

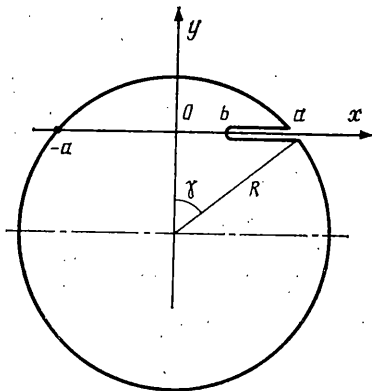
УДК 539.3

КРУЧЕНИЕ КРУГОВОГО ЦИЛИНДРА, ОСЛАБЛЕННОГО
ПРОДОЛЬНОМ ПЛОСКИМ НЕРАДИАЛЬНЫМ НАДРЕЗОМ

ГРИБОВА М. Б., НУЛЛЕР Б. М.

Задаче Сен-Венана о кручении кругового цилиндра с плоскими радиальными разрезами посвящены работы [1-4]. В них решения осуществлялись при помощи конформных отображений, методом Фурье, методом парных уравнений. В публикуемой работе применяется иной метод, позволяющий свести к задаче Римана и решить в квадратурах задачи кручения, изгиба и некоторые бигармонические задачи для круга с произвольным нерадиальным надрезом.

1. Рассмотрим кручение упругого цилиндра, круговое сечение которого имеет надрез $b < x < a, y = 0$ (фиг. 1), выходящий на граничную окружность под углом γ , где $a = R \sin \gamma$, R — радиус цилиндра, $0 < \gamma < \pi$. Введем биполярные координаты (α, β) с полюсами в точках $(\pm a, 0)$. Тогда в силу соотношений между декартовыми и биполярными координатами



Фиг. 1

$$\begin{aligned} x &= a \operatorname{sh} \alpha (\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta)^{-1}, \\ y &= a \sin \beta (\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta)^{-1} \end{aligned} \quad (1)$$

граничные дуги окружности будут координатными линиями $\beta = \gamma$ при $y > 0$ и $\beta = -\gamma - \pi$ при $y < 0$ ($\alpha \in (-\infty, \infty)$), линии $\beta = 0$ и $\alpha = 0$ совпадут с осями OX и OY . При этом касательные напряжения определяются формулами [5]:

$$\tau_{\alpha z} = \frac{G\theta}{h} \frac{\partial u}{\partial \beta}, \quad \tau_{\beta z} = -\frac{G\theta}{h} \frac{\partial u}{\partial \alpha} \quad (2)$$

$$\Delta u = -2, \quad h = a(\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta)^{-1}$$

Здесь G — модуль сдвига, θ — угол закручивания на единицу длины цилиндра, Δ — оператор Лапласа.

Согласно (1) и (2), краевая задача для круга с надрезом относительно функции напряжений $u(\alpha, \beta)$ принимает вид

$$\begin{aligned} \Delta u &= -2, \quad u(\alpha, \gamma) = 0, \quad u(\alpha, \gamma - \pi) = 0 \quad (\alpha \in (-\infty, \infty)) \\ u(\alpha \pm 0) &= 0 \quad (\alpha \in (s, \infty), \quad s = \ln [(a+b)/(a-b)]) \end{aligned} \quad (3)$$

Сделав замены $u = v - y^2$ и $\alpha = \varphi + s$, получим из (3) краевую задачу

$$\partial^2 v / \partial \varphi^2 + \partial^2 v / \partial \beta^2 = 0 \quad (4)$$

$$v(\varphi, \gamma) = \frac{R^2 \sin^4 \gamma}{[\operatorname{ch}(\varphi + s) + \cos \gamma]^2}, \quad v(\varphi, \gamma - \pi) = \frac{R^2 \sin^4 \gamma}{[\operatorname{ch}(\varphi + s) - \cos \gamma]^2}$$

$$v(\varphi, \pm 0) = 0 \quad (\varphi \in (0, \infty))$$

Решение будем искать в виде интегралов Лапласа

$$v_k = \frac{1}{2\pi i} \int_L [A_k(p) \cos \beta p + B_k(p) \sin \beta p] e^{p\varphi} dp$$

где l — мнимая ось, $k=1$ при $y > 0$ и $k=2$ при $y < 0$.

Тогда условия (4) можно записать в виде основных условий

$$v_1(\varphi, \gamma) = \frac{R^2 \sin^4 \gamma}{[\operatorname{ch}(\varphi+s) + \cos \gamma]^2}, \quad v_2(\varphi, \gamma-\pi) = \frac{R^2 \sin^4 \gamma}{[\operatorname{ch}(\varphi+s) - \cos \gamma]^2}$$

$$v_1(\varphi, 0) - v_2(\varphi, 0) = 0 \quad (\varphi \in (-\infty, \infty))$$

используя которые, получим соотношения [6]:

$$A_1(p) = A_2(p) \equiv A(p)$$

$$B_1(p) = F_1 / \sin \gamma p - A(p) \operatorname{ctg} \gamma p$$

$$B_2(p) = F_2 / \sin(\gamma p - \pi p) - A(p) \operatorname{ctg}(\gamma p - \pi p)$$

$$F_1 = 2\pi R^2 \sin \gamma (\sin \pi p)^{-1} e^{s p} [p \sin \gamma \cos \gamma p - \sin \gamma p \cos \gamma]$$

$$F_2 = 2\pi R^2 \sin \gamma (\sin \pi p)^{-1} e^{s p} [p \sin \gamma \cos(\gamma p - \pi p) - \sin(\gamma p - \pi p) \cos \gamma]$$

а также смешанных условий

$$v_*(\varphi) \equiv \frac{\partial}{\partial \beta} [v_1(\varphi, \beta) - v_2(\varphi, \beta)]_{\beta=0} = 0 \quad (\varphi \leq 0)$$

$$v_1(\varphi, 0) = 0 \quad (\varphi > 0)$$

Эти условия связывают трансформанты Лапласа равенствами [7]:

$$V_{(\varphi)}^+ = A(p)K(p) + C(p), \quad V^-(p) = A(p) \quad (5)$$

$$K(p) = \frac{p \sin \pi p}{\sin \gamma p \sin(\gamma p - \pi p)}, \quad C(p) = \frac{2\pi R^2 p^2 e^{s p} \sin^2 \gamma}{\sin \gamma p \sin(\pi p - \gamma p)}$$

$$V^+(p) = \int_0^{\infty} v_*(\varphi) e^{-p\varphi} d\varphi, \quad V^-(p) = \int_{-\infty}^0 v_1(\varphi, 0) e^{-p\varphi} d\varphi \quad (p \in L)$$

Для решения задачи Римана (5) функцию $K(p)$ можно факторизовать в виде

$$K(p) = K^+(p)/K^-(p) \quad (6)$$

$$K^+(p) = \pi \Gamma(1+\kappa p) \Gamma(1+(1-\kappa)p) [\gamma(\gamma-\pi) \kappa^{p\kappa} (1-\kappa)^{p(1-\kappa)} \Gamma(1+p)]^{-1}$$

$$K^-(p) = \Gamma(1-p) [\kappa^{p\kappa} (1-\kappa)^{p(1-\kappa)} \Gamma(1-\kappa p) \Gamma(1-(1-\kappa)p)]^{-1}$$

$$\kappa = \gamma/\pi \quad (0 < \kappa < 1)$$

Тогда функции $K^\pm(p)$ регулярны и не имеют нулей при $\mp \operatorname{Re} p < 1$, $K^\pm(p) = O(|p|^{\pm 1/2})$ при $|p| \rightarrow \infty$ и $\pm \operatorname{Re} p \geq 0$. Разделив (5) на $K^+(p)$, получим задачу о скачке

$$V^+(p)/K^+(p) = V^-(p)/K^-(p) + C(p)/K^+(p) \quad (p \in L) \quad (7)$$

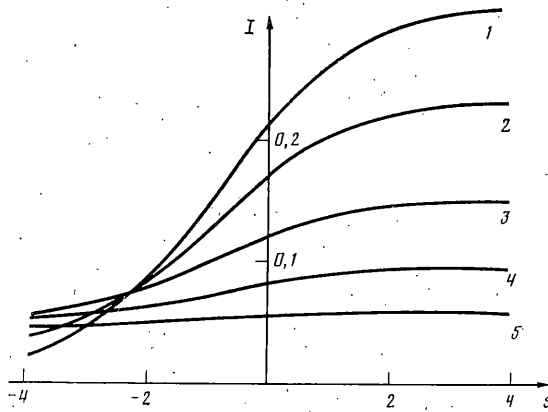
со свободным членом, удовлетворяющим на L условию Гельдера. Решение этой задачи [8]:

$$V = \frac{K(p)}{2\pi i} \int_{-i\infty}^{i\infty} \frac{C(t) dt}{K^+(t)(t-p)} \quad (8)$$

определяет коэффициент $A(p) = V^-(p)$ и, следовательно, функцию напряжений $u(\alpha, \beta)$.

Связь между крутящим моментом M и углом закручивания θ [5]:

$$M = 2G\theta D, \quad D = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{\gamma-\pi}^{\gamma} h^2 u(\alpha, \beta) d\alpha d\beta \quad (9)$$



Фиг. 2

можно несколько упростить. За счет вычисления квадратуры (9) от y^2 получим

$$D = \frac{\pi a^4}{4} \frac{4 \sin^2 \gamma - 5}{\sin^2 \gamma} + a^2 \int_{-\infty}^{\infty} \left[\int_{-\pi}^0 \frac{v_2 d\beta}{(\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta)^2} + \int_0^{\pi} \frac{v_1 d\beta}{(\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta)^2} \right] d\alpha$$

Асимптотика касательных напряжений $\tau_{\beta z}$ на продолжении надреза согласно (2) и оценкам трансформант [7] имеет вид

$$\tau_{\beta z}(\alpha, 0) \sim N(\alpha - s)^{-1/2} \quad (\alpha \rightarrow s) \\ N = (G\theta/a) (1 + \operatorname{ch} s) \lim_{p \rightarrow -\infty} [p V^-(p) \sqrt{-p/\sqrt{\pi}}]$$

где N — коэффициент интенсивности напряжений.

Переходя к пределу, с учетом (6) и (8) в общем случае имеем

$$N = iaG\theta \sqrt{\frac{\kappa(1-\kappa)}{2}} (1 + \operatorname{ch} s) \int_{-i\infty}^{i\infty} \frac{t^2 e^{st} \kappa^{t\kappa} (1-\kappa)^{t(1-\kappa)} \Gamma(1+t) dt}{\sin \pi \kappa t \sin \pi (1-\kappa) t \Gamma(1+t\kappa) \Gamma[1+t(1+\kappa)]} \quad (10)$$

При $\kappa = 1/2$ и $s=0$ интеграл (10) можно выразить в элементарных функциях, что приводит к простому результату: $N = -16\sqrt{2} (15\pi)^{-1} G\theta R$. Полученное значение N было найдено и другим путем — из решения краевой задачи в полярных координатах с полюсом в точке $x=0, y=0$ для круга с разрезом в виде радиуса. Оно послужило проверкой при вычислении N по формуле (10), преобразованной к виду

$$N = -\sqrt{2} a G \theta (1 + \operatorname{ch} s) \int_0^{\infty} \frac{y^2 \cos(\eta y + \psi) dy}{\sqrt{\pi y} \operatorname{sh} \pi y \operatorname{sh} \pi \kappa y \operatorname{sh} \pi (1-\kappa) y} \\ \eta = s + \kappa \ln \kappa + (1-\kappa) \ln (1-\kappa) \\ \psi = \sum_{n=1}^{\infty} \operatorname{arctg} \frac{\kappa(1-\kappa)}{(n/y)^s + (1-\kappa + \kappa^2) n/y}$$

удобному для численного анализа. Графики функции $I = -\sqrt{\pi} N (4G\theta R)^{-1}$ при $\kappa = 1/2, 1/4, 1/8, 1/16, 1/32$ (соответственно кривые 1–5) показаны на фиг. 2, где по оси абсцисс отложена координата $\alpha = s$ концевой точки надреза.

Изложенным методом можно решить в квадратурах различные задачи Сен-Венана об изгибе и кручении составных брусьев произвольного луночного сечения, ослабленного надрезом; достаточно, чтобы надрез, проходящий по границе раздела материалов или вне ее, совпадал с какой-либо координатной линией $\beta = \operatorname{const}$ — дугой окружности или отрезком пря-

мой. При этом частное решение уравнения Пуассона (2) должно удовлетворять второму условию (3). В противном случае второе условие (4) становится неоднородным, экспоненциальная сходимость интеграла типа (10) утрачивается, существование этого интеграла ставится под вопрос из-за слабого убывания на L свободного члена задачи (7).

Метод применим также к смешанным бигармоническим задачам изгиба и плоской деформации упругих областей луночной формы [5].

ЛИТЕРАТУРА

1. Арутюнян Н. Х., Абрамян Б. Л. Кручение упругих тел. М.: Физматгиз. 1963. 686 с.
2. Новацкий В. Теория упругости. М.: Мир, 1975. 872 с.
3. Зильбергейт А. С., Сулова И. Б. Кручение упругого стержня круглого сечения, ослабленного произвольным числом радиальных трещин, выходящих на поверхность // Докл. АН СССР (ДАН СССР). 1983. Т. 271. № 2. С. 319–323.
4. Кулиев С. А. О задаче кручения бруса, ослабленного прямолинейным разрезом // Изв. АН СССР. МТТ. 1985. № 5. С. 70–75.
5. Уфлянд Я. С. Интегральные преобразования в задачах теории упругости. Л.: Наука. 1967. 402 с.
6. Нобл Б. Применение метода Винера–Хопфа для решения дифференциальных уравнений в частных производных. М.: Изд-во иностр. лит. 1962. 279 с.
7. Гахов Ф. Д. Краевые задачи. М.: Физматгиз. 1963. 639 с.
8. Бейтмен Г., Эрдейи А. Таблицы интегральных преобразований. Т. 1. М.: Наука. 1969. 343 с.

Ленинград

Поступила в редакцию
24.VII.1986