_5 = -\psi_0 \alpha - a_1 b_4 Q_1(\alpha) + A_1$$

$$\psi_6 = \psi_0 \frac{\alpha^2}{2} + a_1 b_4 \int_0^\alpha Q_1(\alpha) d\alpha - a_1 b_4 Q_2(\alpha) - A_1 \alpha + A_2$$

Задача об отыскании оптимального закона толщины $\delta(\alpha)$ сводится к определению неизвестных констант $C_1, C_2, A_1, A_2, \kappa_1, \kappa_2, \tau_1, \tau_2, \psi_0, u_0, \alpha_i$ ($i = 1, 2, \dots, n$).

5. При определении неизвестных констант возможны два случая:

1°. Оптимальная траектория выходит на границу x_3 . В этом случае необходимо определить $10 + n$ констант.

Для этого имеем $10 + n$ условий

$$\begin{aligned} \varphi_5(0) = 1, \quad \psi_6(0) = 0, \quad \varphi_5(\tau_0, \tau_1) = \delta_{\min} / \delta_0 \\ \varphi_6(\tau_0, \tau_1) = 0, \quad \psi_5(L/R) = 0, \quad \psi_6(L/R) = 0 \\ \varphi_5(\tau_2, \tau_i) = \delta_{\min} / \delta_0, \quad \varphi_6(\tau_2, \tau_i) = 0 \\ \psi_0 \leq 0, \quad u_0 = \gamma \operatorname{sign} K(\alpha, \varphi) \quad (0 \leq \alpha \leq \alpha_1) \\ K(\alpha_i, \varphi) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n) \end{aligned} \quad (5.1)$$

Кроме того, $u \geq 0$ на участке $[\tau_0, \tau_1], [\tau_2, \tau_i]$.

2°. Оптимальная траектория не имеет участков, лежащих на граничной гиперповерхности x_3 . Тогда справедлив принцип максимума Понтрягина [2] для задачи с подвижными концами и закрепленным временем ($\alpha_1 = L/R$). Число констант уменьшается до $6 + n$

$$C_1, C_2, A_1, A_2, \psi_0, u_0, \alpha_i \quad (i = 1, 2, \dots, n)$$

Граничные условия имеют вид

$$\begin{aligned} \varphi_5(0) = 1, \quad \psi_6(0) = 0, \quad \psi_5(L/R) = 0, \quad \psi_6(L/R) = 0 \\ \psi_0 \leq 0, \quad u_0 = \gamma \operatorname{sign} K(\alpha, \varphi) \quad (0 \leq \alpha \leq \alpha_1) \\ K(\alpha_i, \varphi) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n) \end{aligned} \quad (5.2)$$

Как показывают расчеты, для равномерного внешнего давления оптимум достигается на траектории, выходящей на границу только при $\delta_{\min} / \delta_0 = 1$. При $\delta_{\min} / \delta_0 < 1$ имеет место случай 2°. Поэтому могут рассматриваться только два соответствующих решения.

При $\delta_{\min} / \delta_0 = 1$, поскольку $\varphi_5(0) = 1$, естественно, $\tau_0 = 0$. Это несколько изменяет граничные условия: вместо условия $\psi_6(0) = 0$ необходимо $\varphi_6(0) = 0$. При этом возможны два варианта.

I. Величина $K(0^+, \varphi) > 0$, тогда вследствие условия (3.9) $u \geq 0$ на участке $[\tau_0, \tau_1]$ и отсюда $\gamma \text{sign} K(\alpha, \varphi) = u_0 > 0$, а $\tau_1 = 0$. Вследствие симметрии нагрузки и геометрии $\tau_2 = \tau_i = L/R$. Из условий $\varphi_5(0) = 1$ и $\varphi_6(0) = 0$ определяются C_1 и C_2 , и выражение для $\varphi_5(\alpha)$ приобретает вид

$$\varphi_5(\alpha) = \frac{1}{2}(-1)^i u_0 \alpha^2 + 2u_0 \sum_{p=1}^i [\alpha_p (-1)^{p+1} \alpha + u_0 \alpha_p^2 (-1)^i] + 1 \quad (0 \leq \alpha \leq L/R)$$

Из условия

$$\psi_5(L/R) = 0, \quad A_1 = -\psi_0 L/R + a_1 b_4 Q_1(L/R)$$

а из условия

$$u_0 = \gamma \text{sign} K(\alpha, \varphi) \quad (0 \leq \alpha \leq \alpha_1)$$

и выражения для $K(\alpha, \varphi)$ получим $-\text{sign} A_1 = u_0 / \gamma$ или, учитывая еще и однородность функции H относительно ψ , можно положить

$$A_1 = -\frac{u_0}{\gamma} a_1 b_4$$

Произвольная постоянная A_2 определяется из условия $\psi_6(L/R) = 0$

$$A_2 = a_1 b_4 \left[Q_2\left(\frac{L}{R}\right) - \frac{u_0 L}{\gamma R} - \psi_0 \frac{\alpha^2}{2R^2} - \int_0^{L/R} Q_1(\alpha) d\alpha \right]$$

Наконец, условия

$$K(\alpha_i, \varphi) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n)$$

приводят к системе n уравнений, которой совместно с условием

$$\psi_0 = \frac{R}{L} a_1 b_4 \left[Q_1\left(\frac{L}{R}\right) + \frac{u_0}{\gamma} \right] \leq 0$$

должны удовлетворять оптимальные значения констант α_i , число переключений n и знак u_0 .

II. Величина $K(0^+, \varphi) < 0$. Тогда, $u_0 = 0$ вследствие условия $u \geq 0$ на участке $[\tau_0, \tau_1]$. Следовательно, $\tau_0 = 0$, а τ_1 должно быть определено. Выражения для $\varphi_5(\alpha)$ имеют вид

$$\begin{aligned} \varphi_5(\alpha) &= 1 \quad (0 \leq \alpha \leq \tau_1) \\ \varphi_5(\alpha) &= \frac{1}{2} u_0 (\alpha - \tau_1)^2 + C_1 (\alpha - \tau_1) + C_2 \quad (\tau_1 \leq \alpha \leq \tau_2) \end{aligned}$$

Далее $C_1 = 0$, $C_2 = 1$ из условия $\varphi_5(\tau_1) = 1$, $\varphi_6(\tau_1) = 0$. Так как $u(\tau_1) = u_0 > 0$, то τ_1 определяется из условия $K(\tau_1, \varphi) = 0$.

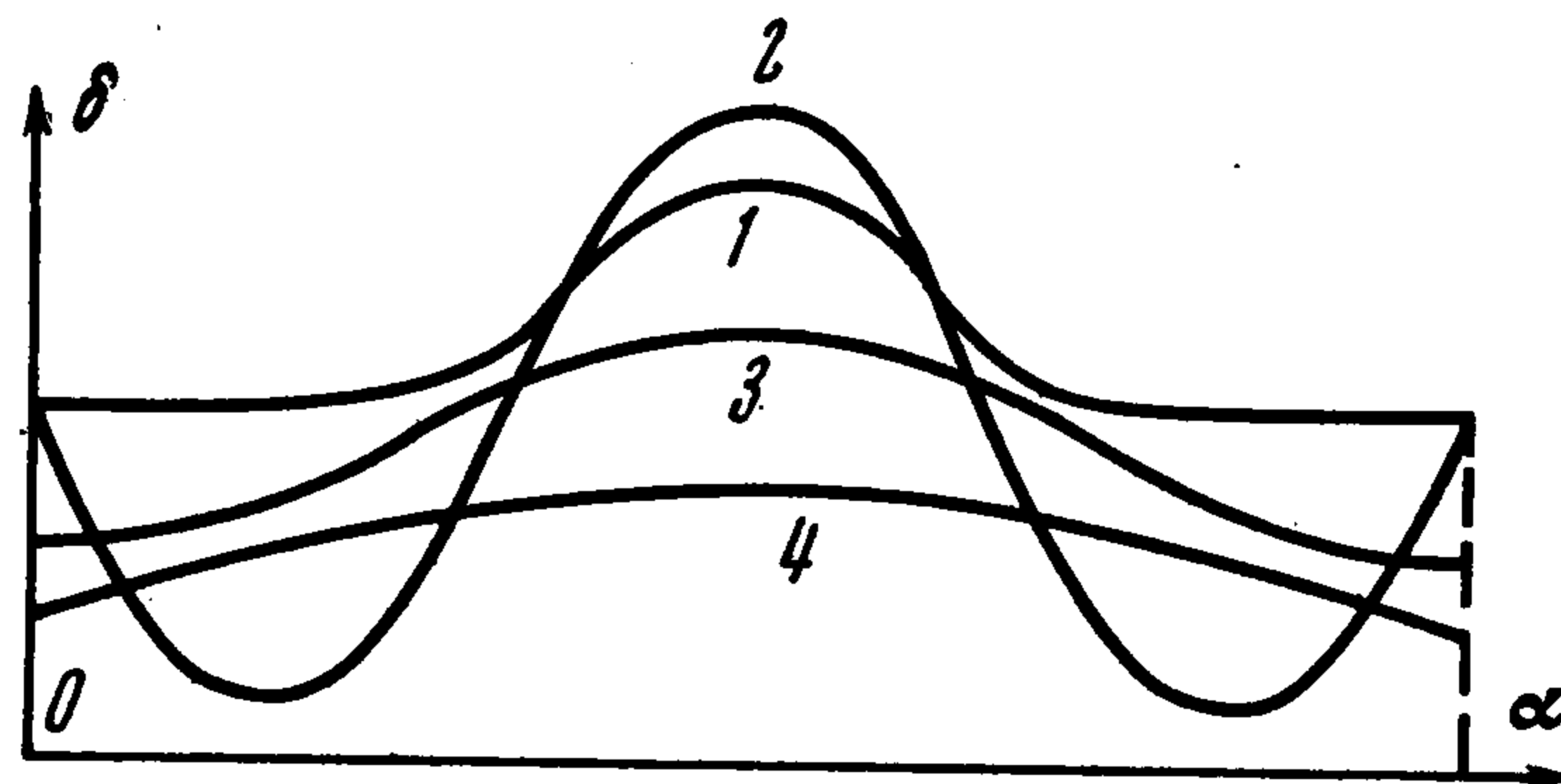
Из условия $\psi_6(0) = 0$ определяется $A_2 = 0$. На участке $0 \leq \alpha \leq \tau_1$ условие $u_0 = -\text{sign} A_1 \gamma$ не выполняется, поэтому в данном случае вследствие однородности $H(\alpha, \varphi, \psi, u)$ относительно ψ принимается $\psi_0 = -a_1 b_4 < 0$, а A_1 определяем из условия $\psi_5(L/R) = 0$. Оставшиеся условия $\varphi_5(\tau_2) = 1$, $\varphi_6(\tau_2) = 0$, $\psi_6(L/R) = 0$, а также $K(\alpha_i, \varphi) = 0$ ($i =$

$= 1, 2, \dots, n$) служат для определения констант κ_1, κ_2 и всех α_i . В случае $\delta_{\min} / \delta_0 < 1$ определение констант интегрирования аналогично случаю $\delta_{\min} / \delta_0 = 1, K(\alpha, \varphi) > 0$. Исключение составляет условие $\varphi_6(0) = 0$, которое заменяется условием $\psi_6(0) = 0$.

Полученные зависимости для определения неизвестных постоянных в общем случае представляют собой систему нелинейных алгебраических уравнений, решение которых трудоемко даже в простейшем случае $n = 1$. Поэтому для решения задачи построен алгоритм вычисления констант на ЭЦВМ «М-220». Программа имеет три разветвления соответственно случаям

- 1) $\delta_{\min} / \delta_0 = 1, K(0, \varphi) > 0$
- 2) $\delta_{\min} / \delta_0 = 1, K(0, \varphi) < 0$
- 3) $\delta_{\min} / \delta_0 < 1$

Расчет ведется, начиная с $\delta = \delta_{\min}$, по зависимостям случая 1).



Для определения α_i используется стандартная программа решения нелинейных алгебраических уравнений. Входящие в выражения $\psi_5(\alpha)$ и $\psi_6(\alpha)$ интегралы берутся численно также при помощи стандартной программы. Полученные значения констант подставляются в выражение (4.4) для проверки. При невыполнении условия I расчет ведется по условию II, если же выражение (4.4) не равно нулю, то происходит прибавление $\delta_{\min} + \Delta\delta$, и расчет начинается сначала для случая 3).

В процессе счета при каждом δ_0 число n определяется путем сравнения нескольких вариантов счета. На фигуре приведены результаты расчета распределения толщины для цилиндрической оболочки при $L/R = 2$ с учетом ограничения $x_3 \leq 0$ и без него.

Кривым 1—4 соответствуют: 1 — $q^0 = \frac{q}{E} \left(\frac{R}{\delta_{\min}} \right) = 0,035, \delta_{\min} = 0,08, x_3 \leq 0$; 2 — $= 0,035, \delta_{\min} = 0,08$, 3 — $q^0 = 0,035, \delta_{\min} = 0,05$, 4 — $q^0 = 0,02, \delta_{\min} = 0,03$.

Поступила 20 IV 1972

ЛИТЕРАТУРА

1. А р о н о в В. П. Принцип максимума для процессов с ограничениями общего вида, I, II. Автоматика и телемеханика, 1967, № 3, 4.
2. П о н т р я г и н Л. С., Б о л т я н с к и й В. Г., Г а м к р е л и д з е О. Б., М и щ е н к о Е. В. Математическая теория оптимальных процессов. М., Физматгиз, 1961.
3. А м о с о в А. А. К расчету пологих оболочек переменной толщины и кривизны. Изв. АН ССР, МТТ, 1969, № 6.