

УДК 539. 376

ТЕОРИЯ ПОЛЗУЧЕСТИ

Ф. М. Поладян

Ползучесть составного сектора кругового кольца
 с поперечным сечением, ограниченным тремя
 неконцентрическими окружностями при кручении

(Представлено чл.-корр. АН Армянской ССР О. М. Сапонджяном 7/VI 1984)

Рассматривается задача о кручении составного сектора кругового кольца (кривой стержень), поперечное сечение которого состоит из N различных областей, материалы которых обладают свойством наследственной ползучести с различными мерами ползучести и модулями мгновенного сдвига (¹).

Пусть рассматриваемый сектор кругового кольца с постоянным поперечным сечением находится под воздействием перерезывающих сил P и крутящих моментов PR (R —радиус оси сектора кругового кольца), приложенных на торцевых сечениях (рис. 1).

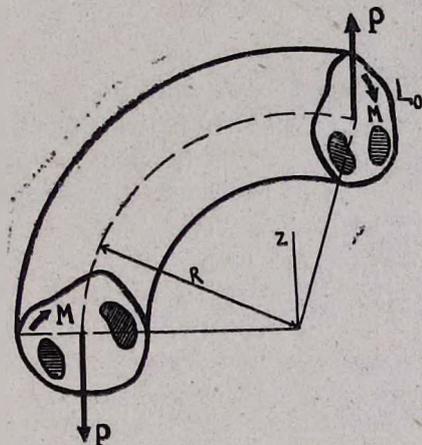


Рис. 1. Составной сектор кругового кольца, находящийся под воздействием перерезывающих сил P и крутящих моментов $M=PR$, приложенных на торцевых сечениях

Задачи кручения однородных кривых стержней исследованы в работах (²⁻⁵). В работе (⁶) рассмотрено кручение составного сектора кругового кольца с прямоугольным поперечным сечением при нелинейной ползучести.

1. Примем, что в области Ω_m между компонентами деформаций ползучести и напряжениями имеют место соотношения Маслова—Арутюняна (¹)

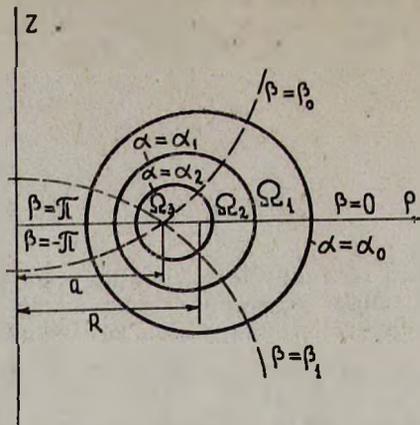


Рис. 2. Семейство окружностей с полюсом и семейство дуг окружностей, ортогональных к ним

$$2G_m \varepsilon_{ij}^{(m)} = s_{ij}^{(m)} - \int_{\tau_1}^t s_{ij}^{(m)} K_m(t, \tau) d\tau \quad (m = \overline{1, N}), \quad (1.1)$$

где G_m — модуль сдвига, $s_{ij}^{(m)} = \sigma_{ij}^{(m)} - \delta_{ij} \sigma^{(m)}$, δ_{ij} — символ Кронекера, $\sigma^{(m)}$ — среднее давление, $K_m(t, \tau) = 3G_m \frac{\partial C_m(t, \tau)}{\partial \tau}$, $C_m(t, \tau)$ — мера ползучести в области Ω_m .

Воспользуемся тороидальными координатами α, β, γ : $x = \rho \cos \gamma$, $y = \rho \sin \gamma$, $z = H \sin \beta$, где $\rho = a \cdot \operatorname{sh} \alpha \cdot (\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta)^{-1}$, $H = a (\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta)^{-1}$, здесь $0 \leq \alpha \leq \infty$, $-\pi \leq \beta \leq \pi$, $0 \leq \gamma < 2\pi$ (рис. 2).

Полагая в уравнениях равновесия (1) отличными от нуля только напряжения $\sigma_{\alpha\gamma}^{(m)}$ и $\sigma_{\beta\gamma}^{(m)}$ ($m = 1, 2, \dots, N$), получим

$$\frac{\partial}{\partial \alpha} (H \rho^2 \sigma_{\alpha\gamma}^{(m)}) + \frac{\partial}{\partial \beta} (H \rho^2 \sigma_{\beta\gamma}^{(m)}) = 0 \quad (m = \overline{1, N}), \quad (1.2)$$

а из остальных уравнений следует, что напряженное состояние сектора кольца не зависит от γ , следовательно, тензор деформации также не зависит от γ .

Аналогично (4,5) получим уравнение совместности деформаций

$$\frac{\partial}{\partial \alpha} \left[\frac{H}{\rho} \varepsilon_{\beta\gamma}^{(m)} \right] - \frac{\partial}{\partial \beta} \left[\frac{H}{\rho} \varepsilon_{\alpha\gamma}^{(m)} \right] = D \frac{H^2}{\rho^3}, \quad (m = \overline{1, N}), \quad (1.3)$$

где $D = D(t)$ — произвольная функция от t .

Полагая равными нулю все компоненты деформаций, кроме $\varepsilon_{\alpha\gamma}^{(m)}$ и $\varepsilon_{\beta\gamma}^{(m)}$, получим систему относительно перемещений. Решения этой системы уравнений позволяют получить выражения для перемещений.

В каждой области Ω_m , вводя функцию напряжений $\Phi_m(\alpha, \beta, t)$

$$\sigma_{\alpha\gamma}^{(m)} = -\frac{1}{H \rho^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial \beta}, \quad \sigma_{\beta\gamma}^{(m)} = \frac{1}{H \rho^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial \alpha} \quad (m = \overline{1, N}),$$

при помощи соотношения (1.1), (1.3) получаем

$$\frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{1}{\rho^3} \frac{\partial \Phi_m}{\partial z} \right) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{1}{\rho^3} \frac{\partial \Phi_m}{\partial \beta} \right) - \int_{\tau_1}^t \left[\frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{1}{\rho^3} \frac{\partial \Phi_m}{\partial z} \right) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{1}{\rho^3} \frac{\partial \Phi_m}{\partial \beta} \right) \right] K_m(t, \tau) d\tau = DG_m \frac{H^2}{\rho^3} \quad (m = \overline{1, N}). \quad (1.4)$$

Аналогично (8) можно получить контурные условия и условия на линиях контакта L_{ij} :

$$\Phi_m(\alpha, \beta, t) = 0 \text{ на } L_0, \quad (1.5)$$

$$\Phi_i(\alpha, \beta, t) = \Phi_j(\alpha, \beta, t) \text{ на } L_{ij}, \quad (1.6)$$

$$\frac{1}{G_i} \frac{\partial \Phi_i}{\partial n} - 3 \int_{\tau_1}^t \frac{\partial \Phi_i}{\partial n} \frac{\partial C_i(t, \tau)}{\partial \tau} d\tau = \frac{1}{G_j} \frac{\partial \Phi_j}{\partial n} - 3 \int_{\tau_1}^t \frac{\partial \Phi_j}{\partial n} \frac{\partial C_j(t, \tau)}{\partial \tau} d\tau \text{ на } L_{ij}, \quad (1.7)$$

где n — нормаль к L_{ij} .

Крутящий момент выражается формулой

$$M = \sum_{m=1}^N \iint_{\Omega_m} [(\rho - R) \sigma_{zr}^{(m)} - z \sigma_{r\tau}^{(m)}] d\Omega = 2R \sum_{m=1}^N \iint_{\Omega_m} \frac{\Phi_m}{\rho^3} d\Omega.$$

2. Рассмотрим задачу о кручении составного сектора кругового кольца, поперечное сечение которого состоит из трех областей, ограниченных неконцентрическими окружностями (рис. 2). Пусть в области Ω_2 материал обладает свойством ползучести, а в областях Ω_1 и Ω_3 справедлив закон Гука.

Вводя новую функцию $\Psi_m(\alpha, \beta, t)$ при помощи соотношения $\Phi_m(\alpha, \beta, t) = (\text{ch}\alpha - \cos\beta)^{-3/2} \text{sh}^2\alpha \cdot \Psi_m(\alpha, \beta, t)$, из (1.4) получаем уравнение с разделяющимися переменными

$$\frac{\partial^2 \Psi_m}{\partial \alpha^2} + \frac{\partial^2 \Psi_m}{\partial \beta^2} + \text{cth}\alpha \frac{\partial \Psi_m}{\partial \alpha} + \left(\frac{1}{4} - \frac{4}{\text{sh}^2\alpha} \right) \Psi_m = H^2 A^{-1} f_m(t) \quad (m = 1, 2, 3) \quad (2.1)$$

где $A = \text{sh}^2\alpha (\text{ch}\alpha - \cos\beta)^{-3/2}$; $f_2(t) = G_2 [D(t) + \int_{\tau_1}^t D(\tau) R_2(t, \tau) d\tau]$; $f_i(t) = G_i D(t)$, $i = 1, 3$; $R_2(t, \tau)$ — резольвента ядра $K_2(t, \tau)$. Для меры ползучести $C_2(t, \tau) = \left(C_0 + \frac{A_1}{\tau} \right) [1 - e^{-\eta(t-\tau)}] R_2(t, \tau)$ определяется так, как в (5).

Решение систем уравнений (2.1) при граничных условиях (1.5) — (1.6) можно представить в виде

$$\begin{aligned} F_1(\alpha, \beta, t) = & \frac{\Pi_{-1/2}^2(\alpha_0, \alpha)}{2\Pi_{-1/2}^2(\alpha_0, \alpha_1)} [a_{01}(t)P_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_1) + a_{02}(t)Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_1)] + \\ & + \frac{1}{2} \left[\frac{\Pi_{-1/2}^2(\alpha, \alpha_1)}{\Pi_{-1/2}^2(\alpha_0, \alpha_1)} \alpha b(t) + \frac{\Pi_{-1/2}^2(\alpha_0, \alpha)}{\Pi_{-1/2}^2(\alpha_0, \alpha_1)} \beta d(t) \right] + \\ & + \sum_{n=1}^{\infty} \left[\frac{\Pi_{n-1/2}^2(\alpha_0, \alpha)}{\Pi_{n-1/2}^2(\alpha_0, \alpha_1)} [a_{n1}(t)P_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha_1) + a_{n2}(t)Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha_1)] \right] \cos n\beta + \\ & + \sum_{n=1}^{\infty} \left[\frac{\Pi_{n-1/2}^2(\alpha, \alpha_1)}{\Pi_{n-1/2}^2(\alpha_0, \alpha_1)} \alpha_n^1(t) + \frac{\Pi_{n-1/2}^2(\alpha_0, \alpha)}{\Pi_{n-1/2}^2(\alpha_0, \alpha_1)} \beta_n^1(t) \right] \cos n\beta, \quad (2.2) \end{aligned}$$

$$F_2(\alpha, \beta, t) = \frac{1}{2} [a_{01}(t)P_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha) + a_{02}(t)Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha)] + \\ + \sum_{n=1}^{\infty} [a_{n1}(t)P_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha) + a_{n2}(t)Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha)] \cos n\beta, \quad (2.3)$$

$$F_3(\alpha, \beta, t) = \frac{Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2)}{2Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2)} [a_{01}(t)P_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2) + a_{02}(t)Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2)] - \\ - \frac{Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha)}{2Q_{-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2)} \gamma_0^1(t) + \sum_{n=1}^{\infty} \left\{ \frac{Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha)}{Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2)} a_{n1}(t)P_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2) + \right. \\ \left. + a_{n2}(t)Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2) \right\} - \frac{Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha)}{Q_{n-1/2}^2(\text{ch}\alpha_2)} \gamma_n^1(t) \Big\} \cos n\beta, \quad (2.4)$$

где

$$\Psi_l(\alpha, \beta, t) = F_l(\alpha, \beta, t) + f_l(t)z^2/2A \quad (l=1, 2, 3),$$

$$\alpha_n^1(t) = - \frac{f_1(t)a^2}{\pi \text{sh}^2 \alpha_0} \int_0^{\pi} \frac{\sin^2 \beta \cos n\beta}{(\text{ch}\alpha_0 - \cos \beta)^{1/2}} d\beta \quad (n=0, 1, 2, \dots),$$

$$\beta_n^1(t) = \frac{|f_2(t) - f_1(t)|a^2}{\pi \text{sh}^2 \alpha_1} \int_0^{\pi} \frac{\sin^2 \beta \cos n\beta}{(\text{ch}\alpha_1 - \cos \beta)^{1/2}} d\beta \quad (n=0, 1, 2, \dots),$$

$$\gamma_n^1(t) = \frac{|f_3(t) - f_2(t)|a^2}{\pi \text{sh}^2 \alpha_2} \int_0^{\pi} \frac{\sin^2 \beta \cos n\beta}{(\text{ch}\alpha_2 - \cos \beta)^{1/2}} d\beta \quad (n=0, 1, 2, \dots),$$

$$P_n^m(x, \beta) = P_n^m(\text{ch}x)Q_n^m(\text{ch}\beta) - P_n^m(\text{ch}\beta)Q_n^m(\text{ch}x),$$

а $P_n^m(\text{ch}\alpha)$ и $Q_n^m(\text{ch}x)$ — присоединенные сферические функции Лежандра соответственно первого и второго рода.

Используя условия (1.7), из (2.2) — (2.4) приходим к двум бесконечным системам интегральных уравнений относительно $a_{ni}(t)$:

$$B_{00}^j [a_{01}(t) + a_{02}(t)] + 2B_{01}^j [a_{11}(t) + a_{12}(t)] - \int_{\tau_1}^t \{ A_{00}^j [a_{01}(\tau) + \\ + a_{02}(\tau)] + 2A_{01}^j [a_{11}(\tau) + a_{12}(\tau)] \} K_2(t, \tau) d\tau = 2h_0^j, \quad (2.5)$$

$$\sum_{i=n-1}^{n+1} \left\{ B_{ni}^j [a_{i1}(t) + a_{i2}(t)] - \int_{\tau_1}^t A_{ni}^j [a_{i1}(\tau) + a_{i2}(\tau)] K_2(t, \tau) d\tau \right\} = h_n^j(t) \\ (n=1, 2, \dots), \quad (j=1, 2).$$

Коэффициенты и свободные члены определяются через функции

$$P_n^m(\text{ch}\alpha), Q_n^m(\text{ch}\alpha), \alpha_n^1(t), \beta_n^1(t), \gamma_n^1(t).$$

Пользуясь асимптотическим разложением присоединенных функций Лежандра $P_n^m(\text{ch}\alpha)$, $Q_n^m(\text{ch}\alpha)$ при больших значениях n , аналогично⁽⁸⁾ доказывается квазивполне регулярность систем (2.5) при $t = \tau_1$, $t = \infty$ и в случае $K_2(t, \tau) = K(t - \tau)$.

Получены следующие оценки:

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \left[\left| \frac{B_{n,n-1}^j}{B_{nn}^j} \right| + \left| \frac{B_{n,n+1}^j}{B_{nn}^j} \right| \right] = (ch \alpha_j)^{-1}, \quad (j=1, 2).$$

Ереванский политехнический институт
им. К. Маркса

Յ. Մ. ՓՈԼԱԴՅԱՆ

Նրեի ոչ համակենտրոն շրջանագծերով սահմանափակված լայնական կտրվածքով բաղադրյալ շրջաւեային օղակի սեկտորի սողի ուղղման դեպքում

Ուսումնասիրվում է ժառանգական սողի հատկությամբ օժտված սողի տարբեր շափեր ունեցող նյութերից կազմված կոր ձողի ուղղման խնդիրը: Օգտվելով թորական կոորդինատային համակարգից, խնդիրը յուրաքանչյուր տիրույթում բերվում է ինտեգրա-դիֆերենցիալ հավասարման ինտեգրմանը խառը եզրային պայմաններով:

Ուսումնասիրվում է այն դեպքը, երբ ուղղահայաց հատույթը սահմանափակված է երեք ոչ համակենտրոն շրջանագծերով:

ЛИТЕРАТУРА — ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

- ¹ Н. Х. Арутюнян, Некоторые вопросы теории ползучести, ГИТТЛ, М.—Л., 1952.
² W. Freiberg, Austral. J. Scient. Res. Ser. A. v. 2. № 3 (1949). ³ М. А. Задоян ДАН СССР, т. 223, № 2 (1975). ⁴ Ф. М. Поладян, Изв. АН АрмССР. Механика, т. 34, № 2 (1981). ⁵ Ф. М. Поладян, Изв. АН АрмССР. Механика, т. 34, № 3 (1981). ⁶ Ф. М. Поладян, ДАН АрмССР, т. 75, № 2 (1982). ⁷ В. В. Новожилов, Теория упругости, Судстройиздат, М.—Л., 1962. ⁸ М. А. Задоян, Ф. М. Поладян, Изв. АН АрмССР. Механика, т. 36, № 5 (1983).