

КОНТАКТ АНИЗОТРОПНОЙ ОБОЛОЧКИ ВРАЩЕНИЯ
С ЖЕСТКИМИ ЛИНЕЙНЫМИ ШТАМПАМИ

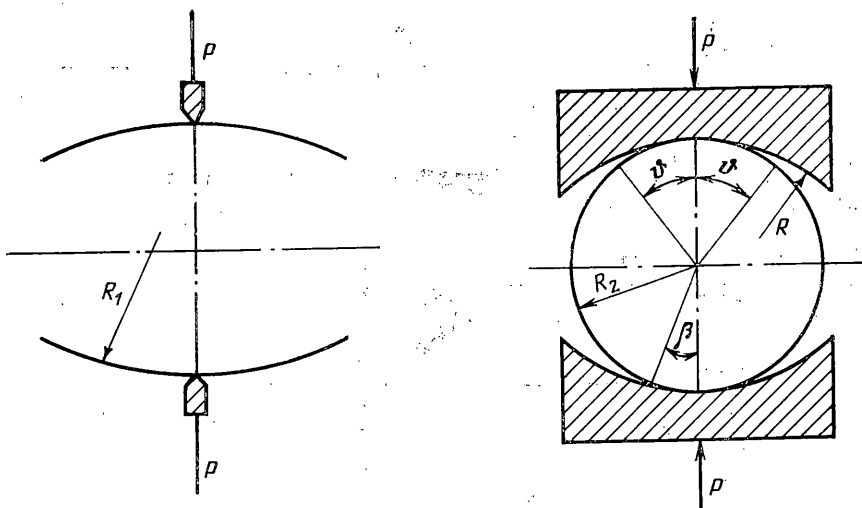
В. Н. МАКСИМЕНКО, Л. А. ФИЛЬШТИНСКИЙ

(Сумы)

Исследуется специальный класс контактных задач о взаимодействии жестких штампов с упругими анизотропными оболочками вращения. Для изотропных оболочек подобные задачи изучались в [1-3].

1. Рассмотрим пологую анизотропную оболочку вращения, сжимаемую ω одинаковыми штампами с абсолютно жесткой кромкой постоянного радиуса R (фиг. 1, $\omega=2$).

Задача состоит в определении реакции со стороны штампа на оболочку и величины зоны контакта 2ϑ . Реакцию q , действующую со стороны штампа на оболочку, считаем нормальной к поверхности оболочки (поло-



Фиг. 1

жительное направление к оси оболочки), трение в зоне контакта не учитываем. Считаем, что каждый штамп сжимается силой P .

Задача решается в линейной постановке. Как указано в [1], это оправдано, если либо мал угол контакта, либо радиус кромки штампа мало отличается от радиуса поверхности оболочки.

Поставленная задача является идеализированной моделью ряда задач, представляющих практический интерес.

Исходное уравнение, как и в [1], получим из условия плотного прилегания штампа к оболочке в зоне контакта

$$\kappa_2 = R^{-1} - R_2^{-1} \quad (1.1)$$

где κ_2 , R_2 — изгибная деформация и радиус срединной поверхности оболочки в окружном направлении, R — радиус кромки штампа.

Изгибная деформация κ_2 срединной поверхности оболочки от нагрузки q , приложенной на отрезках $\alpha=0$, $|\beta-sT| < \phi$ ($T=2\pi/\omega$; $s=0, 1, \dots, \omega-1$), при действии периодической системы ω штампов будет [4]:

$$\kappa_2(0, \beta) = R_2 \int_{-\phi}^{\phi} \kappa(\beta - \beta_1) q(\beta_1) d\beta_1 \quad (1.2)$$

$$\kappa(\beta) = \frac{1}{R_2^2} \frac{\partial^2 B_{33}}{\partial \beta^2} G(0, \beta) = \sum_{j=0}^4 b_j \frac{\partial^6 G_j(0, \beta)}{\partial \alpha^{4-j} \partial \beta^{j+2}} = \frac{1}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{d_k}{k} \cos k\omega\beta$$

$$d_k = -i \sum_{v=1}^4 \frac{p(z_v^{(k)})}{\Delta_k'(z_v^{(k)})}, \quad p(z) = \sum_{j=0}^2 b_j z^{4-j}$$

Функция $\kappa(\beta)$ имеет особенность типа логарифма; выделив ее в замкнутом виде, получим

$$\kappa(\beta) = \kappa_0(\beta) + \kappa_1(\beta), \quad \kappa_0(\beta) = -\frac{d}{\pi} \ln \left| 2 \sin \frac{\omega\beta}{2} \right| \quad (1.3)$$

$$d = -i \sum_{v=1}^4 \frac{p(z_v)}{\Delta'(z_v)}, \quad \kappa_1(\beta) = \frac{d}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{a_k}{k} \cos k\omega\beta, \quad a_k = \frac{d_k - d}{d}$$

где значения $G(\alpha, \beta)$, z_v , $\Delta(z)$, f определены в [4].

Можно показать, что ряд для $\kappa_1(\beta)$ будет равномерно и абсолютно сходящимся, а коэффициенты a_k будут убывать при больших k не хуже чем k^{-4} .

Вводя замену переменных $\beta = \theta x$ и используя формулы (1.1)–(1.3), получим следующее интегральное уравнение Фредгольма первого рода:

$$\int_{-1}^1 \ln \left| 2 \sin \frac{\omega\theta(x-t)}{2} \right| \varphi(t) dt - \int_{-1}^1 k(x-t) \varphi(t) dt = A \quad (1.4)$$

$$\varphi(x) = \theta q(\theta x), \quad k(x) = \sum_{k=1}^{\infty} \frac{a_k}{k} \cos k\omega\theta x, \quad A = \left(1 - \frac{R_2}{R}\right) \frac{\pi}{dR_2^2}$$

а дополнительное условие на искомую нагрузку примет вид

$$\int_{-1}^1 \varphi(t) \cos \theta t dt = \frac{P}{R_2} \quad (1.5)$$

Уравнение (1.4) можно преобразовать к уравнению Фредгольма второго рода [1]. В частности, такое преобразование позволяет выделить в явном виде характер особенностей искомой функции.

Ниже предлагается прямой путь решения (1.4). В силу четности $q(\beta)$ представим $\varphi(x)$ в виде

$$\varphi(x) = (1-x^2)^{-1/2} \sum_{n=0}^{\infty} X_n T_{2n}(x) \tag{1.6}$$

где $T_n(x)$ — полиномы Чебышева первого рода.

Выпишем ряд соотношений, используемых ниже [5, 6]:

$$\int_{-1}^1 \frac{T_n(t)}{\sqrt{1-t^2}} \ln|x-t| dt = \begin{cases} -\pi \ln 2 & (n=0) \\ -\pi/n T_n(x) & (n=1, 2, 3, \dots) \end{cases} \tag{1.7}$$

$$\int_{-1}^1 \frac{T_n(t) T_m(t)}{\sqrt{1-t^2}} dt = \begin{cases} 0 & (m \neq n) \\ \pi/2 & (m=n \neq 0) \\ \pi & (m=n=0) \end{cases}$$

$$\int_{-1}^1 \frac{t^{2n} T_{2m}(t)}{\sqrt{1-t^2}} dt = \begin{cases} 0 & (n < m) \\ \frac{\pi}{2^{2n}} \binom{2n}{n-m} & (n \geq m) \end{cases}$$

$$\int_{-1}^1 \frac{T_{2n}(t) \cos at}{\sqrt{1-t^2}} dt = (-1)^n \pi J_{2n}(a) \quad (a > 0)$$

$$\ln \left| 2 \sin \frac{\omega \vartheta x}{2} \right| = \ln |\omega \vartheta x| - \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n \frac{B_{2n} (\omega \vartheta x)^{2n}}{2n (2n)!}$$

Здесь $J_n(a)$ — функция Бесселя первого рода индекса n , B_{2n} — числа Бернулли. Нетрудно также получить формулу

$$\sum_{l=m}^k \binom{2k}{2l} \binom{2l}{l-m} \frac{1}{2^{2l}} \int_{-1}^1 \frac{x^{2(k-l)} T_{2n}(x)}{\sqrt{1-x^2}} dx = \tag{1.8}$$

$$= \begin{cases} \frac{\pi}{2^{2k}} \frac{[(2k)!]^2}{(k+m-n)! (k+n-m)! (k+n+m)! (k-n-m)!} & (k \geq n+m) \\ 0 & (k < n+m) \end{cases}$$

Подставляя выражение для $\varphi(t)$ из (1.6) в (1.4), умножая обе части полученного равенства на $T_{2n}(x) (1-x^2)^{-1/2}$ и интегрируя с использованием равенств (1.7), (1.8), получим бесконечную систему линейных алгебраических уравнений относительно неизвестных коэффициентов X_n

$$\sum_{m=0}^{\infty} a_{nm} X_m = A_n, \quad a_{nm} = \pi^2 \ln \frac{\omega \vartheta}{2} + A_{nm}^1 + A_{nm}^2 \quad (n=m=0) \tag{1.9}$$

$$a_{nm} = -\frac{\pi^2}{4m} + A_{nm}^1 + A_{nm}^2 \quad (n=m \neq 0), \quad a_{nm} = A_{nm}^1 + A_{nm}^2 \quad (n \neq m)$$

$$A_{nm}^1 = \pi^2 \sum_{h=r}^{\infty} \frac{(-1)^h B_{2h}(\omega\vartheta)^{2h} (2k)!}{2k 2^{2h} (k+n-m)! (k+m-n)! (k+n+m)! (k-n-m)!}$$

$$A_{nm}^2 = (-1)^{n+m+1} \pi^2 \sum_{h=1}^{\infty} \frac{a_h}{k} J_{2n}(k\omega\vartheta) J_{2m}(k\omega\vartheta)$$

$$A_0 = \pi A, \quad A_n = 0, \quad r = \max\{1, n+m\} \quad (n=1, 2, 3, \dots)$$

Дополнительное условие (1.5) примет вид

$$\pi \sum_{m=0}^{\infty} (-1)^m X_m J_{2m}(\vartheta) = \frac{P}{R_2} \quad (1.10)$$

Отметим, что описанный выше метод вывода и решения интегрального уравнения задачи можно обобщить на случай штампов с переменной кривизной кромок.

2. Рассмотрим случай, когда к оболочке по отрезкам $\alpha=0$ $|\beta-sT| < \vartheta$ ($s=0, 1, \dots, \omega-1$) приварено ω одинаковых шпангоутов. Пренебрегая жесткостью шпангоута на растяжение — сжатие и считая шпангоут абсолютно жестким на изгиб, приходим к задаче о штампе с острыми углами, которая отличается от рассмотренной выше тем, что здесь зона контакта задана заранее. Возникающие при этом нормальные усилия взаимодействия q между оболочкой и шпангоутом подлежат определению.

Для случая изотропной цилиндрической оболочки поставленная задача сведена к уравнению Фредгольма второго рода в [2]. В этом случае со стороны шпангоута на оболочку будут действовать как погонные усилия, так и нормальные сосредоточенные силы на концах шпангоутов.

Ниже приводится решение указанной задачи для случая анизотропной оболочки вращения иным методом. Так как зона контакта заранее задана и для выполнения условия (1.5) не остается произвола, будем, следуя [2], искать q в форме

$$q(\beta) = q_1(\beta) + P_1 [\delta(\beta-\vartheta) + \delta(\beta+\vartheta)] (2R_2)^{-1} \quad (2.1)$$

где P_1 — величина сосредоточенной силы, приложенной в точках $\alpha=0$, $\beta = \pm\vartheta$; $q_1(\beta)$ — интегрируемая функция; $\delta(\beta)$ — дельта-функция Дирака.

Полагая $\beta = \vartheta x$, $\varphi(x) = \vartheta q_1(\beta)$ и представляя $\varphi(x)$ в виде (1.6), получим аналогично п. 1 бесконечную систему линейных алгебраических уравнений относительно P_1 и X_n ($n=0, 1, 2, \dots$)

$$\cos \vartheta \frac{P_1}{R_2} + \pi \sum_{m=0}^{\infty} (-1)^m J_{2m}(\vartheta) X_m = \frac{P}{R_2}, \quad b_n \frac{P_1}{R_2} + \sum_{m=0}^{\infty} a_{nm} X_m = A_n \quad (2.2)$$

$$b_n = \sum_{i=1}^3 b_n^i, \quad b_0^1 = \pi \ln \frac{\omega\vartheta}{2}, \quad b_n^1 = -\frac{\pi}{n} \quad (n=1, 2, 3, \dots)$$

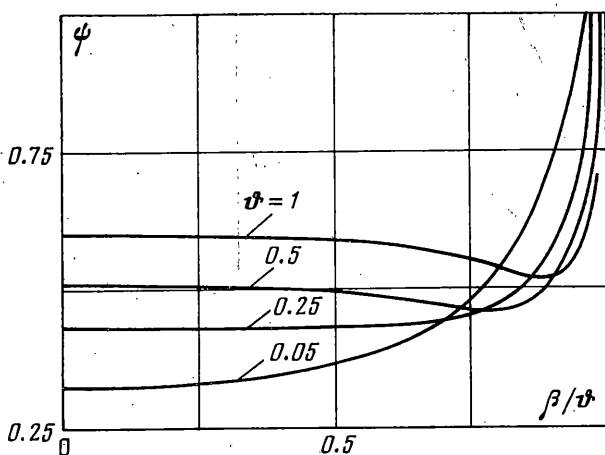
$$b_n^2 = \sum_{h=r}^{\infty} \frac{(-1)^h B_{2h}(\omega\vartheta)^{2h} l_{hn}}{2k (2k)!} \quad r = \max\{1, n\}$$

$$l_{kn}=0 \quad (k < n), \quad l_{kn} = \sum_{l=n}^k \binom{2k}{2l} \binom{2l}{l-m} \frac{\pi}{2^{2l}} \quad (k \geq n)$$

$$b_n^3 = (-1)^{n+1} \pi \sum_{k=1}^{\infty} \frac{a_k}{k} \cos k\omega\vartheta J_{2n}(k\omega\vartheta) \quad (n=0,1,2,\dots)$$

Здесь a_{nm} , A_n и a_k определяются формулами (1.3) и (1.9).

3. Распространим решение рассмотренных задач на случай полубесконечной ортотропной цилиндрической оболочки со свободным опиранием



Фиг. 2

на торце $\alpha=0$, когда штампы действуют на конечном расстоянии $\alpha=\alpha_0$ от торца.

Можно показать, что в данном случае фундаментальное решение, удовлетворяющее условиям свободного опирания, будет иметь вид

$$G_1(\alpha, \alpha_1, \beta - \beta_1) = G(\alpha - \alpha_1, \beta - \beta_1) - G(\alpha + \alpha_1, \beta - \beta_1) \quad (3.1)$$

Исходным уравнением задачи является (1.4). Подставляя величину G_1 из (3.1) в (1.2) вместо G , представим изгибную деформацию $\varkappa_2(\beta)$ в следующей форме:

$$\varkappa_2(\beta) = R_2 \int_{-\vartheta}^{\vartheta} \varkappa^*(\alpha_0, \beta - \beta_1) q(\beta_1) d\beta_1 \quad (3.2)$$

$$\varkappa^*(\alpha_0, \beta) = \frac{f}{R_2^2} \frac{\partial^2 B_{33}}{\partial \beta^2} [G(0, \beta) - G(2\alpha_0, \beta)] = \frac{1}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{d_k + D_k}{k} \cos k\omega\beta$$

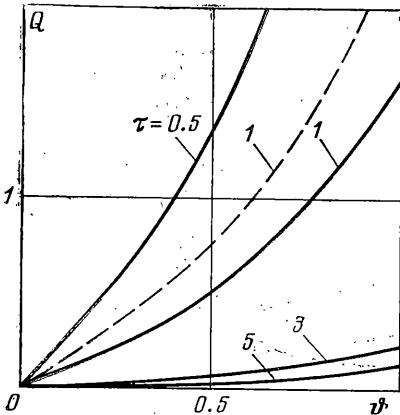
$$D_k = \text{Re} \left[i \sum_{v=1}^4 \frac{p(z_v^{(k)})}{\Delta_h'(z_v^{(k)})} e^{ikh\omega z_v^{(k)} 2\alpha_0} \right]$$

Из физических соображений ясно, что поставленная задача имеет смысл лишь при α_0 , существенно больших нуля.

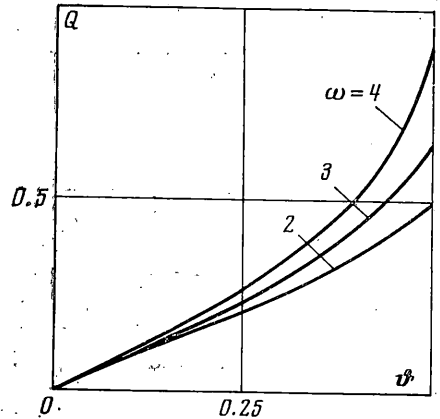
Считая это условие выполненным, можно утверждать, что достаточно быстро сходится ряд

$$\sum_{k=1}^{\infty} \frac{D_k}{k} \cos k\omega\beta$$

Повторяя рассуждения п. 1, 2, сведем решение первой задачи к системе (1.9), а второй — к (2.2). При этом в выражении для a_{nm} следует заменить a_k на $a_k + D_k/d$.



Фиг. 3



Фиг. 4

4. Ниже приводятся результаты расчетов по системе (1.9) для задачи о действии штампов на бесконечно длинную цилиндрическую оболочку из стеклопластика АГ-4С ($E_1=2.1 \cdot 10^4$ Мн/м², $E_2=1.6 \cdot 10^4$ Мн/м², $G=4.1 \cdot 10^3$ Мн/м², $\nu_2=0.07$, $R_2/R=0.99$).

Расчеты проводились в следующей последовательности: задавался угол ϕ , по его значениям из системы (1.9) определялись X_n , затем по формулам (1.6), (1.10) находилось усилие P и реакция q .

На фиг. 2 приведены кривые распределения $\psi = qR_2\phi/P$ по окружной координате β для некоторых значений угла ϕ при $\omega=2$, $\tau=10^{-2}R_2h^{-1}=1$ (h — толщина оболочки).

Фиг. 3 иллюстрирует зависимость величины $Q = P \cdot 10^5 (E_1 h)^{-1}$ от угла ϕ для различных значений τ при $\omega=2$.

Пунктирная линия на фиг. 3 соответствует случаю поворота осей упругой симметрии на угол $\pi/2$ (ось E_1 совпадает с окружным направлением).

Кривые зависимости $Q(\phi)$ от количества штампов ω приведены на фиг. 4.

Расчеты проводились на ЭЦВМ. В системе (1.9) удерживалось соответственно 10 и 20 уравнений. Соответствующие результаты для ψ и Q при $\phi=1$ отличаются в третьей значащей цифре. При $\phi < 1$ точность повышается.

Поступила 23 II 1976

ЛИТЕРАТУРА

1. Толкачев В. М. Действие острых штампов на бесконечно длинную цилиндрическую оболочку. ПММ, 1971, т. 35, вып. 4.
2. Григорюк Э. И., Толкачев В. М. К решению контактной задачи для тонкой цилиндрической оболочки. В сб.: Теория оболочек и пластин. М., «Наука», 1973.
3. Пелех Б. Л., Сухорольский М. А. К решению задачи об упругом контакте цилиндрических оболочек. Прикл. механ., 1974, т. 10, вып. 8.
4. Максименко В. Н., Фильштинский Л. А. Упругое поведение анизотропных оболочек под действием нагрузок, сосредоточенных на линиях. Изв. АН СССР. МТТ, 1974, № 5.
5. Попов Г. Я. Об одном замечательном свойстве многочленов Якоби. Укр. матем. ж., 1968, т. 20, № 4.
6. Градштейн И. С., Рыжик И. М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и производений. М., Физматгиз, 1962.