

АСИМПТОТИЧЕСКОЕ ИНТЕГРИРОВАНИЕ УРАВНЕНИЙ СТАТИЧЕСКОЙ УСТОЙЧИВОСТИ КОНИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ ВРАЩЕНИЯ

Н. А. Алумяэ

(Таллин)

Рассматривается определение критической нагрузки тонкой упругой конической оболочки вращения, находящейся под действием всестороннего внешнего давления. Задача сводится к определению наименьшего собственного значения системы обыкновенных дифференциальных уравнений (1.2) при краевых условиях (1.4) или (1.3). Формулируется также упрощенная задача, заключающаяся в определении наименьшего собственного значения системы (2.1) при краевых условиях (2.2) или (2.3). Для решения этих задач применяется метод асимптотического интегрирования, причем в качестве «эталонного» уравнения используется уравнение (4.1), которое в случае упрощенной задачи (2.1) и (2.2) интегрируется в цилиндрических функциях. Решение упрощенной задачи позволяет проанализировать решение основной задачи и выяснить погрешность решения, возникающую при упрощении системы (1.2). В качестве примера рассматривается замкнутая в вершине оболочка.

1. Основные соотношения. Рассмотрим упругую коническую оболочку вращения с постоянной толщиной t , углом конусности β и радиусом кривизны срединной поверхности у некоторой произвольно выбранной «основной» параллели $l_0 \operatorname{tg} \beta$. Отнесем срединную поверхность к гауссовым координатам x, θ , где x — безразмерная координата, принимающая значение 0 в вершине конуса и значение 1 на «основной» параллели, а θ — угол долготы образующей.

Предположим, что оболочка замкнута плоскими днищами и находится под действием всестороннего равномерно распределенного внешнего давления q . Найдем критическое значение внешнего давления $q = q_{\text{кр}}$, при котором, кроме осесимметричного начального напряженного состояния, существует еще по крайней мере одно неосесимметричное состояние равновесия, бесконечно близкое к начальному состоянию.

Предположим, что круговая частота изменения напряженного состояния после потери устойчивости начального состояния при обходе оболочки по параллели будет k . Введем следующие обозначения:

$$\varepsilon^2 = \frac{\operatorname{tg} \beta}{\sqrt{12(1-\nu^2)}} \frac{t}{l_0}, \quad P = \frac{\varepsilon k^2}{\sin^2 \beta}, \quad \sigma = \frac{q_{\text{кр}} l_0}{\varepsilon^3 E t} \operatorname{tg}^3 \beta \quad (1.1)$$

где E — модель упругости, ν — коэффициент поперечного расширения. В дальнейшем предполагается, что ε — малая величина.

Определение критического давления по теории Х. М. Муштари [1] и В. З. Власова [2] сводится к определению наименьшего собственного значения σ системы дифференциальных уравнений

$$A\varphi + \psi'' = 0, \quad -\varphi'' + A\psi - \sigma B\psi = 0 \quad (1.2)$$

где A и B — дифференциальные выражения

$$\begin{aligned} Ay &= \varepsilon^2 (xy'')'' - 2p\varepsilon \left(\frac{1}{x} y'\right)' + \frac{p^2}{x^3} y & (y = \varphi, \psi) \\ B\psi &= p\psi - \frac{\varepsilon}{2} (x^2\psi')' \end{aligned} \quad (1.3)$$

причем штрихи обозначают дифференцирование по аргументу x ; функция $\psi = \psi(x)$ — прогиб точки срединной поверхности, а $\varphi = \varphi(x)$ — функция тангенциальных усилий. Краевые условия к системе (1.2) зависят от упругих свойств замыкающих оболочку торцевых диафрагм; в случае жесткой диафрагмы имеем в рамках точности уравнений (1.2)

$$\begin{aligned} p\psi - \varepsilon x\psi' &= 0, & \varepsilon [\varepsilon x^2\varphi'' - \nu \varepsilon x\varphi' + \nu p\varphi] &= 0 \\ x\psi' - \psi &= 0, & \varepsilon [\varepsilon x^3\varphi''' - (2 + \nu) p x\varphi' + 3p\varphi] &= 0 \end{aligned} \quad (1.4)$$

Если же диафрагма жесткая в своей плоскости, но гибкая при изгибе из своей плоскости, то решение системы (1.2) должно удовлетворять на этом краю условиям

$$p\psi - \varepsilon x\psi' = 0, \quad \varepsilon\psi'' = 0, \quad p\varphi - \varepsilon x\varphi' = 0, \quad \varepsilon\varphi'' = 0 \quad (1.5)$$

Эти соотношения применимы, когда напряженное состояние достаточно быстро изменяется в направлении параллельного круга срединной поверхности. Можно показать, что это требование сводится к условию $p/\varepsilon \gg \operatorname{ctg}^2 \beta$.

2. Упрощенная задача. Полагая в выражениях (1.3), а также в краевых условиях (1.4), (1.5) параметр $\varepsilon = 0$, приходим к следующей, более простой задаче: определить наименьшее собственное значение σ системы

$$\frac{p^2}{x^3} \varphi + \psi'' = 0, \quad -\varphi'' + \left(\frac{p^2}{x^3} - \sigma p\right) \psi = 0 \quad (2.1)$$

при краевых условиях (при жесткой диафрагме)

$$\psi = 0, \quad \psi' = 0 \quad (2.2)$$

или (при гибкой диафрагме)

$$\psi = 0, \quad \varphi = 0 \quad (2.3)$$

Если во втором уравнении системы (2.1) коэффициент $p^2/x^3 - \sigma p$ перед ψ не изменяет знака в интервале изменения x (для этого, очевидно, оболочка не должна содержать точек, близких к вершине конуса), то решение системы (2.1) можно искать в форме

$$\psi(x) = \psi_0(x) e^{pr(x)}, \quad \varphi(x) = \varphi_0(x) e^{pr(x)} \quad (2.4)$$

использованной А. Л. Гольденвейзером для определения простого и невыродившегося краевых эффектов^[4] некруговой конической оболочки.

Рассмотрим обратный случай¹: будем искать решение в виде

$$\psi(x) = \psi_0(x) u[pr(x)]; \quad \varphi(x) = \varphi_0(x) u[pr(x)] \quad (2.5)$$

где функция $u(t)$ удовлетворяет уравнению

$$\frac{d^2u}{dt^2} + \frac{1}{2t} \frac{du}{dt} + t^{1/2} u = 0 \quad (2.6)$$

а p рассматривается как большой параметр, по которому проводится асимптотическое разложение решения.

¹ Эти вопросы применительно к уравнениям второго порядка рассмотрены в обзорной статье А. А. Дородницына^[3].

Обозначая производную по t функции $u(t)$ через u' , имеем

$$\begin{aligned} \psi' &= u' pr' \psi_0 + u \psi_0' \\ \psi'' &= u'' p^2 r'^2 \psi_0 + u' (2pr' \psi_0' + pr'' \psi_0) + 0(p^0) = \\ &= -p^{5/2} r^{1/2} r'^2 u \psi_0 + pu' \left(2r' \psi_0' + r'' \psi_0 - \frac{1}{2r} r'^2 \psi_0 \right) + 0(p^0) \end{aligned} \quad (2.7)$$

аналогичные выражения получим для производных функции φ .

Удерживая в уравнениях (2.1) только главные члены асимптотических разложений, приходим к следующему «головному» уравнению:

$$f^4 - \frac{\eta^3 x^3 - 1}{x^6} = 0 \quad \left(\eta^3 = \frac{\sigma}{p}, f = f(x) = [pr(x)]^{1/4} r'(x) \right) \quad (2.8)$$

Решение уравнения (2.8) представим в виде

$$\frac{4}{5} [pr(x)]^{5/4} = p \int_{1/\eta}^x f(x) dx \quad (2.9)$$

Отметим теперь, что уравнение (2.6) интегрируется в цилиндрических функциях. А именно, его решениями будут

$$u(t) = t^{1/4} Z_{1/5} \left(\frac{4}{5} t^{5/4} \right) \quad (2.10)$$

где $Z_\nu(z)$ — две произвольные цилиндрические функции порядка ν комплексного аргумента z . Учитывая это, получим для четырех функций

$$u[pr(x)] = \left(\int_{1/\eta}^x f(x) dx \right)^{1/4} Z_{1/5} \left(p \int_{1/\eta}^x f(x) dx \right) \quad (2.11)$$

Для определения функций ψ_0 , φ_0 следуем общему приему А. Л. Гольденвейзера [4], заключающемуся в учете вторых членов в асимптотических разложениях (2.7). После некоторых выкладок найдем

$$\psi_0(x) = C (xr')^{-3/2} \quad (2.12)$$

так что каждому корню $r(x)$ уравнения (2.8) соответствует своя функция $\psi_0(x)$. Весьма важно отметить, что при $x = 1/\eta$ функции $\psi_0(x)$ остаются конечными. Это достигнуто подбором подходящего показателя в коэффициенте перед u в уравнении (2.6)¹.

3. Замкнутая в вершине оболочка. Применим изложенный в предыдущем разделе метод для интегрирования системы (2.1), решение которой должно оставаться при $x \rightarrow 0$ конечным, а при $x = 1$ удовлетворять условиям (2.2). Напомним, что точка $x = 0$ соответствует вершине конуса, а точка $x = 1$ — параллельному кругу у основания.

Введем вещественную функцию $s(x)$, определяя ее так:

$$\begin{aligned} s(x) &= \int_{1/\eta}^x \left(\frac{\eta^3 \tau^3 - 1}{\tau^6} \right)^{1/4} d\tau \geq 0 && \text{при } x \geq \frac{1}{\eta} \\ s(x) &= \int_{1/\eta}^x \left(\frac{1 - \eta^3 \tau^3}{\tau^6} \right)^{1/4} d\tau < 0 && \text{при } x < \frac{1}{\eta} \end{aligned} \quad (3.1)$$

¹ Для асимптотического интегрирования уравнений (2.1) можно вместо (2.6) исходить из уравнения $u'' + t^3 u = 0$, приводящего также к конечным значениям ψ_0 при $x = 1/\eta$. Однако сравнение асимптотических свойств интегралов уравнений (1.2) и (2.1) легче удается при помощи (2.6).

причем очевидно, что при $x \rightarrow 0$ функция $s(x) \rightarrow -\infty$.

Конечные при $x \rightarrow 0$ интегралы системы (2.1) можем на основании соотношений (2.8) — (2.12), (3.1) представить при $x < 1/\eta$ в виде

$$\psi(x) = \frac{[s(x)]^{1/2}}{[xs'(x)]^{3/2}} \{C_1 H_{1/5}^{(1)} [pe^{-1/5\pi i} s(x)] + C_2 H_{1/5}^{(2)} [pe^{1/5\pi i} s(x)]\} \quad (3.2)$$

где C_1, C_2 — произвольные постоянные. Остальные два интеграла системы (2.1) по известным асимптотическим свойствам цилиндрических функций являются неограниченными при $x \rightarrow 0$ и их следует отбросить.

Введем в рассмотрение функции

$$\text{ber}_\nu x = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-1)^k (1/2x)^{\nu+4k}}{(2k)! \Gamma(2k+\nu+1)}, \quad \text{bei}_\nu x = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-1)^k (1/2x)^{\nu+2+4k}}{(2k+1)! \Gamma(2k+\nu+2)} \quad (3.3)$$

Представляя функции Ханкеля $H_\nu^{(1)}(z), H_\nu^{(2)}(z)$ через обобщенные степенные ряды и положив

$$s(x) = -v(x) \quad \text{при } x < \frac{1}{\eta} \quad (3.4)$$

из выражений (3.2), (3.3) получим вещественную функцию, определенную до двух вещественных произвольных постоянных D_1, D_2 :

$$\begin{aligned} \psi(x) = \frac{[v(x)]^{1/2}}{[xs'(x)]^{3/2}} & \left[D_1 \left(\cos \frac{3\pi}{20} \text{ber}_{-v} pv + \sin \frac{3\pi}{20} \text{bei}_{-v} pv - \right. \right. \\ & \left. \left. - \cos \frac{\pi}{20} \text{ber}_v pv - \sin \frac{\pi}{20} \text{bei}_v pv \right) + D_2 \left(\cos \frac{3\pi}{20} \text{bei}_{-v} pv - \right. \right. \\ & \left. \left. - \sin \frac{3\pi}{20} \text{ber}_{-v} pv - \cos \frac{\pi}{20} \text{bei}_v pv + \sin \frac{\pi}{20} \text{ber}_v pv \right) \right] \quad (3.5) \end{aligned}$$

где $\nu = 1/5$, $v = v(x) \geq 0$ при $x \leq 1/\eta$.

При значениях $x \geq 1/\eta$ решение системы (2.1) в общем виде будет

$$\psi(x) = \frac{[s(x)]^{1/2}}{[xs'(x)]^{3/2}} \left[E_1 J_{-\nu}(ps) + E_2 I_{-\nu}(ps) + E_3 J_\nu(ps) + E_4 I_\nu(ps) \right] \quad (3.6)$$

где $\nu = 1/5$, $s = s(x)$, E_1, \dots, E_4 — произвольные постоянные. Однако выражение (3.5) предопределяет следующий вид решения ($\nu = 1/5$):

$$\begin{aligned} \psi(x) = \frac{[s(x)]^{1/2}}{[xs'(x)]^{3/2}} & \left[D_1 \left(\cos \frac{3\pi}{20} \text{Ber}_{-v} ps + \sin \frac{3\pi}{20} \text{Bei}_{-v} ps - \right. \right. \\ & \left. \left. - \cos \frac{\pi}{20} \text{Ber}_v ps - \sin \frac{\pi}{20} \text{Bei}_v ps \right) + D_2 \left(\cos \frac{3\pi}{20} \text{Bei}_{-v} ps - \right. \right. \\ & \left. \left. - \sin \frac{3\pi}{20} \text{Ber}_{-v} ps - \cos \frac{\pi}{20} \text{Bei}_v ps + \sin \frac{\pi}{20} \text{Ber}_v ps \right) \right] \quad (3.7) \end{aligned}$$

Здесь

$$2 \text{Ber}_\nu x = J_\nu(x) + I_\nu(x), \quad 2 \text{Bei}_\nu(x) = -J_\nu(x) + I_\nu(x) \quad (3.8)$$

Краевые условия (2.2) определяют как отношение D_1/D_2 , так и пока неизвестную величину η (параметр p должен рассматриваться как заданный). Составление характеристического уравнения и даже его решение трудностей не представляют, потому что при больших вещественных значениях z будет $I_{-\nu}(z) = I_\nu(z)$. Учитывая это, характеристическое уравнение получается в первом приближении (с погрешностью порядка $\exp[-ps(1)]$ по сравнению с единицей) в виде

$$J_{-1/5}[ps(1)] + J_{1/5}[ps(1)] + J_{1/5}[ps(1)] - J_{-1/5}[ps(1)] = 0 \quad (3.9)$$

Наименьший корень уравнения (3.9) мало отличается от π :

$$ps(1) = p \int_{-1/\eta}^1 \left(\frac{\eta^3 x^3 - 1}{x^6} \right)^{1/4} dx = \pi \quad (3.10)$$

Искомое наименьшее собственное значение σ системы (2.1) при краевых условиях (2.2) будет

$$\sigma = p\eta^3 = \pi\eta^3 \left(\int_{1/\eta}^1 \left(\frac{\eta^3 x^3 - 1}{x^6} \right)^{1/4} dx \right)^{-1} = \pi\eta^{1/2} \left(\int_1^\eta \left(\frac{\tau^3 - 1}{\tau^6} \right)^{1/4} d\tau \right)^{-1} \quad (3.11)$$

Каждому значению η соответствует по уравнению (3.10) определенное значение p и обратно. Так как в уравнениях (2.1) p является параметром, который надо назначить так, чтобы первое собственное число было наименьшим, то отсюда вытекает, что σ определяется из условия минимума правой части выражения (3.11) относительно η . Численное решение этой задачи дает $\eta = 1.637$, $\sigma = 25.4$, $p = 5.66$. Отметим, что система (2.1) при краевых условиях (2.2) для замкнутой оболочки была интегрирована Р. К. Ряметом энергетическим методом, который получил [6] $\sigma = 27.5$, $p = 6.4$.

4. Асимптотическое интегрирование системы (1.2). Ищем решение в виде (2.5), но предположим, что $u(t)$ удовлетворяет уравнению

$$u'' + \frac{1}{2(t - \varepsilon^2 \alpha)} u' + t^{1/2} u = 0 \quad (4.1)$$

где α — пока неопределенная постоянная. Метод, использованный во втором разделе для интегрирования системы (2.1), применительно к уравнениям (1.2) приводит к следующему головному уравнению:

$$\begin{aligned} \varepsilon^4 p^4 x^2 f^8 + \left(4 - \frac{1}{2} \eta^3 x^3 \right) \varepsilon^3 p^3 f^6 + \left[1 + \frac{\varepsilon^2 p^2}{x^2} (6 - 2\eta^3 x^3) \right] f^4 + \\ + \left(4 - \frac{5}{2} \eta^3 x^3 \right) \frac{\varepsilon p}{x^4} f^2 - \frac{\eta^3 x^3 - 1}{x^6} = 0 \end{aligned} \quad (4.2)$$

где

$$f = f(x) = [pr(x)]^{1/4} r'(x) \quad (4.3)$$

Отсюда определим $r(x)$:

$$\frac{4}{5} [pr(x)]^{5/4} = p \int_{1/\eta}^x f(\tau) d\tau \quad (4.4)$$

Для функции $\psi_0(x)$ получим выражение

$$\begin{aligned} \psi_0 = (r')^{-1/2} (pr - \varepsilon^2 \alpha)^{1/4} \left\{ \frac{x^3 f^2}{(1 + \varepsilon p x^2 f^2)^2} + \right. \\ \left. + \frac{p\varepsilon}{x} (1 + \varepsilon p x^2 f^2) \left[1 - \frac{x^6 f^6}{(1 + \varepsilon p x^2 f^2)^2} \right] - \frac{1}{4} \varepsilon p \eta^3 x^2 \right\}^{-1/2} \end{aligned} \quad (4.5)$$

Следует заметить, что при одном из малых корней f^2 уравнения (4.2) выражение в фигурных скобках формулы (4.5) обращается в точку

$$x \approx \frac{1}{\eta} - \frac{3}{16} \varepsilon^2 p^2 \eta \quad (4.6)$$

в нуль. Для того чтобы функция ψ_0 в этой точке была ограничена, выбрано такое значение для коэффициента α и показатель (точнее, числовой коэффициент перед членом u' в уравнении (4.1)) члена $pr - \varepsilon^2 \alpha$ в формуле (4.5), что $pr - \varepsilon^2 \alpha$ в точке (4.6) также обращается в нуль, а функция

ψ_0 при этом остается конечной. Вычисление показывает, что

$$\alpha \approx \left(\frac{3}{256} p^2 \eta\right)^{2/3} p^2 \eta^2 \quad (4.7)$$

Как нетрудно проверить, функция ψ_0 остается конечной также в точке $x = 1/\eta$, где $r(x) = 0$, но $r'(x) \neq 0$.

При помощи полученных соотношений можно исследовать пригодность упрощенных уравнений (2.1) для определения критического давления замкнутой в вершине оболочки. Для этого нужно рассмотреть интегралы системы (1.2), которые соответствуют «малым» корням (4.2), существенно отличающимся от «больших» корней при малых значениях εp и немалых значениях x .

Полагая $\varepsilon = 0$, получим, как это и следует ожидать, соотношения, приведенные во втором разделе работы. Однако если при тонкостенных оболочках ε является малой, но конечной величиной, то при замкнутой в вершине оболочке у вершины будет $x = 0$ и отношение ε/x не остается конечным, как бы мало ни было значение ε . Поэтому из рассмотрения соотношений (4.2), (4.5) вытекает, что интегралы системы (2.1) представляют достаточно точно интегралы системы (1.2) лишь в области, где $\varepsilon p/x \ll 1$. Вместе с тем наименьшее собственное число σ системы (1.2) можно определить из системы (2.1) с асимптотической погрешностью порядка ε . Это следует из обстоятельства, что так называемые малые корни уравнения (4.2), хотя и отличаются значительно из корней уравнения (2.8) при малых значениях x , тем не менее стремятся при $x \rightarrow 0$ к бесконечно удаленным точкам в этих же квадрантах комплексной плоскости. Поэтому ограниченные при $x \rightarrow 0$ интегралы уравнения представляются этими же функциями Ханкеля, как и в выражении (3.2). При достаточно больших значениях x , когда $\varepsilon p/x \ll 1$, существенное различие в аргументах исчезает и дальнейший характер решения системы (1.2) не будет при малых значениях ε существенно отличаться от такового системы (2.1). В итоге приходим опять-таки к характеристическому уравнению (3.9).

Таким образом, форма выпученной, замкнутой в вершине оболочки определяется упрощенными уравнениями (2.1) около вершины неточно, критическое же давление — с асимптотической погрешностью порядка ε по сравнению с единицей.

Поступила 9 X 1956

Институт строительства и строительных материалов
Академии наук Эстонской ССР

ЛИТЕРАТУРА

1. М у ш т а р и Х. М. Некоторые обобщения теории тонких оболочек с применениями к решению задач устойчивости упругого равновесия. ПММ, т. II, вып. 4, 1939.
2. В л а с о в В. З. Основные дифференциальные уравнения общей теории упругих оболочек. ПММ, т. VIII, вып. 2, 1944.
3. А л у м я э Н. А. Об определении состояний равновесия круговой оболочки при осесимметричной нагрузке. ПММ, т. XVII, вып. 5, 1953.
4. Г о л ь д е н в е й з е р А. Л. Теория упругих тонких оболочек. Гостехиздат, 1953.
5. Д о р о д н и ц ы н А. А. Асимптотические законы распределения собственных значений для некоторых особых видов дифференциальных уравнений второго порядка. Успехи матем. наук, т. VII, вып. 6(52), 1952.
6. Р я я м е т Р. К. Критическая нагрузка конической оболочки, находящейся под действием равномерно распределенного внешнего давления. Труды Таллинского политех. ин-та, 66, 1955.