

ДОКРИТИЧЕСКОЕ РАВНОВЕСИЕ ТОНКОЙ ПОЛОГОЙ ОБОЛОЧКИ ВРАЩЕНИЯ И ЕГО УСТОЙЧИВОСТЬ

Л. С. Срубщик

(Ростов-на-Дону)

Дается обоснование асимптотических разложений для осесимметричного докритического равновесия весьма тонкой упругой строго выпуклой оболочки вращения с неподвижным закреплением края и вывод асимптотической оценки для критической нагрузки потери устойчивости этого равновесия при осесимметричной потере устойчивости оболочки. Обсуждается вопрос об области применимости формул для асимптотических значений верхних критических нагрузок, полученных [1,2] методом пограничного слоя.

1. К постановке задачи. Рассматривается система уравнений осесимметричной деформации тонких пологих упругих оболочек вращения [3] с краевыми условиями

$$(1.1) \quad \varepsilon^2 Av - \frac{1}{2} u^2 + \theta u = 0, \quad \varepsilon^2 Au + uv - \theta v + \varphi(r) = 0$$

$$A(\cdot) \equiv -r \frac{d}{dr} \frac{1}{r} \frac{d}{dr} r(\cdot), \quad \varphi(r) = \int_0^r q(t) t dt$$

$$\theta \leq -\alpha^2 r, \quad \alpha = \text{const} > 0, \quad \varepsilon^2 = h\alpha^{-1} [12(1 - \nu^2)]^{-1/2}$$

$$(1.2) \quad \left| \frac{v}{r}, \frac{u}{r} \right|_{r=0} < \infty, \quad \left[\frac{dv}{dr} - \frac{\nu}{r} v \right]_{r=1} = 0$$

$$\left[\frac{du}{dr} + \left(\frac{\nu}{r} + \frac{k}{\varepsilon} \right) u \right]_{r=1} = 0, \quad k \geq 0$$

где k — коэффициент упругого защемления края в неподвижной стенке. При $k = 0$ и $k = \infty$ соответственно формула (1.2) отвечает неподвижному шарнирному закреплению и абсолютно глухой заделке края. Все величины в (1.1), (1.2) безразмерные и связаны с размерными соотношениями, указанными в [1]. Ограничений на знак поперечного давления $q(r)$ не налагается.]

Для формы равновесия в докритической стадии, согласно [1], строятся асимптотические разложения

$$(1.3) \quad v \sim v_\varepsilon \equiv \sum_{i=0}^n \varepsilon^i [v_i(r) + h_i(t)], \quad u \sim u_\varepsilon \equiv \sum_{i=0}^n \varepsilon^i [u_i(r) + g_i(t)]$$

$$t = (1 - r) \varepsilon^{-1}, \quad v_0 = \varphi \theta^{-1}, \quad u_0 = 0$$

Здесь v_i, u_i определяются из алгебраических систем

$$(1.4) \quad \theta u_i - \frac{1}{2} \sum_{k+j=i} u_k u_j + Av_{i-2} = 0, \quad \sum_{k+j=i} u_k v_j - \theta v_i + Au_{i-2} = 0$$

где $u_{-1} = v_{-1} \equiv 0$. Функции краевого эффекта h_i, g_i находятся последовательно из уравнений с краевыми условиями

$$(1.5) \quad \begin{aligned} h_i'' + g_i(\eta_i g_0 - \theta_0) &= t h_{i-1}'' + h_{i-1}' + \sum_{k+j+2=i} t^k h_j - \frac{1}{2} \sum_{m+n=i} g_m g_n + \\ &+ \sum_{l+p=i} t^l \theta_l g_p - \sum_{k+l+j=i} t^l u_{kl} g_j \equiv F_{i1}, \quad g_i'' - \eta_i (h_i g_0 + g_i h_0) + \\ &+ h_i \theta_0 - v_0(1) g_i = t g_{i-1}'' + g_{i-1}' + \sum_{k+j+2=i} t^k g_j + \\ &+ \sum_{m+n=i} h_m g_n + \sum_{m+l+p=i} u_{ml} t^l h_p - \sum_{l+p=i} \theta_l t^l h_p + \sum_{k+l+p=i} v_{kl} t^l g_p \equiv F_{i2} \\ m \neq 0, n \neq 0, p \neq i; \quad \eta_0 &= \frac{1}{2}, \quad \eta_i = 1 \quad (i \geq 1) \end{aligned}$$

$$\{\theta_l, u_{ml}, v_{ml}\} = \frac{(-1)^l}{l!} \frac{d^l}{dr^l} \{\theta, u_m, v_m\}_{r=1}, \quad l = 0, 1, 2, \dots$$

$$(\quad)' = d(\quad)/dt, \quad \{h_i, g_i\}_{t=\varepsilon^{-1} \rightarrow \infty} = 0$$

$$(1.6) \quad \begin{aligned} h_i'(0) &= \left[\frac{dv_{i-1}}{dr} - v_{i-1} \right]_{r=1} - v h_{i-1}(0), \quad h_{-1} = g_{-1} = 0 \\ [g_i' - k g_i]_{t=0} &= \left[\frac{du_{i-1}}{dr} + v u_{i-1} + k u_i \right]_{r=1} + \mu g_{i-1}(0) \end{aligned}$$

Задача (1.5), (1.6) при $i = 0$ имеет тривиальное решение $h_0 = g_0 \equiv 0$, от которого при $\varphi_0 = \varphi(1) < 2\theta_0^2$ не ответвляется новых решений, так как соответствующая линеаризованная задача не имеет собственных значений. В этом случае при $i \geq 1$ для определения h_i, g_i имеем системы линейных дифференциальных уравнений с постоянными коэффициентами. В частности, при $i = 1$ находим

$$(1.7) \quad \begin{aligned} h_1 &= \frac{B}{2ab} \left[a \left(\frac{2a}{z_0} + \frac{Q}{2} \right) x + b \left(\frac{2a}{z_0} + \frac{Q}{2} - 2 \right) y \right] \\ g_1 &= \frac{B}{b} \left[\left(1 - \frac{a}{z_0} \right) x + \frac{by}{z_0} \right], \quad z_0 = 2a + k(-\theta_0)^{-1/2} \\ x &= e^{-a\tau} \sin b\tau, \quad y = e^{-a\tau} \cos b\tau, \quad \tau = \frac{1-r}{\varepsilon} (-\theta_0)^{1/2} \\ Q &= \frac{2\varphi(1)}{\theta_0^2}, \quad B = (-\theta_0)^{-1/2} \left[\frac{d}{dr} (\varphi\theta^{-1}) - v\varphi\theta^{-1} \right]_{r=1} \\ \theta_0 &= \theta(1), \quad a = \left(\frac{4-Q}{8} \right)^{1/2}, \quad b = \left(\frac{4+Q}{8} \right)^{1/2}, \quad \varphi(1) < 2\theta_0^2 \end{aligned}$$

(В (1.5) и (1.7) устранены описки, допущенные в формулах (2.5), (2.9) из [1].)

При $k = 0$ и $k = \infty$ формулы (1.7) переходят в соответствующие формулы (2.9) из [1]. По индукции нетрудно установить, что h_n, g_n состоят из линейных комбинаций элементов вида

$$(1.8) \quad \begin{aligned} t^m \exp [-(j-m)(a \pm ib)\tau], \quad m &= 0, 1, \dots, n-1; \quad i = \\ &= \sqrt{-1} \\ m < j &= 1, 2, \dots, n; \quad \varphi(1) / \theta_0^2 < 2(1-\delta), \quad \delta = o(1) \end{aligned}$$

Построенные асимптотические разложения (1.3) носят формальный характер и отвечают докритическому равновесию лишь при определенных условиях. Ниже проводится обоснование асимптотики при $\varepsilon \rightarrow 0$. Ради простоты изложения рассматриваются только предельные случаи $k = 0$ и $k = \infty$, т. е. краевые условия 3) и 4) в (1.2) из [1].

2. **Обоснование асимптотики.** Из последовательного рассмотрения задач (1.4) вытекает

Лемма 2.1. Пусть $M \geq n$, $\varphi(r) = \varphi_1(r^2)$, $\varphi(0) = 0$ и $z(r) = z_1(r^2)$, где функции $\varphi_1(s)$, $z_1(s)$ соответственно $M+2$ и $M+3$ раза непрерывно дифференцируемы. Тогда решения задач (1.4) — функции u_i, v_i — дважды непрерывно дифференцируемы при $0 \leq r \leq 1$ и имеют место соотношения

$$u_{2k+1} = v_{2k+1} = 0, \quad k = 0, 1, \dots, [\frac{1}{2}(n-1)]; \quad u_{2k} = O(r) \\ v_{2k} = O(r), \quad Au_{2k} = O(r^2), \quad Av_{2k} = O(r^2), \quad k = 0, 1, \dots, [n/2]$$

Введем обозначения

$$(2.1) \quad \varphi_n = \varphi(r) \theta^{-1}(r) + \varepsilon s_2(r, \varepsilon), \quad \psi_n = \varepsilon s_1(r, \varepsilon)$$

$$s_1(r, \varepsilon) = \sum_{i=1}^n \varepsilon^{i-1} u_i + \sum_{i=1}^{N_0} \varepsilon^{i-1} (g_i + \beta_i) + \varepsilon^n \gamma_1$$

$$s_2(r, \varepsilon) = \sum_{i=1}^n \varepsilon^{i-1} v_i + \sum_{i=1}^{n+1} \varepsilon^{i-1} (h_i + \alpha_i) + \varepsilon^n \gamma_2$$

Здесь α_i, β_i — экспоненциального порядка малости по ε бесконечно дифференцируемые монотонные функции, причем $\beta_i(r) = -g_i(\varepsilon^{-1})$, $\alpha_i(r) = -h_i(\varepsilon^{-1})$ при $0 \leq r \leq 0.1$ и $\beta_i(r) = \alpha_i(r) \equiv 0$ при $0.2 \leq r \leq 1$, а произвольные достаточно гладкие функции $\gamma_1(r)$ и $\gamma_2(r)$ удовлетворяют соотношениям

$$|\gamma_1/r, \gamma_2/r|_{r=0} < \infty, \quad \left[\frac{d\gamma_2}{dr} - v\gamma_2 \right]_{r=1} = v h_{n+1}(0) \\ \left[\frac{d\gamma_1}{dr} + v\gamma_1 \right]_{r=1} = -v g_{n+1}(0), \quad N_0 = n+1, \quad k=0$$

Если $k = \infty$, то $N_0 = n$ и $\gamma_1 \equiv 0$. Функции $(\varepsilon^i \beta_i, \varepsilon^i \alpha_i)$ и (γ_1, γ_2) соответственно компенсируют невязки в выполнении граничных условий (1.2) при $r = 0$ и $r = 1$ для разложений $(u_\varepsilon, v_\varepsilon)$. В результате (φ_n, ψ_n) точно удовлетворяют всем краевым условиям задачи и имеют место оценки

$$(2.2) \quad \max \left| \frac{d^\kappa z}{dr^\kappa} \right| < m_1 \varepsilon^{n+1}, \quad \kappa = 0, 1, 2$$

где $z = u_\varepsilon - \varphi_n$ или $z = v_\varepsilon - \varphi_n$. Здесь, как и всюду в п. 2, m_i, c_i — некоторые положительные постоянные, не зависящие от r и ε ; максимум везде берется при $0 \leq r \leq 1$.

Кроме того, применяя лемму 2.1, соотношения

$$(2.3) \quad \max |r^{-1} (g_i + \beta_i)| \leq \max \left| \frac{dg_i}{dr} \right|$$

и аналогичные оценки для h_i , имеем неравенства

$$(2.4) \quad |\varphi_n - \varphi \theta^{-1}| \leq m_2 r \varepsilon, \quad |\psi_n| \leq m_2 r \varepsilon, \quad |\varphi \theta^{-1}| \leq m_0 r$$

Лемма 2.2. Пусть выполняются условия леммы 2.1, $\varepsilon \rightarrow 0$ и δ_2 — сколь угодно малое, не зависящее от ε положительное число, $\delta_2 = o(1)$. Тогда при $Q < 4 - \delta_2^2$ для φ_n, ψ_n имеют место оценки

$$(2.5) \quad F_1(r, \varepsilon) \equiv \varepsilon^2 A \varphi_n - \frac{1}{2} \psi_n^2 + \theta \psi_n = O(r \varepsilon^{n+1}) \\ F_2(r, \varepsilon) \equiv \varepsilon^2 A \psi_n + \varphi_n \psi_n - \theta \varphi_n + \varphi(r) = O(r \varepsilon^{n+1}) \\ (|F_1(r, \varepsilon)| \leq m_3 r \varepsilon^{n+1}, \quad |F_2(r, \varepsilon)| \leq m_3 r \varepsilon^{n+1})$$

Доказательство. Подставим (2.1) в (1.1) и, используя (1.4), получим

$$(2.6) \quad F_1(r, \varepsilon) = \sum_{i=1}^{n+1} \varepsilon^{i+2} A h_i^\circ - \sum_{m+k=1}^{n+N_0} \varepsilon^{m+k} u_m g_k^\circ - \frac{1}{2} \sum_{j+k=2}^{2N_0} \varepsilon^{j+k} g_j^\circ g_k^\circ + \\ + \theta \sum_{k=1}^{N_0} \varepsilon^k g_k^\circ + \varepsilon^{n+3} A \gamma_2 + \varepsilon^{n+1} \gamma_1 \left[- \sum_{m=1}^n \varepsilon^m u_m - \sum_{k=1}^n \varepsilon^k g_k^\circ + \theta - \frac{1}{2} \varepsilon^{n+1} \gamma_1 \right] \\ g_k^\circ = g_k + \beta_k, \quad h_k^\circ = h_k + \alpha_k, \quad 1 \leq m \leq n, \quad 1 \leq j, \quad k \leq N_0$$

Выражение для $F_2(r, \varepsilon)$ имеет аналогичный вид. Рассмотрим правую часть (2.6) при $r \in [0, 0.25]$. Заметим, что при $y_i \approx g_i^\circ$ или $y_i = h_i^\circ$ имеют место соотношения

$$(2.7) \quad \lim_{r \rightarrow 0} \frac{A y_i}{r} = - \frac{3}{2} \frac{d^2 y_i}{dr^2} \Big|_{r=0}, \quad \left| \frac{A y_i}{r} \right| \leq \frac{5}{2} \max \left| \frac{d^2 y_i}{dr^2} \right|$$

Теперь, используя (2.3), (2.7) и учитывая, что при $Q < 4 - \delta_2^2$ на отрезке $[0, 0.25]$ погранслои h_i, g_i вместе со своими производными стремятся к нулю быстрее, чем любая степень ε , устанавливаем (2.5). При $r \in [0.25, 1]$ оценка (2.5) вытекает из (2.6) после перехода к переменной t при помощи (1.5), (1.6) и оценок для элементов вида (1.8).

Теорема 2.1. Пусть выполняются условия леммы 2.1 при $M > 7$ ($M = N + 4$), $\varepsilon \rightarrow 0$ и δ — сколь угодно малое, не зависящее от ε положительное число ($\delta = o(1)$) и

$$(2.8) \quad \max [\varphi(r) \theta^{-2}(r)] \leq 2(1 - \delta)$$

Тогда найдется значение ε_1 , такое, что при $0 < \varepsilon < \varepsilon_1$ и достаточно малой окрестности асимптотических разложений $(v_\varepsilon, u_\varepsilon)$ из (1.3) для каждой из задач (1.1), (1.2) существует единственное решение (v, u) , для которого при $n = 0, 1, \dots, N$ справедливы оценки

$$(2.9) \quad \max |v - v_\varepsilon| \leq m \varepsilon^{n+1}, \quad \max |u - u_\varepsilon| \leq m \varepsilon^{n+1}$$

Кроме того, при $n = N + j$ ($j = 1, 2, 3, 4$) имеем

$$\max |v - v_\varepsilon| \leq m \varepsilon^{N+1}, \quad \max |u - u_\varepsilon| \leq m \varepsilon^{N+1}$$

Доказательство. Применим метод обоснования асимптотики, развитый в работах [4, 5]. Задачу (1.1), (1.2) будем рассматривать как операторное уравнение]

$$(2.10) \quad P(V) = 0, \quad V \equiv (v, u)$$

Здесь V — решение, а оператор P определяется левой частью системы (1.1) и действует из пространства X , замыкания множества гладких вектор-функций $V \equiv (v, u)$, удовлетворяющих краевым условиям (1.1), (1.2), по норме

$$\|V\|_X^2 = \int_0^1 [(Av)^2 + (Au)^2] dr$$

в пространстве Y , вектор-функций V с конечной нормой

$$\|V\|_Y^2 = \int_0^1 (v^2 + u^2) dr = \|v\|^2 + \|u\|^2$$

Согласно [4,5], для обоснования асимптотики надо доказать, что при $\varepsilon \rightarrow 0$ выполняется неравенство

$$(2.11) \quad \|P(V_\varepsilon)\|_Y \| [P'_{V_\varepsilon}]^{-1} \|_{(Y \rightarrow X)}^2 \|P''\|_{(X \rightarrow (X \rightarrow Y))} < 1/2$$

где $V_\varepsilon \equiv (\varphi_n, \psi_n)$ — асимптотические разложения, P'_{V_ε} — производная Фреше на элементе V_ε и P'' — вторая производная оператора P .

Лемма 2.3. Пусть выполняются условия леммы 2.2. Тогда имеют место оценки

$$(2.12) \quad \|P(V_\varepsilon)\|_Y \leq c_1 \varepsilon^{n+1}, \quad \|P''\| \leq c_3, \quad V_\varepsilon \equiv (\varphi_n, \psi_n)$$

Лемма 2.4. Пусть выполняются условия теоремы 2.1. Тогда имеет место оценка

$$(2.13) \quad \| [P'_{V_\varepsilon}]^{-1} \|_{(Y \rightarrow X)} \leq c_2 \varepsilon^{-4}$$

Доказательство. Рассмотрим систему уравнений

$$(2.14) \quad P'_{V_\varepsilon}(V) = f, \quad f = (f_1, f_2), \quad V \equiv (v, u)$$

$$P'_{V_\varepsilon}(V) = \left\{ \varepsilon^2 A v - \varepsilon s_1 u + \theta u, \varepsilon^2 A u + \frac{\varphi u}{\theta} + \varepsilon s_2 u + \varepsilon s_1 v - \theta v \right\}$$

где P'_{V_ε} — производная Фреше на элементе V_ε .

При $k = \infty$ умножим первое уравнение (2.14) на $v - 2u + \delta u$, а второе — на $u + \varepsilon v$. Складывая и интегрируя по частям, с учетом краевых условий находим

$$(2.15) \quad \begin{aligned} & \varepsilon^2 I_1 + (2 - \delta) I_2 + \varepsilon I_3 + \int_0^1 \varphi \theta^{-1} u^2 dr - \varepsilon^2 v^2(1) + I_4 + \\ & + I_5 + I_6 - \varepsilon^3 v(1) u'(1) = \int_0^1 [f_1(v - 2u + \delta u) + f_2(u + \varepsilon v)] dr \\ & I_1 = \int_0^1 \left(r v'^2 + r u'^2 + \frac{v^2}{r} + \frac{u^2}{r} \right) dr, \quad I_2 = - \int_0^1 \theta u^2 dr \geq 0 \\ & I_3 = - \int_0^1 \theta v^2 dr \geq 0, \quad I_4 = \varepsilon \int_0^1 \varphi \theta^{-1} u v dr \\ & I_5 = \varepsilon \int_0^1 [s_2 u^2 + (2 - \delta) s_1 u^2 + \varepsilon s_2 u v + \varepsilon s_1 v^2] dr \\ & I_6 = \varepsilon^2 (\delta + \varepsilon - 2) \int_0^1 \left(r v' u' + \frac{u v}{r} \right) dr \end{aligned}$$

Отметим следующие неравенства:

$$(2.16) \quad \begin{aligned} & \varepsilon^2 v^2(1) \leq \varepsilon^{3/2} m_1 I_1 + \varepsilon^{3/2} m_2 I_3, \quad |I_4| \leq m_3 (\varepsilon^{1/2} I_2 + \varepsilon^{3/2} I_3) \\ & |I_5| \leq m_4 \varepsilon (I_2 + \varepsilon I_3) \\ & |I_6| \leq \varepsilon^2 (1 - 1/4 \delta) I_1, \quad m_1 = \theta_0^{-2} \max(\theta^2 r^{-1}) \\ & m_2 = \theta_0^{-2} \max(|\theta| + 2\varepsilon^{1/2} |\theta'|), \quad m_3 = 1/2 \max|\varphi \theta^{-2}| \\ & m_4 = 2 \max[\theta^{-1} (|s_1| + |s_2|)], \quad \varepsilon < 1/2 \delta \end{aligned}$$

Чтобы оценить слагаемое $v(1)u'(1)$, умножим второе уравнение из (2.14) на ru' , проинтегрируем от 0 до 1 и применим неравенство Коши—Буняковского. В результате

получим

$$(2.17) \quad |\varepsilon^3 u'(1)v(1)| \leq \varepsilon^2 m_7 v^2(1) + 1/4 \varepsilon^{3/2} (3\varepsilon I_1 + I_2 + I_3 + \|r^{1/2} f_2\|^2), \quad m_7 = 1/2 + m_5^2$$

$$m_5 = \max \left(\left| \frac{r\varphi^2}{\theta^3} \right|^{1/4} + \varepsilon^{1/2} \left| \frac{rs_2^2}{\theta} \right|, \quad |r\theta|^{1/4} + \varepsilon^{1/2} \left| \frac{rs_1^2}{\theta} \right|^{1/4} \right)$$

Наконец, используя (2.16) и (2.17), из (2.15) имеем

$$(2.18) \quad 1/8 \varepsilon^2 \delta I_1 + 2(1 - \delta) I_2 + \varepsilon(1 - \delta) I_3 + \int_0^1 \varphi \theta^{-1} u^2 dr \leq$$

$$\leq \|f_1\| \|v - 2u + \delta u\| + \|f_2\| \|u + \varepsilon v\| + 1/4 \varepsilon^{3/2} \|r^{1/2} f_2\|^2$$

При этом ε удовлетворяет условию

$$\varepsilon^{1/2} (m_2 + m_3 + m_4 \varepsilon^{1/2} + m_2 m_7 + \varepsilon^2 m_1 + \varepsilon^2 m_1 m_7) < \delta$$

Применяя (2.8), из (2.18) получаем оценку

$$(2.19) \quad \max |u| + \max |v| \leq m_8 \varepsilon^{-2} \|f\|_Y$$

Теперь (2.13) выводится при помощи (2.19) из (2.14) аналогично [5].

В случае $k = 0$ оценка (2.13) получена в [1] для частного случая $\theta = -\lambda r$, $\varphi(r) = 1/2 q r^2$. В общем случае умножим первое уравнение системы (2.14) на $\delta_1 v - u$, а второе — на $\delta_1 u + v$, где δ_1 — некоторое малое положительное число. Интегрируя от 0 до 1 и складывая, получим

$$(2.20) \quad \delta_1 \varepsilon^2 [I_1 + v u^2(1) - v v^2(1)] + 2v \varepsilon^2 u(1)v(1) + I_2 + I_3 + \delta_1 \int_0^1 \varphi \theta^{-1} u^2 dr + \int_0^1 \varphi \theta^{-1} u v dr + I_7 = \int_0^1 [(\delta_1 f_1 + f_2)v + (\delta_1 f_2 - f_1)u] dr$$

$$I_7 = \varepsilon \int_0^1 (\delta_1 s_2 u^2 + \delta_1 s_2 u v + s_1 v^2 + s_1 u^2) dr$$

(Здесь устранена описка в формуле (5.7) работы [1], где в подынтегральном выражении вида I_7 вместо $s_2 u v + s_1 v u$ должно быть $\delta_1 s_2 u v + s_1 u^2$.) Применяя оценку

$$|I_7| \leq m_9 \varepsilon (I_2 + I_3), \quad m_9 = \max (|s_1| + 1.5 \delta_1 |s_2|) \theta^{-1}$$

и первое неравенство в (2.16), из (2.20) выводим

$$0.5 \delta_1 \varepsilon^2 I_1 + (1 - 4 \delta_1^2) (I_2 + I_3) - (0.5 + \delta_1) (I_2 + I_3) \times$$

$$\times \max |\varphi \theta^{-2}| \leq (\|f_1\| + \|f_2\|) (\|v\| + \|u\|)$$

где ε удовлетворяет условиям

$$4m_1 \varepsilon^{1/2} < \delta_1, \quad (2v + \delta_1) m_2 \varepsilon^{3/2} < 4\delta_1^2$$

Полагая $\delta = 2\delta_1$ и учитывая (2.8), отсюда находим (2.19) и аналогично [5] оценку (2.13).

При помощи (2.12), (2.13) проверяем, что все условия теоремы 3.2 из [5] и, в частности, условия (2.11) выполняются при $k = M$, $m = 4$, если $M > 7$ и ε достаточно мало ($0 < \varepsilon < \varepsilon_1$). Поэтому задача (2.10) имеет решение, для которого справедлива оценка $\|V - V_\varepsilon\| \leq m \varepsilon^{M-3}$. Теперь, применяя неравенство треугольника, аналогично [5] получаем оценки (2.9).

3. Асимптотические оценки для верхней критической нагрузки. Из теоремы 2.1 вытекают оценки снизу для асимптотического значения верхней критической нагрузки при осесимметричном прощелкивании оболочек с неподвижным закреплением края. Предположим, для простоты, что функция нагрузки зависит от одного параметра ρ , т. е. $\varphi(r, \rho)$ и $\varphi(r, 0) = 0$.

Теорема 3.1. Пусть выполняются условия теоремы 2.1, $\varepsilon \rightarrow 0$ и δ — сколь угодно малое, не зависящее от ε положительное число ($\delta = o(1)$). Тогда верхнее критическое значение ρ^* [1] для задачи (1.1), (1.2) удовлетворяет неравенству

$$\max [\varphi(r, \rho^*) \theta^{-2}(r)] > 2(1 - \delta)$$

Теорема непосредственно следует из того факта, что при условии (2.8) в окрестности V_ε существует единственное решение.

После работ А. В. Погорелова хорошо известно, что достаточно тонкие строго выпуклые оболочки могут терять устойчивость с образованием локальных вмятин вдали от края («принцип В» [6], см. также работы [7-9]). В статьях автора [1, 2] рассматривался тип потери устойчивости, который соответствует локальному выпучиванию оболочки вблизи края. Поэтому критические значения, указанные в [1, 2], следует рассматривать как асимптотические значения верхних критических нагрузок локального выпучивания вблизи края в предположении, что число азимутальных волн не слишком быстро нарастает при $\varepsilon \rightarrow 0$. Эти нагрузки в общем случае дают лишь асимптотическую оценку сверху для верхней критической нагрузки, определяемой как наименьшая точка ветвления. В случае, когда локальные вмятины не успевают образоваться, верхняя критическая нагрузка не только оценивается, а точно определяется критической нагрузкой потери устойчивости в зоне краевого эффекта. Этот случай имеет место при осесимметричной деформации сферической оболочки под равномерным внешним давлением при подвижной шарнирной опоре и скользящем закреплении края [1], а также в случае неподвижного закрепления края [9], когда образование локальных вмятин происходит с выпучиванием любой части внутри оболочки и на краю при асимптотически совпадающих значениях давления. Таким образом, формула (4.4) в [1] должна применяться, когда функция $\varphi\theta^{-2}$ имеет максимум при $r = 1$.

В общем случае, когда максимум $\varphi\theta^{-2}$ достигается внутри области в точке r_* и вмятина не мала ($r \geq r_*$, $r_*\varepsilon^{-1} \gg 1$ — локальное выпучивание начинается вдали от полюса оболочки), в работе [9] для задачи (1.1), (1.2) для верхней критической нагрузки формально получена асимптотическая формула

$$(3.1) \quad \sup_r (\varphi(r, \rho^*) \theta^{-2}(r)) = 2$$

В случае гладкости $\varphi\theta^{-2}$ теорема 3.1 гарантирует, что эта формула дает точную оценку снизу для ρ^* , когда указанный максимум достигается при $0 \leq r \leq 1$.

Пусть далее индексы $j = 1-4$ соответствуют краевым условиям 1) — 4) в (1.2) из [1]. Тогда при краевых условиях 1) и 2) верхняя критическая нагрузка Ω_j^* (как наименьшая точка ветвления при $\varepsilon \rightarrow 0$) определяется формулами

$$(3.2) \quad \Omega_j^* = \min(\rho^*, \rho_j^*), \quad j = 1, 2$$

где ρ_1^* и ρ_2^* определяются из соотношений [1]

$$\varphi(1, \rho_1^*) \theta^{-2}(1) = 0.3965, \quad \varphi(1, \rho_2^*) \theta^{-2}(1) = 0.8835$$

Приведем примеры численных расчетов для сферических оболочек ($\theta = -r$) под действием переменных по радиусу нагрузок. Пусть $q = 4\rho(1 - r^2)$. При $b = 30, 75, 150, 250$ в случаях 1) — 4) соответственно для критических значений имеем $\rho_1^c = 0.366, 0.384, 0.390, 0.392$; $\rho_2^c =$

$= 0.780, 0.843, 0.864, 0.872$; $\rho_{3,4}^c = 1.052, 1.010, 1.005, 1.003$. Эти результаты хорошо согласуются с формулами (3.1), (3.2), которые дают асимптотические значения $\rho_1^c(\infty) = 0.396$, $\rho_2^c(\infty) = 0.883$, $\rho_{3,4}^c(\infty) = 1.00$. Численные результаты для ρ_4^c при $b \leq 12$ даны в [10]. Пусть $q = 4pr^2$. Тогда численные расчеты для критических значений ρ_j^c дают расхождение до 5% с асимптотическими значениями соответственно для $j = 1, 2, 3, 4$ при $b \geq 20, 40, 100, 400$. Здесь при неподвижном закреплении края $\rho_{3,4}^c(b)$ медленно выходят на асимптотику.

При учете неосесимметричных деформаций [10-13] верхней критической нагрузке могут соответствовать как симметричные, так и несимметричные (с различным числом азимутальных волн) формы потери устойчивости. Результат довольно сложным образом зависит от формы оболочки и распределения давления¹. В качестве примера неосесимметричной потери устойчивости укажем сферические оболочки с одним из распределений давления: $4p \sin(\pi r / 2)$, $4pr^m$, $4p(1 + r^m)$, $m = 2, 4$. В этих случаях численные и асимптотические расчеты с применением формул (1.3), (1.7) показывают, что критические нагрузки выпучивания по неосесимметричным формам ρ_j^H меньше соответствующих нагрузок осесимметричной потери устойчивости ρ_j^c . Вместе с тем при внешнем давлении $4p(1 - \alpha r^2)$ в зависимости от параметра α возможны как осесимметричная, так и неосесимметричные формы потери устойчивости, что следует из приводимых ниже результатов

α	$\rho_{3,4}^c(\infty)$	$\rho_3^H(\infty)$	σ_3^*	$\rho_4^H(\infty)$	σ_4^*
0.1	1.0	0.793	0.613	0.912	0.705
0.2	1.0	0.897	0.568	1.036	0.644
0.3	1.0	1.025	0.519	1.170	0.580

При $0.3 \leq \alpha \leq 1.0$ потеря устойчивости происходит по осесимметричным формам, причем $\rho_{3,4}^c(\infty) = 1.0$. Здесь $\sigma_i^* = \lim n^2 / b^2$ при $n \rightarrow \infty$, $b \rightarrow \infty$.

4. Пологая сферическая оболочка при равномерном внешнем давлении. Как известно, критические давления равномерно нагруженных сферических оболочек определяются формулой

$$(4.1) \quad p_i(b) = \frac{2E q_i(b)}{\sqrt{3(1-\nu^2)}} \left(\frac{h}{R}\right)^2, \quad b^2 = \sqrt{12(1-\nu^2)} \frac{E a^2}{hR}$$

где h — толщина оболочки, R — радиус сферы, a — радиус опорного контура, ν — коэффициент Пуассона, E — модуль Юнга. Значения $q_i(b)$ для осесимметричной потери устойчивости вычислялись многими авторами и найдены в [10] для $b \leq 60$ при $i = 1$ и $b \leq 42$ при $i = 2, 3, 4$. Для больших b критические давления выходят на асимптотические значения [6, 1]

$$(4.2) \quad q_1(\infty) = 0.198, \quad q_2(\infty) = 0.442, \quad q_3(\infty) = q_4(\infty) = 1.0$$

¹ См. работу [21], а также статью: Бермус И. М., Срубщик Л. С. Применение численных и асимптотических методов для расчета верхних критических нагрузок упругих сферических оболочек. Ростовск. ун-т, 1979, деп. ВИНТИ, № 2378-79.

Для определения границ применимости асимптотики на БЭСМ-6 были проведены численные расчеты верхних критических давлений для $b \leq 300$.

Численная программа была составлена по модифицированному алгоритму работы [13] и проверялась для $b \leq 42$ при сравнении с результатами [10]. Под критическим значением q_i принималось значение q , при котором в интервале $(q_i, q_i + \Delta q)$, где $\Delta q < 10^{-4}$, происходила смена знака функции

$$D(q) = \frac{\det B_2}{|\det B_2|} \prod_{i=2}^N \frac{\det(B_i + A_i Q_{i-1})}{|\det(B_i + A_i Q_{i-1})|} \det(G + HQ_N - GQ_{N-1}Q_N)$$

где сохранены обозначения работы [13]. Часть найденных значений $q_n^0 = 10^4 \times q_n(b)$ для $\nu = 0.33$ помещена ниже

b	60	100	150	250
q_1^0	1945	1958	1965	1970
q_2^0	4343	4376	4393	4405
q_3^0	9722	9845	9900	9942
q_4^0	9829	9996	10000	9985

Для подвижного закрепления края ($i = 1, 2$) расхождение численных и асимптотических значений [1] не превышает 5% при $b \geq 20$ и 1% при $b \geq 100$. Для неподвижного шарнирного закрепления это расхождение не более 4% при $b \geq 45$ и 1% при $b \geq 150$, а в случае глухой заделки края [6] не более 5% при $b \geq 30$ и 1% при $b \geq 85$.

Отметим, что осесимметричная потеря устойчивости, как правило, в этой задаче связана с явлением прощелкивания, т. е. критические значения являются предельными точками. Исключение представляют точки слияния $q_4(b)$ при $b_1 = 8.348$, $b_2 = 14.987$, обнаруженные в [14]. Исследование при помощи метода пристрелки показало, что $q_4(b_1)$ и $q_4(b_2)$ являются точками бифуркации. (При $b \geq 15$ аналогичное исследование не проводилось.)

Из теорем 2.1 и 3.1 для равномерно нагруженных сферических оболочек вытекает.

Теорема 4.1. Пусть $\varepsilon \rightarrow 0$ и $\theta = -\lambda r$, $\lambda = a/R$, $\varphi(r) = \frac{1}{2}qr^2$. Тогда для сколь угодно малого $\delta > 0$ ($\delta = o(1)$) найдется такое значение ε_1 , что при $0 < \varepsilon < \varepsilon_1$ в задаче (1.1), (1.2) верхнее критическое давление q^* удовлетворяет неравенству $q^* \geq 4\lambda^2 - \delta$. При этом для всех $q < 4\lambda^2 - \delta$ в достаточно малой окрестности $v_\varepsilon, u_\varepsilon$ из (1.3) существует только одно решение и при $n = 0, 1, 2, \dots$ справедливы оценки

$$(4.3) \quad \max |v - v_\varepsilon| \leq m\varepsilon^{n+1}, \quad \max |u - u_\varepsilon| \leq m\varepsilon^{n+1}$$

Здесь устранена неточность, допущенная автором при формулировке этой теоремы в случае 3) в (1.2) (см. [1], стр. 712). Вместо $\delta = O(\varepsilon)$ в [1] должно быть $\delta = o(1)$.

Отметим, что (4.3) в случае $k = 0$ улучшает аналогичную оценку (5.2) в [1]. При $k > 0$ в (1.2) теорема формулируется впервые. Строгое доказательство оценки сверху для $q_3(\infty)$ и $q_4(\infty)$ автору неизвестно.

Применяя уравнения Маргерра — Власова к задаче о равномерно нагруженной сферической оболочке при глухой заделке края, Хуан [11] вычислил критические давления $p_H(b)$, при которых осесимметричная форма равновесия может выпучиваться в неосесимметричные формы. В частности, при $b \rightarrow \infty$, $n \rightarrow \infty$ было найдено соответствующее асимптотическое значение $p_H(\infty) = 0.810 p_4(\infty)$, $n^2 b^{-2} \equiv \sigma \rightarrow 0.728$, где n — номер гармоники собственной функции, отвечающей значению $p_H(b)$ (здесь приведено исправленное значение $p_H(\infty)$ [12]). Отметим также, что значения $p_H(\infty)$ в зависимости от k даны в [21].

Экспериментальные данные [15] оказались близкими к критическим нагрузкам Хуана, однако они ничего не дают в пользу результатов неосесимметричной теории. В самом деле, согласно расчетам [11], потеря устойчивости для $b \geq 5.5$ должна носить неосесимметричный характер и число n (волн в азимутальном направлении) должно расти вместе с b , а в экспериментах [15] при $b \geq 5.5$ из девяти оболочек шесть имели после опыта осесимметричную форму, а остальные три с $n = 1$, как показано в [16], могли быть неупругими при нагрузках, близких к критическим значениям. Кроме того, все испытанные оболочки в [15] не удовлетворяли критерию пологости.

Более поздние и прецизионные эксперименты [16–20] не подтвердили теорию Хуана, но показали хорошее согласие с существующей симметричной теорией. В частности, описано [20] экспериментально наблюдаемое явление осесимметричного краевого эффекта.

Выяснение причин такого несоответствия экспериментальных данных и результатов теории требует дополнительных исследований.

Автор благодарит В. И. Юдовича за обсуждение работы.

Поступила 13 III 1978

ЛИТЕРАТУРА

1. Срубщик Л. С. Асимптотический метод определения критических нагрузок потери устойчивости пологих строго выпуклых оболочек вращения. ПММ, 1972, т. 36, вып. 4.
2. Срубщик Л. С. О потере устойчивости несимметричных строго выпуклых тонких пологих оболочек. ПММ, 1973, т. 37, вып. 1.
3. Феодосьев В. И. Упругие элементы точного приборостроения. М., Оборонгиз, 1949.
4. Срубщик Л. С., Юдович В. И. Асимптотическое интегрирование системы уравнений большого прогиба симметрично загруженных оболочек вращения. ПММ, 1962, т. 26, вып. 5.
5. Срубщик Л. С. Нежесткость сферической оболочки. ПММ, 1967, т. 31, вып. 4.
6. Погорелов А. В. Геометрическая теория устойчивости оболочек. М., «Наука», 1966.
7. Воронич И. И. Некоторые вопросы устойчивости оболочек в большом. Докл. АН СССР, 1958, т. 122, № 1.
8. Жуков М. Ю., Срубщик Л. С. Поведение замкнутой сферической оболочки после потери устойчивости. ПММ, 1971, т. 35, вып. 5.
9. Бабенко В. И. Асимптотический анализ послекритического поведения пологих строго выпуклых оболочек вращения. В сб.: Математическая физика и функциональный анализ. Вып. 4, Харьков, 1973.
10. Валишвили Н. В. Методы расчета оболочек вращения на ЭЦВМ. М., «Машиностроение», 1976.
11. Huang Nai-Chien. Unsymmetrical buckling of thin shallow spherical shells. Trans. ASME. Ser. E. J. Appl. Mech., 1964, vol. 31, No. 3.
12. Григолюк Э. И., Липовцев Ю. В. Локальная устойчивость упругих оболочек вращения. Инж. ж. МТТ, 1968, № 6.
13. Fitch J. R. The buckling and post-buckling behavior of spherical caps under concentrated load. Internat. J. Solids and Struct., 1968, vol. 4, No. 4, p. 421–446.
14. Keller H. B., Wolfe A. W. On the equilibrium states and buckling mechanism of spherical shells. J. Soc. Indust. and Appl. Math., 1965, vol. 13, No. 3, p. 674–705.
15. Krenzke M. A., Kiernan T. J. Elastic stability of near-perfect shallow spherical shells. AIAA J., 1963, vol. 1, No. 12. (Рус. перев.: Ракетная техника и космонавтика, 1963, № 12.)
16. Parmeter R. R. Unsymmetric buckling of thin shallow spherical shells. Trans. ASME. Ser. E. J. Appl. Mech., 1965, vol. 32, No. 2. (Рус. перев.: Прикл. механика, 1965, № 2.)

17. Погорелов А. В. Исследование потери устойчивости сферической оболочки под внешним давлением. Докл. АН СССР, 1971, т. 200, № 4.
18. Ewan-Iwanowski R. M., Loo T. C., Chia C. Y. Influence of imperfections on mechanism of buckling of shallow spherical shells. Office Aerospace Res. Aerospace Res. Laboratory Technical Report AFFDL-TR-8, 1965.
19. Tillman S. C. On the buckling behaviour of shallow spherical caps under uniform pressure load. Internat. J. Solids and Struct., 1970, vol. 6, No. 1, p. 37—52.
20. Sunakawa M., Ichida K. A high precision experiment on the buckling of spherical caps subjected to external pressure. Rept Inst. of Space and Aeronaut. Sci., 1974, No. 508.
21. Бермус И. М., Срубцик Л. С. Асимптотические формулы для расчета верхних критических нагрузок пологих сферических оболочек и границы их применимости. В сб.: Устойчивость пространственных конструкций. Киев, Киевск. инж.-строит. ин-т, 1978, стр. 39—43.