

ОБ ИЗГИБЕ ПЛОСКОГО НЕОДНОРОДНОГО КРИВОГО БРУСА

С. Г. Лехницкий

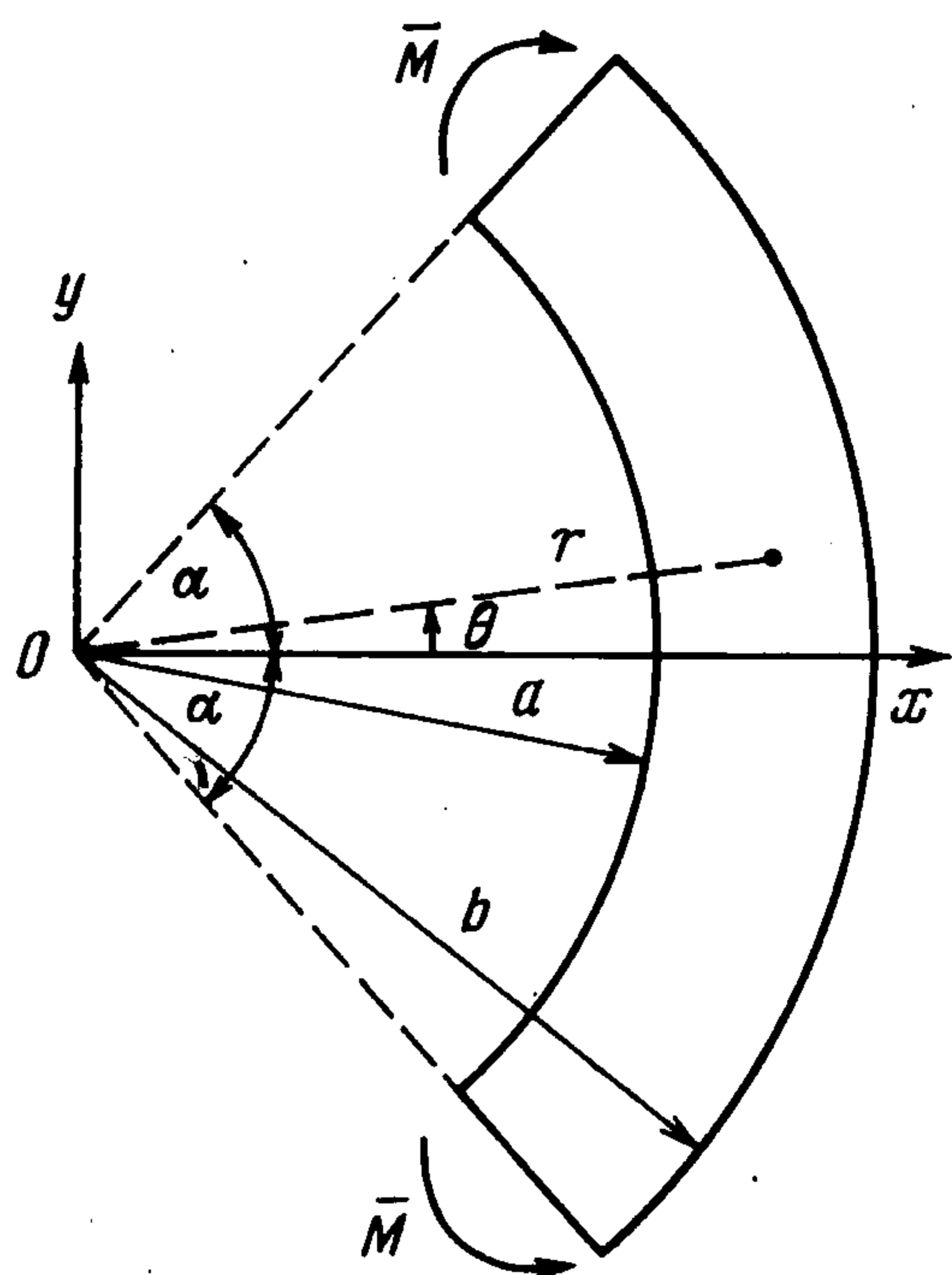
(Ленинград)

Рассматривается плоская задача о чистом изгибе непрерывно-неоднородного кривого бруса, область которого ограничена двумя дугами концентрических окружностей и двумя радиусами. Предполагается, что материал является изотропным с постоянным коэффициентом Пуассона и с модулем Юнга, зависящим от координат.

Показывается, что при определенном задании модуля Юнга задача имеет элементарное точное решение, которое и приводится.

1. Примем центр окружностей $r = a$ и $r = b$ ($a < b$) за начало координат и направим полярную ось x по оси симметрии области бруса (фигура). Угол 2α между двумя крайними радиальными сечениями (торцами) считаем произвольным, но меньшим 2π . Нагрузка задается в виде изгибающих моментов \bar{M} (на единицу площади), приложенных к торцам $\theta = \pm\alpha$. Задача рассматривается в линейной постановке (предполагается, что материал испытывает малые деформации и следует обобщенному закону Гука)

$$(1.1) \quad \begin{aligned} \varepsilon_r &= e(\sigma_r - \mu\sigma_\theta), & \varepsilon_\theta &= e(\sigma_\theta - \mu\sigma_r) \\ \gamma_{r\theta} &= 2e(1 + \mu)\tau_{r\theta} \end{aligned}$$



В случае обобщенного плоского напряженного состояния $e = 1/E$, $\mu = \nu$, в случае плоской деформации $e = (1 - \nu^2)/E$, $\mu = \nu/(1 - \nu)$. Условие совместности деформаций имеет вид (см. [1], § 23)

$$(1.2) \quad \left(\frac{\partial^2}{\partial \theta^2} - r \frac{\partial}{\partial r} \right) \varepsilon_r + r \frac{\partial^2}{\partial r^2} (r\varepsilon_\theta) - \frac{\partial^2}{\partial r \partial \theta} (r\gamma_{r\theta}) = 0$$

В однородном и непрерывно-неоднородном бруске с упругими характеристиками E (модуль Юнга) или β_{ij} , зависящими только от расстояния r , напряжения одинаковы во всех радиальных сечениях. Функция напряжений зависит только от r , т. е.

$$(1.3) \quad F = f(r), \quad \sigma_r = f'(r)/r, \quad \sigma_\theta = f''(r), \quad \tau_{r\theta} = 0$$

На криволинейных сторонах $\sigma_r = 0$, а на торцах σ_θ приводится к изгибающему моменту \bar{M} . Отсюда получаем окончательно три условия (см. [2], § 24 и [3], гл. III)

$$(1.4) \quad f'(a) = f'(b) = 0, \quad f(b) - f(a) = \bar{M}$$

2. Поставим задачу таким образом: 1) определить, какой должна быть функция $e(r, \theta)$, чтобы напряжения в рассматриваемом бруске имели вид (1.3) и 2) найти соответствующую функцию f' и составляющие напряжения. Для этого нужно найти решения уравнения (1.2) — функции $e(r, \theta)$ и $f'(r)$ и удовлетворить условиям (1.4).

Уравнение (1.2) переписется так:

$$(2.1) \quad \left(\frac{f'}{r} - \mu f'' \right) \frac{\partial^2 e}{\partial \theta^2} - r \frac{\partial}{\partial r} \left[e \left(\frac{f'}{r} - \mu f'' \right) \right] + r \frac{\partial^2}{\partial r^2} [e(rf'' - \mu f')] = 0$$

Функция e должна быть положительной во всех точках r, θ области бруса, так как $E > 0$ и только на торцах $\theta = \pm\alpha$ допустим, что e может обратиться в нуль ($E = \infty$).

Не исследуя вопроса во всей его полноте, укажем только класс частных случаев неоднородности, для которого точное решение находится элементарным путем. Будем

искать решение уравнения (2.1) в виде произведения

$$e = R(r)\Phi(\theta)$$

После подстановки в (2.1) переменные разделяются, и получим два уравнения

$$(2.2) \quad \Phi'' + n^2\Phi = 0$$

$$(2.3) \quad f^{IV} + 2\left(\frac{R'}{R} + \frac{1}{r}\right)f''' + \left(\frac{R''}{R} + \frac{2-\mu}{r}\frac{R'}{R} + \frac{\mu n^2 - 1}{r^2}\right)f'' - \\ - \left(\frac{\mu}{r}\frac{R''}{R} + \frac{1}{r^2}\frac{R'}{R} + \frac{n^2 - 1}{r^3}\right)f' = 0$$

(n — любое вещественное или чисто мнимое число или нуль). Очевидно, Φ выражается через элементарные функции, а f' определится как общий интеграл линейного уравнения третьего порядка с переменными коэффициентами. Входящие в него три постоянные найдутся из условий (1.4). Таким образом, получаем выражение для упругой характеристики e , при которой напряжения имеют вид (1.3)

$$(2.4) \quad e = R(r)(A \cos n\theta + B \sin n\theta), \quad n \neq 0$$

$$(2.5) \quad e = R(r)(A + B\theta), \quad n = 0$$

Постоянные A , B , n и функция R не могут быть совершенно произвольными, так как во всех случаях $e > 0$ (за исключением, может быть, точек торцов $\theta = \pm \alpha$).

При произвольном задании R отыскание решения уравнения (2.3) сопряжено с трудностями, но если функция R задана в виде степенной функции $R = r^m$ (m — вещественное число), то это уравнение легко решается. Решение зависит от корней уравнения третьей степени, которое получается из (2.3). Если среди корней s_j нет кратных, то

$$f' = C_1 r^{s_1} + C_2 r^{s_2} + C_3 r^{s_3}$$

Самыми простыми будут случаи, когда $m = n$, $m = -n$ и $m = 0$.

$$1) \quad m = n, \quad s_1 = 1, \quad s_{2,3} = -n \pm \sqrt{1 - n(1 - \mu) - \mu n^2}$$

$$2) \quad m = -n, \quad s_1 = 1, \quad s_{2,3} = n \pm \sqrt{1 + n(1 - \mu) - \mu n^2}$$

$$3) \quad m = n = 0, \quad s_1 = s_2 = 1, \quad s_3 = -1$$

В последнем случае (формула (2.5), где $R = 1$) распределение напряжений в неоднородном изотропном бруске не будет отличаться от распределения в таком же однородном изотропном бруске.

Заметим, что решения (2.4), (2.5) непригодны для полого цилиндра, у которого поперечное сечение есть сплошное, неразрезанное кольцо. Если допустить, что существуют упругие характеристики вида (2.4) и (2.5), то это будет означать, что в области поперечного сечения имеются участки, где $E < 0$, т. е. решения не будут иметь физического смысла.

Поступила 4 IV 1978

ЛИТЕРАТУРА

1. Лехницкий С. Г. Теория упругости анизотропного тела. Изд. 2. М., «Наука», 1977.
2. Колчин Г. Б. Расчет элементов конструкций из упругих неоднородных материалов. Кишинев, «Карта Молдовеняскэ», 1971.
3. Колчин Г. Б. Плоские задачи теории упругости неоднородных тел. Кишинев, «Штиинца», 1977.