

ОДНА КОНТАКТНАЯ ЗАДАЧА ЦИЛИНДРИЧЕСКИХ ОБОЛОЧЕК

И. С. Малютин

(Москва)

Рассмотрим две надетые одна на другую без зазора круговые цилиндрические оболочки, толщины и материалы которых в общем случае различны. К одной из оболочек (для определенности будем считать — к внешней) приложено кольцевое, равномерно распределенное сосредоточенное давление интенсивности P (фиг. 1). Оболочки предполагаем простирающимися в обе стороны от нагрузки до бесконечности и взаимодействующими без трения. Задача состоит в определении контактного давления q между оболочками в тех случаях, когда они контактируют по всей длине.

Пусть x — координата вдоль образующей, отсчитываемая от сечения приложения внешней нагрузки. Величины, относящиеся к внешней оболочке, будем отмечать индексом 1, а относящиеся к внутренней оболочке — индексом 2.

Внешняя оболочка находится под действием кольцевого давления P и нагрузки $q(x)$, которая может включать (и, как окажется, действительно включает) и сосредоточенные факторы. Прогиб, вызванный кольцевым давлением, как известно [1], определяется формулой

$$u = \frac{P e^{-\beta_1 |x|}}{8 \beta_1^3 D_1} (\sin \beta_1 |x| + \cos \beta_1 |x|) = \frac{P}{8 \beta_1^3 D_1} \varphi(\beta_1 |x|)$$

Здесь

$$D_1 = \frac{E_1 h_1^3}{12(1 - \nu_1^2)}, \quad \beta_1^4 = \frac{E_1 h_1}{4 a_1^2 D_1} = \frac{3(1 - \nu_1^2)}{a_1^2 h_1^2}$$

где E_1 — модуль упругости, ν_1 — коэффициент Пуассона, h_1 — толщина, a_1 — радиус оболочки.

Прогиб, вызванный нагрузкой $q(x) = q(-x)$, будет

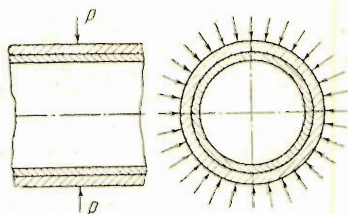
$$v = \frac{1}{8 \beta_1^3 D_1} \int_{-\infty}^{\infty} q(\xi) \varphi(\beta_1 |x - \xi|) d\xi \quad \text{или} \quad v = \frac{1}{8 \beta_1^3 D_1} \int_{-\infty}^{\infty} q(x - \xi) \varphi(\beta_1 |\xi|) d\xi$$

Общий прогиб внешней оболочки $w_1 = u - v$. Прогиб внутренней оболочки будет

$$w_2 = \frac{1}{8 \beta_2^3 D_2} \int_{-\infty}^{\infty} q(x - \xi) \varphi(\beta_2 |\xi|) d\xi$$

Условие $w_1 = w_2$ дает интегральное уравнение

$$\int_{-\infty}^{\infty} q(x - \xi) \psi(|\xi|) d\xi = u(|x|) \quad \left(\psi(\xi) = \frac{1}{8 \beta_1^3 D_1} \varphi(\beta_1 \xi) + \frac{1}{8 \beta_2^3 D_2} \varphi(\beta_2 \xi) \right) \tag{1}$$



Фиг. 1

Это интегральное уравнение легко решается путем применения операционного исчисления на основе двустороннего преобразования Лапласа [2]. Введем операционные соотношения для функций, входящих в уравнение (1):

$$q(x) \doteq Q(s), \quad \psi(|x|) \doteq \Psi(s), \quad u(|x|) \doteq U(s)$$

Учитывая, что левая часть уравнения (1) является складкой функций $q(x)$ и $\psi(|x|)$ и переходя в (1) к изображениям, получаем

$$Q(s) = \frac{s U(s)}{\Psi(s)}$$

При этом предполагается, что функции $q(x)$, $\psi(|x|)$ и $u(|x|)$ имеют общую полосу сходимости. Для изображений $U(s)$ и $\Psi(s)$ имеем

$$\begin{aligned} U(s) &= s \int_{-\infty}^{\infty} e^{-sx} u(|x|) dx = \frac{P}{8 \beta_1^3 D_1} s \int_{-\infty}^{\infty} e^{-sx} \varphi(\beta_1 |x|) dx = \\ &= \frac{P}{8 \beta_1^3 D_1} s \left[\int_0^{\infty} e^{-(s+\beta_1)x} (\sin \beta_1 x + \cos \beta_1 x) dx + \int_0^{\infty} e^{-(\beta_1-s)x} (\sin \beta_1 x + \cos \beta_1 x) dx \right] \end{aligned}$$

Как видно из этого выражения, полосой сходимости функции $u(|x|)$ будет $-\beta_1 < \text{Res} < \beta_1$. Вычисляя интегралы, находим

$$U(s) = \frac{P}{D_1} \frac{s}{s^4 + 4 \beta_1^4}, \quad \Psi(s) = \frac{1}{D_1} \frac{s}{s^4 + 4 \beta_1^4} + \frac{1}{D_2} \frac{s}{s^4 + 4 \beta_2^4}$$

Указанное здесь выражение для $\Psi(s)$ получается аналогично, причем полоса сходимости функции $\psi(|x|)$ определяется неравенством $-\beta < \text{Res} < \beta$, где β есть наименьшее из значений β_1 и β_2 .

Изображение искомой функции будет

$$Q(s) = PD_2 s \frac{s^4 + 4 \beta_2^4}{D_1 (s^4 + 4 \beta_1^4) + D_2 (s^4 + 4 \beta_2^4)}$$

или

$$Q(s) = \frac{PD_2}{D_1 + D_2} \left[s - 4 \frac{D_1 (\beta_1^4 - \beta_2^4)}{D_1 + D_2} \frac{s}{s^4 + 4k^4} \right] \quad \left(k^4 = \frac{\beta_1^4 D_1 + \beta_2^4 D_2}{D_1 + D_2} \right)$$

Переходя к оригиналу, находим

$$q(x) = \frac{PD_2}{D_1 + D_2} \left[\delta(x) - \frac{1}{2k^3} \frac{D_1 (\beta_1^4 - \beta_2^4)}{D_1 + D_2} \varphi(k|x|) \right] \quad (2)$$

Здесь $\delta(x)$ — импульсная функция.

Непосредственной проверкой можно убедиться, что найденная функция действительно удовлетворяет исходному интегральному уравнению. Как видно из выражения (2), контактное давление состоит из кольцевой сосредоточенной нагрузки интенсивности $PD_2 / (D_1 + D_2)$ и распределенной нагрузки. При этом, поскольку имеются области, где $q < 0$, то для справедливости полученного решения необходимо допустить наличие или сцепления между оболочками, или предварительного натяга такой величины, чтобы суммарное контактное давление было положительным. В последнем случае формула (2) определяет дополнительную контактную нагрузку, накладывающуюся на давление, возникшее за счет натяга.

Поступила 23 I 1956.

ЛИТЕРАТУРА

1. Тимошенко С. П. Пластинки и оболочки. Гостехиздат, 1948.
2. Ван дер Поль Б. и Бреммер Х. Операционное исчисление на основе двустороннего преобразования Лапласа. ИЛ, 1952.