

В. В. ДОРОГИНИН

О ПЛОСКОЙ ДЕФОРМАЦИИ БЕСКОНЕЧНОЙ
 ЦИЛИНДРИЧЕСКИ ОРТОТРОПНОЙ ТРУБЫ

1. Рассмотрим равновесие упругой однородной цилиндрически орто-
 тропной трубы, нагруженной заданными поверхностными усилиями.
 Пусть ось анизотропии совпадает с геометрической осью цилиндра. Для
 упрощения выкладок предположим, что массовые силы отсутствуют, а по-
 верхностная нагрузка симметрична относительно некоторой плоскости,
 проходящей через ось трубы и, следовательно, представима неполными ря-
 дами Фурье по углу θ

$$\begin{aligned} \sigma_{r\theta} &= \sum_{k=2, 4, \dots}^{\infty} \sigma_{r\theta k}^{(b)} \sin k\theta, & \sigma_r &= \sum_{k=0, 2, 4, \dots}^{\infty} \sigma_{rk}^{(b)} \cos k\theta \quad \text{при } r = b \\ \sigma_{r\theta} &= \sum_{k=2, 4, \dots}^{\infty} \sigma_{r\theta k}^{(a)} \sin k\theta, & \sigma_r &= \sum_{k=0, 2, 4, \dots}^{\infty} \sigma_{rk}^{(a)} \cos k\theta \quad \text{при } r = a \end{aligned}$$

Через a, b обозначены соответственно внутренний и внешний радиусы
 трубы.

Система уравнений линейной теории упругости в случае плоской де-
 формации приводится к одному уравнению для функции напряжений
 F [1]

$$\begin{aligned} &\beta_{22} F_{,rrrr} + \frac{2\beta_{12} + \beta_{66}}{r^2} F_{,rr\theta\theta} + \frac{\beta_{11}}{r^2} F_{,\theta\theta\theta\theta} + \frac{2\beta_{12}}{r} F_{,rrr} - \\ &- \frac{\beta_{66} + 2\beta_{12}}{r^3} F_{,r\theta\theta} - \frac{\beta_{11}}{r^2} F_{,rr} + \frac{2\beta_{11} + 2\beta_{12} + \beta_{66}}{r^4} F_{,\theta\theta} + \frac{\beta_{11}}{r^3} F_{,r} = 0 \quad (1.1) \end{aligned}$$

где β_{ij} — приведенные упругие постоянные. Напряжения выражаются че-
 рез функцию F по формулам

$$\sigma_r = \frac{1}{r} F_{,r} + \frac{1}{r^2} F_{,\theta\theta}; \quad \sigma_\theta = F_{,rr}; \quad \sigma_{r\theta} = -\left(\frac{F}{r}\right)'_{,r} \quad (1.2)$$

Деформации связаны с напряжениями обобщенным законом Гука

$$\varepsilon_r = \beta_{11} \sigma_r + \beta_{12} \sigma_\theta, \quad \varepsilon_\theta = \beta_{12} \sigma_r + \beta_{22} \sigma_\theta, \quad \gamma_{r\theta} = \beta_{66} \sigma_{r\theta}$$

Ищем решение уравнения (1.1) в виде

$$F = \sum_{k=0, 2, 4, \dots}^{\infty} f_k(r) \cos k\theta$$

Получаем для $f_k(r)$ уравнение Эйлера 4-го порядка. Его решение

$$f_k(r) = \sum_{i=1}^4 c_{ki} r^{\alpha_{ki}}$$

где α_{ki} — корни характеристического уравнения. Предполагаем для определенности, что кратных или комплексных корней нет.

$$\alpha_{k1,2} = 1 \pm \sqrt{y_{k1}} \quad \alpha_{k3,4} = 1 \pm \sqrt{y_{k2}}$$

$$y_{k1,2} = \frac{1 + m^2 + k^2 \gamma}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{(1 + m^2 + k^2 \gamma)^2 - 4m^2(1 + k^2(k^2 - 2))}$$

$$m^2 = \frac{\beta_{11}^2}{\beta_{22}^2}, \quad \gamma = \frac{2\beta_{12} + \beta_{33}}{\beta_{22}}$$

Формулы (1.2) для напряжений примут вид

$$\begin{aligned} \sigma_r &= \sum_{k=0,2,4,\dots}^{\infty} \sum_{i=1}^4 c_{ki} (\alpha_{ki} - k^2) r^{\alpha_{ki}-2} \cos k\theta \\ \sigma_\theta &= \sum_{k=0,2,4,\dots}^{\infty} \sum_{i=1}^4 c_{ki} (\alpha_{ki} - 1) \alpha_{ki} r^{\alpha_{ki}-2} \cos k\theta \\ \sigma_{r\theta} &= \sum_{k=0,2,4,\dots}^{\infty} \sum_{i=1}^4 c_{ki} (\alpha_{ki} - 1) k r^{\alpha_{ki}-2} \sin k\theta \end{aligned} \quad (1.3)$$

Произвольные постоянные c_{ki} определяем из граничных условий. Для каждого $k = 2, 4, 6, \dots$ имеем систему 4-х алгебраических линейных уравнений

$$\sum_{i=1}^4 c_{ki} d_{ij}^{(k)} = s_{kj}, \quad j = 1, 2, 3, 4 \quad (1.4)$$

где

$$\begin{aligned} d_{i1}^{(k)} &= b^{\alpha_{ik}-2} (\alpha_{ik} - k^2), & d_{i3}^{(k)} &= a^{\alpha_{ik}-2} (\alpha_{ik} - k^2) \\ d_{i2}^{(k)} &= b^{\alpha_{ik}-2} (\alpha_{ik} - 1), & d_{i4}^{(k)} &= a^{\alpha_{ik}-2} (\alpha_{ik} - 1) \\ s_{k1} &= \sigma_{rk}^{(b)}, & s_{k2} &= \sigma_{r\theta k}^{(b)}, & s_{k3} &= \sigma_{rk}^{(a)}, & s_{k4} &= \sigma_{r\theta k}^{(a)} \end{aligned}$$

При $k = 0$ используем известное решение задачи о плоской деформации трубы равномерными внутренним и внешним давлениями [1]

$$\begin{aligned} \sigma_r^{(0)} &= \frac{1}{(1 - \delta^{2m})} [(p\delta^{m+1} - q)\delta^{m-1} + (q\delta^{m-1} - p)\delta^{m+1} \delta^{-m-1}] \\ \sigma_\theta^{(0)} &= \frac{1}{(1 - \delta^{2m})} [(p\delta^{m+1} - q)\delta^{m-1} - (q\delta^{m-1} - p)\delta^{m+1} \delta^{-m-1}] \\ \sigma_{r\theta}^{(0)} &= 0, \quad p = -\sigma_{r0}^{(a)}, \quad q = -\sigma_{r0}^{(b)}, \quad \delta = \frac{a}{b}, \quad \rho = \frac{r}{b} \end{aligned}$$

2. В качестве примера рассмотрим задачу о деформировании кольца нагрузкой

$$\begin{aligned} \sigma_r &= Q \cos 2\theta, \quad \sigma_{r\theta} = 0 \quad \text{при } r = b \\ \sigma_r &= \sigma_{r\theta} = 0 \quad \text{при } r = a \end{aligned}$$

Предположим, что между приведенными упругими постоянными существует зависимость $2\beta_{12} + \beta_{33} = 2\beta_{11}$. Тогда

$$\alpha_1 = 2, \quad \alpha_2 = 0, \quad \alpha_{3,4} = 1 \pm 3m, \quad m = \sqrt{\frac{\beta_{11}}{\beta_{22}}}$$

Решив систему 4-х уравнений (1.4) при $k = 2$, находим $c_{2i} \equiv c_i$,

$$c_1 = \frac{Qm\delta^{3m}}{\Delta} \{ \delta^{3m} (1 + 3m) + \delta^{-3m} (1 - 3m) - 2\delta \}$$

$$c_2 = - \frac{Qm\delta^{3m} ab}{\Delta} \{ 2 - (1 + 3m)\delta^{1-3m} - (1 - 3m)\delta^{1+3m} \}$$

$$c_3 = \frac{2Qa^{1+3m}}{3b^{6m}\Delta} [\delta^{1-3m} (1 + 3m) - 3m]$$

$$c_4 = - \frac{Qa^{1+3m}}{\Delta \cdot 3} [6m + \delta^{1+3m} (1 - 3m) - \delta^{3m-1} (1 + 3m)]$$

где

$$\Delta = (1 - 3m)^2 (1 - \delta^{1+3m})^2 - (1 + 3m)^2 (\delta^{3m} - \delta)^2$$

Напряжения в кольце определяем по формулам (1.3). Например,

$$\sigma_{\theta} = [2c_1 + 3mc_3 (1 + 3m) r^{3m-1} - 3mc_4 (1 - 3m) r^{-1-3m}] \cos 2\theta$$

Заметим, что если $m = \frac{1}{3}$, то корни α_i кратные и $\Delta = 0$. Формулы для напряжений в этом случае получаются путем предельного перехода при $m \rightarrow \frac{1}{3}$.

Автор пользуется случаем выразить благодарность научному руководителю профессору Б. Е. Победре за постановку задачи и постоянное внимание к его работе.

Московский государственный университет
им. М. В. Ломоносова

Поступила 14 XI 1979

Վ. Վ. ԳՈՐՈԳԻՆԻՆ

ԱՆՎԵՐՋ ԳԱՆԱՅԻՆ ՕՐԹՈՏՐՈՊ ԿՈՂՈՎԱԿԻ
ՀԱՐԹ ԳԵՖՈՐՄԱՅԻԱՅԻ ՄԱՍԻՆ

Ա մ փ ո փ ո լ մ

Ֆորմալի շարքերի տեսքով կառուցվել է օրթոտրոպ խողովակի հարթ դեֆորմացիայի խնդրի ճշգրիտ լուծումը: Բերվում է կոնկրետ բեռի համար հաշվարկի օրինակ:

ON PLANE STRAIN OF THE INFINITE CYLINDRICALLY
ORTHOTROPIC TUBE

V. V. DOROGININ

S u m m a r y

The plane strain problem for infinite circular cylindrically orthotropic tube under symmetric loading is solved in the form of Fourier series. The example of computation is given.

ЛИТЕРАТУРА

1. Лехницкий С. Г. Теория упругости анизотропного тела. М., «Наука», 1977, 416 с.