

ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ

В. М. ДАРЕВСКИЙ

К ВОПРОСУ О ДЕЙСТВИИ НА ЦИЛИНДРИЧЕСКУЮ ОБОЛОЧКУ
СОСРЕДОТОЧЕННОЙ НАГРУЗКИ

(Представлено академиком М. В. Келдышем 4 IX 1950)

Настоящая работа имеет целью указать простые асимптотические равенства, позволяющие определить в окрестности точки приложения сосредоточенной нагрузки, действующей на тонкую цилиндрическую оболочку, те перемещения и внутренние силовые факторы, которые не ограничены в этой окрестности. До сих пор не было удачных попыток получить указанного рода равенства.

Пусть $x = R\xi$ и $y = R\varphi$ — координаты на средней поверхности S круговой цилиндрической оболочки с радиусом R , соответственно по образующей и по направляющему кругу.

Будем отправляться от нагрузки, распределенной по элементу $s \in S$ для которого $|x| \leq a/2$, $|y| \leq b/2$, с некоторыми постоянными составляющими Q_y/ab и равной нулю вне элемента s (говоря о составляющих нагрузки, мы имеем в виду компоненты Q_1/ab , Q_2/ab , Q_3/ab и Q_4/ab , Q_5/ab , 0 по осям X , Y , Z прямоугольной подвижной системы координат на поверхности S , соответственно, главного вектора системы внешних сил и главного момента, отнесенных к единице площади S),

Мы принимаем обозначения и вариант Лява, при котором используются все шесть уравнений равновесия и формула

$$S_1 - S_2 = \frac{2Eh}{1+\sigma}\omega,$$

устанавливающая связь между тангенциальными усилиями S_1 и S_2 и величиной ω , характеризующей сдвиг поверхности S (E — модуль упругости, σ — коэффициент Пуассона, $2h$ — толщина оболочки).

Все внутренние силовые факторы, кроме перерезывающих усилий N_1 и N_2 , определяются через перемещения u , v , w по известным формулам, а величины u , v , w ; N_1 , N_2 определяются из системы уравнений

$$L_{v1}u + L_{v2}v + L_{v3}w + L_{v4}N_1 + L_{v5}N_2 = P_v \quad (v = 1, 2, 3, 4, 5), \quad (1)$$

где $L_{v\mu}$ — некоторые линейные дифференциальные операторы по переменным ξ и φ , а P_v — величины, пропорциональные компонентам, нагрузки.

Имея в виду установить вышеуказанные асимптотические формулы, можно не рассматривать граничных условий и, считая нагрузку состоящей из одного компонента с фиксированным индексом v , исходить из частного решения системы (1):

$$u = u^{(v)} = (-1)^{v+1} D_{v1} \Phi_v, \quad v = v^{(v)} = (-1)^{v+2} D_{v2} \Phi_v, \quad w = w^{(v)} = (-1)^{v+3} D_{v3} \Phi_v, \\ N_1 = N_1^{(v)} = (-1)^{v+4} D_{v4} \Phi_v, \quad N_2 = N_2^{(v)} = (-1)^{v+5} D_{v5} \Phi_v,$$

где $D_{\nu\mu}$ — минор детерминанта $D = (L_{\nu\mu})$, соответствующий элементу $L_{\nu\mu}$, а Φ_ν — какая-либо функция, удовлетворяющая уравнению

$$D\Phi_\nu = P_\nu.$$

Раскладывая P_ν в ряд Фурье по переменной φ , определяем Φ^ν в виде:

$$\Phi_\nu = \sum_{n=0}^{\infty} f_{\nu n}(\xi) \cos n\varphi,$$

где функции $f_{\nu n}(\xi)$ находятся из некоторого обыкновенного линейного дифференциального уравнения с помощью интеграла Фурье.

При таком частном решении системы (1) каждая из искомых величин (перемещений и внутренних силовых факторов), соответствующая компоненту нагрузки с индексом ν , определяется в виде:

$$L_\nu^{(t)} \Phi_\nu = \sum_{n=0}^{\infty} L_\nu^{(t)} (f_{\nu n}(\xi) \cos n\varphi),$$

где $L_\nu^{(t)}$ — некоторый линейный дифференциальный оператор по переменным ξ и φ не выше 8-го порядка (индекс t показывает, что каждой искомой величине соответствует свой оператор).

Устремляя величины a и b к нулю при постоянных Q_ν , переходим к сосредоточенной нагрузке с компонентами Q_ν .

С некоторыми оговорками можно доказать, что

$$\lim_{\substack{a \rightarrow 0 \\ b \rightarrow 0}} L_\nu^{(t)} \Phi_\nu = \sum_{n=0}^{\infty} L_\nu^{(t)} (f_{\nu n}^{00}(\xi) \cos n\varphi), \quad (2)$$

где

$$f_{\nu n}^{00}(\xi) = \lim_{\substack{a \rightarrow 0 \\ b \rightarrow 0}} f_{\nu n}(\xi).$$

Определив функции $f_{\nu n}^{00}(\xi)$, мы представляем их в виде:

$$f_{\nu n}^{00}(\xi) = f_{\nu n1}^{00}(\xi) + f_{\nu n2}^{00}(\xi) \quad (n > 1),$$

где функции $f_{\nu n2}^{00}(\xi)$ выбраны специальным образом (они соответствуют, в известном смысле, четырехкратному оператору Лапласа, входящему в состав оператора D). После этого удается выделить неограниченную часть выражения (2) в замкнутой форме и получить следующие асимптотические формулы, которые объединены здесь в группы, в зависимости от вида входящих в них выражений.

Первая группа асимптотических формул:

$$Q_1^{-1} u^{(1)} \simeq Q_2^{-1} v^{(2)} \simeq -(1 + \sigma)(3 - \sigma)(8\pi Eh)^{-1} \ln \rho \quad (\rho^2 = \xi^2 + \varphi^2);$$

$$2(1 - 2\sigma)^{-1} R T_2^{(3)} \simeq -\frac{2}{3} R T_2^{(3)} \simeq -(1 + \sigma)^{-1} G_1^{(3)} \simeq -(1 + \sigma)^{-1} G_2^{(3)} \simeq (4\pi)^{-1} Q_3 \ln \rho;$$

$$-\frac{2}{3} Q_4^{-1} v^{(4)} \simeq Q_5^{-1} u^{(5)} \simeq (1 + \sigma)(16\pi EhR)^{-1} \ln \rho.$$

Вторая группа асимптотических формул:

$$4\pi RT_1^{(1)} \simeq Q_1 \xi \rho^{-2} [2(1+\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} - 3 - \sigma],$$

$$4\pi RT_2^{(1)} \simeq -Q_1 \xi \rho^{-2} [2(1+\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} - 1 + \sigma],$$

$$96\pi R^2 G_1^{(1)} \simeq - (1+\sigma) h^2 Q_1 \xi \rho^{-2} [8(1+\sigma)\xi^2 \varphi^2 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 8\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 2(3+\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} - 3 - \sigma],$$

$$96\pi (1-\sigma) R^2 G_2^{(1)} \simeq - (1+\sigma)(1-2\sigma-\sigma^2) h^2 Q_1 \xi \rho^{-2} [8\xi^2 \varphi^2 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 4\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 3\varphi^2 \rho^{-2} - 1];$$

$$S_1^{(2)} \simeq -S_2^{(2)} \simeq - (4\pi R)^{-1} Q_2 \xi \rho^{-2} [2(1+\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} + 1 - \sigma],$$

$$H_1^{(2)} = -H_2^{(2)} \simeq h^2 (96\pi R^2)^{-1} Q_2 \xi \rho^{-2} [8(1-\sigma^2)\xi^2 \varphi^2 (\varphi^2 - \xi^2) \rho^{-6} + 4(3-\sigma)\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 2(21-2\sigma+\sigma^2)\varphi^2 \rho^{-2} - 11 - 2\sigma + \sigma^2];$$

$$2\pi R N_1^{(3)} \simeq -Q_3 \xi \rho^{-2};$$

$$64\pi R^2 S_1^{(4)} \simeq -Q_4 \xi \rho^{-2} [8(1-\sigma)\xi^2 \varphi^2 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 4(1+\sigma)\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 6(3+\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} + 7 - 3\sigma],$$

$$64\pi R^2 S_2^{(4)} \simeq Q_4 \xi \rho^{-2} [8(1-\sigma)\xi^2 \varphi^2 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 4(1+\sigma)\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 2(17-5\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} - 1 + 5\sigma],$$

$$H_1^{(4)} = -H_2^{(4)} \simeq (1-\sigma) (8\pi R)^{-1} Q_4 \xi \rho^{-2} (2\varphi^2 \rho^{-2} - 1);$$

$$8\pi R^2 T_1^{(5)} \simeq Q_5 \xi \rho^{-2} [2\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 2(1-2\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} + 1 - 2\sigma],$$

$$8\pi R^2 T_2^{(5)} \simeq -Q_5 \xi \rho^{-2} [2\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 6\varphi^2 \rho^{-2} + 3],$$

$$32\pi (1-\sigma) R G_1^{(5)} \simeq Q_5 \xi \rho^{-2} [8(1-\sigma)\xi^2 \varphi^2 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} + 4(1-\sigma)\varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 6(1-\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} - 13 - 3\sigma],$$

$$4\pi (1-\sigma) R G_2^{(5)} \simeq Q_5 \xi \rho^{-2} [2(1-\sigma)\varphi^2 \rho^{-2} - 1 - \sigma].$$

Третья группа асимптотических формул:

$$S_1^{(1)} \simeq -S_2^{(1)} \simeq - (4\pi R)^{-1} Q_1 \varphi \rho^{-2} [2(1+\sigma)\xi^2 \rho^{-2} + 1 - \sigma],$$

$$H_1^{(1)} = -H_2^{(1)} \simeq - (1+\sigma) h^2 (96\pi R^2)^{-1} Q_1 \varphi \rho^{-2} [8(1-\sigma)\xi^4 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 4(2-\sigma)\xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 2(11-\sigma)\xi^2 \rho^{-2} - 5 - \sigma];$$

$$4\pi R T_1^{(2)} \simeq -Q_2 \varphi \rho^{-2} [2(1+\sigma)\xi^2 \rho^{-2} - 1 + \sigma],$$

$$4\pi R T_2^{(2)} \simeq -Q_2 \varphi \rho^{-2} [2(1+\sigma)\xi^2 \rho^{-2} - 3 - \sigma],$$

$$96\pi R^2 G_1^{(2)} \simeq h^2 Q_2 \varphi \rho^{-2} [8(1-\sigma^2)\xi^4 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 16\xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 2(39+\sigma^2)\xi^2 \rho^{-2} - 25 + \sigma^2],$$

$$96\pi R^2 G_2^{(2)} \simeq -(1-\sigma) h^2 Q_2 \varphi \rho^{-2} [8(1+\sigma) \xi^4 (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-6} - 4(3+\sigma) \xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} + 2(21+\sigma) \xi^2 \rho^{-2} - 11+\sigma];$$

$$2\pi R N_2^{(3)} \simeq -Q_3 \varphi \rho^{-2};$$

$$16\pi R^2 T_1^{(4)} \simeq Q_4 \varphi \rho^{-2} [2\xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 6\xi^2 \rho^{-2} + 1],$$

$$16\pi R^2 T_2^{(4)} \simeq -Q_4 \varphi \rho^{-2} [2\xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 2(5+2\sigma) \xi^2 \rho^{-2} + 3+2\sigma],$$

$$8\pi R G_1^{(4)} \simeq -Q_4 \varphi \rho^{-2} [2(1-\sigma) \xi^2 \rho^{-2} - 1 - \sigma],$$

$$8\pi R G_2^{(4)} \simeq Q_4 \varphi \rho^{-2} [2(1-\sigma) \xi^2 \rho^{-2} + 1 + \sigma],$$

$$8\pi R^2 S_1^{(5)} \simeq -Q_5 \varphi \rho^{-2} [2\xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 2(3+\sigma-\sigma^2) \xi^2 \rho^{-2} + 1 + \sigma - \sigma^2],$$

$$8\pi R^2 S_2^{(5)} \simeq Q_5 \varphi \rho^{-2} [2\xi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-4} - 2(5-3\sigma+\sigma^2) \xi^2 \rho^{-2} + 3-3\sigma + \sigma^2],$$

$$H^{(5)} = -H_2^{(5)} \simeq -(4\pi R)^{-1} Q_5 \varphi \rho^{-2} (2\xi^2 \rho^{-2} - 1).$$

Четвертая группа асимптотических формул:

$$48\pi R^3 N_1^{(1)} \simeq (1+\sigma) h^2 Q_1 \rho^{-4} [\sigma \xi^2 (\xi^4 - 6\xi^2 \varphi^2 + \varphi^4) \rho^{-4} - 10\xi^2 (\xi^2 - 3\varphi^2) \rho^{-2} + 3(\xi^2 - \varphi^2)];$$

$$48\pi R^3 N_2^{(2)} \simeq h^2 Q_2 \rho^{-4} [2(1+\sigma) \varphi^2 (9\xi^4 - 14\xi^2 \varphi^2 + \varphi^4) \rho^{-4} - 2(9+\sigma) \varphi^2 (3\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-2} - (7-\sigma) (\xi^2 - \varphi^2)];$$

$$Q_4^{-1} N_2^{(4)} \simeq Q_5^{-1} N_1^{(5)} \simeq (4\pi R^2)^{-1} \rho^{-4} (\xi^2 - \varphi^2).$$

Пятая группа асимптотических формул:

$$24\pi R^3 N_2^{(1)} \simeq (1+\sigma) h^2 Q_1 \xi \varphi \rho^{-4} [2(3\xi^4 - 8\xi^2 \varphi^2 + \varphi^4) \rho^{-4} - 10(\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-2} + 3];$$

$$24\pi R^3 N_1^{(2)} \simeq h^2 Q_2 \xi \varphi \rho^{-4} [2(1+\sigma) (3\xi^4 - 8\xi^2 \varphi^2 + \varphi^4) \rho^{-4} + 2(9+\sigma) (\xi^2 - \varphi^2) \rho^{-2} + 7 - \sigma];$$

$$-2Q_4^{-1} N_1^{(4)} \simeq Q_5^{-1} N_2^{(5)} \simeq (\pi R^2)^{-1} \xi \varphi \rho^{-4}.$$

В этих формулах T_1, T_2 — нормальные усилия, а G_1, G_2 и H_1, H_2 — изгибающие и крутящие погонные моменты. Верхний индекс у перемещения или силового фактора является номером того компонента нагрузки, которому это перемещение или силовой фактор соответствует. Каждая из приведенных формул справедлива в окрестности точки $(\xi=0, \varphi=0)$ приложения сосредоточенной нагрузки, за исключением, быть может, линии $\xi=0$ и за исключением сколь угодно малых углов (со сторонами $\varphi/\xi = C \pm \varepsilon$), содержащих некоторые особые линии $\varphi/\xi = C$, вдоль которых правая часть данной формулы исчезает (вдоль такой линии у рассматриваемой величины понижается порядок роста).

Поступило
4 IX 1950