УДК 539.376

ТЕОРИЯ ПОЛЗУЧЕСТИ

Ф. М. Поладян

Нелинейная ползучесть составного сектора кругового кольца с прямоугольным поперечным сечением при кручении

(Представлено чл.-корр. АН Армянской ССР О. М. Сапонджяном 13/XI 1985)

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

Пусть рассматриваемый сектор кругового кольца с постоянным поперечным сечением находится под воздействием перерезывающих сил P и крутящих моментов PR (R —радиус сектора 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

Рис. 2. Поперечное сечение скручиваемого составного сектора кругового кольца

Пластическое кручение однородных кривых стержней из упрочняющегося материала исследовано в ^(2,3). Кручение однородных кривых стержней при нелинейной ползучести исследовано в ^(4,5), а составного сектора кругового кольца с круговым поперечным сечением при ползучести рассмотрено в ⁽⁶⁾.

1. Принимаем, что в области Ω_m между компонентами деформаций ползучести и напряжениями имеют место соотношения Н. Х. Арутюняна ⁽¹⁾:

$$2G_m \varepsilon_{ij}^{(m)} = s_{ij}^{(m)} - \int_{\tau_1}^t s_{ij}^{(m)} f_m[\sigma_0^{(m)}(\tau)] K_m(t, \tau) d\tau \quad (m = 1, 2, \dots, N), \quad (1.1)$$

где $G_m = E_m/3$, E_m принимается постоянным, $s_{ij}^{(m)} = \sigma_{ij}^{(m)} - \delta_{ij} \sigma^{(m)}$, δ_{ij} — символ Кронекера, $\sigma^{(m)}$ — среднее давление, $f_m[\sigma_0^{(m)}(t)]$ — функция, характеризующая нелинейную зависимость между напряжениями и деформациями ползучести, $\sigma_0^{(m)}(t)$ — интенсивность тензора напряжений в области Ω_m , $K_m(t, \tau) = 3G_m \frac{\partial C_m(t, \tau)}{\partial \tau}$, $C_m(t, \tau)$ — мера ползучести в области Ω_m .

Аналогично (7) получим уравнение совместности деформаций

$$\frac{\partial}{\partial r} \left[\frac{\varepsilon_{r\theta}^{(m)}}{r} \right] - \frac{\partial}{\partial z} \left[\frac{\varepsilon_{rz}^{(m)}}{r} \right] = \frac{D(t)}{r^3} \quad (m = 1, 2, \dots, N). \quad (1.2)$$

В каждой области Ω_m , вводя функцию напряжений $\sigma_0^{(m)} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial z}$, $\sigma_{z\theta}^{(m)} = -\frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial r}$ ($m = 1, 2, \dots, N$), при помощи соотношений (1.1) и (1.2) получим

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial z} \right) - \int_{\tau_1}^t \left\{ \frac{\partial}{\partial r} \left[\frac{f_m(\sigma_0^{(m)})}{r^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial r} \right] + \right. \\ & \left. + \frac{\partial}{\partial z} \left[\frac{f_m(\sigma_0^{(m)})}{r^2} \frac{\partial \Phi_m}{\partial z} \right] \right\} K_m(t, \tau) d\tau = -\frac{D(t)G_m}{r^2} \quad (m = 1, 2, \dots, N), \quad (1.3) \end{aligned}$$

где

$$\sigma_0^{(m)} = \sigma_0^{(m)}(t) = r^{-2} \sqrt{\left(\frac{\partial \Phi_m}{\partial r} \right)^2 + \left(\frac{\partial \Phi_m}{\partial z} \right)^2}. \quad (1.4)$$

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

$$\Phi = C_0(t) \text{ на } L_0, \quad \Phi_l = \Phi_k + C_{lk}^*(t) \text{ на } L_{lk}, \quad (1.5)$$

$$\begin{aligned} & \frac{1}{G_l} \frac{\partial \Phi_l}{\partial n} - 3 \int_{\tau_1}^t \frac{\partial \Phi_l}{\partial n} f_l[\sigma_0^{(l)}] \frac{\partial C_l(t, \tau)}{\partial \tau} d\tau = \\ & = \frac{1}{G_k} \frac{\partial \Phi_k}{\partial n} - 3 \int_{\tau_1}^t \frac{\partial \Phi_k}{\partial n} f_k[\sigma_0^{(k)}] \frac{\partial C_k(t, \tau)}{\partial \tau} d\tau \text{ на } L_{lk}, \quad (1.6) \end{aligned}$$

где n — нормаль к L_{lk} , $C_0(t)$ и $C_{lk}^*(t)$ произвольные функции от t .

Крутящий момент определяется аналогичной формулой (9).

2. Рассмотрим случай, когда поперечное сечение состоит из двух прямоугольных областей (рис. 2). Пусть в области Ω_1 материал обладает свойством нелинейной ползучести, а в области Ω_2 справедлив закон Гука. На основании вышеизложенного функция Φ_1 в области Ω_1 удовлетворяет уравнению (1.3), а функция Φ_2 в области Ω_2 уравнению

$$\frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi_2}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial \Phi_2}{\partial z} \right) = - \frac{D(t)G_2}{r^2}. \quad (2.1)$$

Полагая $f_1[\sigma_0^{(1)}] = 1 + \lambda[\sigma_0^{(1)}]^2$, решение уравнений (1.3) и (2.1) ищем в виде

$$\Phi_l(r, z, t) = \sum_{n=0}^{\infty} \lambda^n \Phi_{ln}(r, z, t) \quad (l=1, 2). \quad (2.2)$$

Подставляя (2.2) в (1.3) и (1.4), приходим к системе рекуррентных дифференциальных уравнений относительно $\Phi_{ln}(r, z, t)$.

Функции $\Phi_{ln}(r, z, t)$ представим в виде рядов $(8,9)$

$$\Phi_{ln}(r, z, t) = \sum_{k=1}^{\infty} a_{lk}^n(z, t) W_2(\mu_k r), \quad (l=1, 2). \quad (2.3)$$

$$\text{Здесь } W_n(\mu_k r) = \frac{J_n(\mu_k r)}{J_2(\mu_k r_2)} - \frac{Y_n(\mu_k r)}{Y_2(\mu_k r_2)} \quad (n=1, 2, \dots),$$

где $J_n(x)$ и $Y_n(x)$ — функции Бесселя от действительного аргумента n -го порядка соответственно первого и второго рода, а $\{\mu_k\}$ — корни уравнения $W_2(\mu r_2) = 0$. Функции $W_l(x)$ удовлетворяют тем же рекуррентным формулам, что и функции $J_n(x)$, $Y_n(x)$.

Пользуясь (1.5)–(1.6) и (2.2)–(2.3), получим граничные условия для функции

$$a_{lk}^n(-b, t) = a_{2k}^n(a, t) = 0, \quad a_{lk}^n(0, t) = a_{2k}^n(0, t), \quad (2.4)$$

$$\frac{G_1}{G_2} \frac{\partial a_{2k}^n(z, t)}{\partial z} = \frac{\partial a_{lk}^n(z, t)}{\partial z} - \int_{\tau_1}^t \frac{\partial a_{lk}^n(z, \tau)}{\partial z} K_1(t, \tau) d\tau + F_k^n(z, t) \text{ при } z=0, \quad (2.5)$$

где $F_k^0(z, t) = 0$, а при $n \geq 1$, $F_k^n(z, t) =$

$$= \frac{1}{\omega_k^*} \sum_{j=0}^{n-1} \int_{r_1}^{r_2} \int_{\tau_1}^t \omega_j \frac{\partial \Phi_{1, n-1-j}}{\partial z} K_1(t, \tau) d\tau \left[r W_2(\mu_k r) dr, \right.$$

$$\left. \omega_k^* = 0,5 \{ [r_2 W_1(\mu_k r_2)]^2 - [r_1 W_1(\mu_k r_1)]^2 \}, \right.$$

$$\left. \omega_n = r^{-4} \sum_{k=0}^4 \text{grad} \Phi_{1k} \cdot \text{grad} \Phi_{1, n-k} \right.$$

Коэффициенты $a_{lk}^n(z, t)$, удовлетворяющие условиям (2.4)–(2.5), определяются следующими формулами:

$$a_{lk}^n(z, t) = \left\{ \frac{C_{lk}^n(z, t)}{\mu_k^2 \text{ch} \mu_k b} + \text{th} \mu_k b \left[h_k^n(z, t) + \right. \right.$$

$$\left. + v_k \int_{\tau_1}^t h_k^n(z, \tau) R_2(t, \tau) d\tau \right\} \text{ch} \mu_k z + \left[h_k^n(z, t) + \right.$$

$$\left. + v_k \int_{\tau_1}^t h_k^n(z, \tau) R_1(t, \tau) d\tau \right] \text{sh} \mu_k z - \frac{C_{lk}^n(z, t)}{\mu_k^2};$$

$$a_{2k}^n(z, t) = \left\{ \frac{C_{1k}^n(z, t)}{\mu_k^2 \operatorname{ch} \mu_k b} - \frac{1}{\mu_k^2} [C_{1k}^n(z, t) - C_{2k}^n(t)] + \right. \\ \left. + \operatorname{th} \mu_k b \left[h_k^n(z, t) + \nu_k \int_{\tau_1}^t h_k^n(z, \tau) R_1(t, \tau) d\tau \right] \right\} \operatorname{ch} \mu_k z + \left\{ m_k^n(z, t) + \right. \\ \left. + n_k \left[h_k^n(z, t) + \nu_k \int_{\tau_1}^t h_k^n(z, \tau) R_1(t, \tau) d\tau \right] \right\} \operatorname{sh} \mu_k z - \frac{C_{2k}^n(t)}{\mu_k^2},$$

$$\text{где } C_{1k}^n(z, t) = (\omega_k^*)^{-1} \int_{r_1}^{r_2} Q_n(r, z, t) r^{-1} W_2(\mu_k r) dr,$$

$$C_{2k}^n(t) = (\omega_k^*)^{-1} D(t) G_2 \int_{r_1}^{r_2} r^{-1} W_2(\mu_k r) dr, \quad C_{2k}^n(t) = 0 \quad (n = 1, 2, \dots),$$

$$h_k^n(z, t) = \frac{G_1 m_k^n(z, t) - G_2 F_k^n(z, t)}{G_2 - n_k G_1}, \quad \nu_k = \frac{G_2}{G_2 - n_k G_1}, \quad n_k = -\frac{\operatorname{th} \mu_k b}{\operatorname{th} \mu_k a},$$

$$m_k^n(z, t) = \frac{C_{2k}^n(t)}{\mu_k^2 \operatorname{sh} \mu_k a} + \frac{1}{\mu_k^2 \operatorname{sh} \mu_k a} [C_{1k}^n(z, t) - C_{2k}^n(t)] \operatorname{ch} \mu_k a - \\ - \frac{C_{1k}^n(z, t) \operatorname{ch} \mu_k a}{\mu_k^2 \operatorname{sh} \mu_k a \operatorname{ch} \mu_k b}, \quad Q_0(t) = G_1 \left[D(t) + \int_{\tau_1}^t D(\tau) R_1(t, \tau) d\tau \right],$$

$$Q_n(r, z, t) = \sum_{k=0}^{n-1} \int_{\tau_1}^t N_k(t, \tau) [\operatorname{grad} \Phi_{1n} \operatorname{grad} \Phi_{1, n-1-k} - \omega_k Q_{n-1-k}] d\tau \\ (n = 1, 2, \dots),$$

$$N_k(t, \tau) = K_1(t, \tau) + \int_{\tau_1}^t R_1(t, \xi) K_1(\xi, \tau) d\xi,$$

$R_1(t, \tau)$ — резольвента ядра $K_1(t, \tau)$. Для меры ползучести $C_1(t, \tau) = (C_{01} + A_{11} \tau^{-1}) [1 - e^{-\tau(t-\tau)}] R_1(t, \tau)$ определяется так, как в (6).

Аналогично (4,5) доказываются существование решения задачи.

Ереванский политехнический
институт им. К. Маркса

Յ. Մ. ՓՈՒԼՊՅԱՆ

Ուղղանկյուն ուղղանայաց հատվածով բաղադրյալ շրջանային
օղակի սեկտորի ոչ-գծային սողիչ ոլորման դեպքում

Ուսումնասիրվում է ժառանգական, տարբեր ոչ-գային սողիչ հատկու-
թյուններ ունեցող նյութերից կազմված շրջանային օղակի սեկտորի ոլորման
խնդիրը:

Օգտվելով գլանային կոորդինատների համակարգից, խնդիրը բերվում է

յուրաքանչյուր տիրույթում ոչ-գծային ինտեգրա-դիֆերենցիալ հավասարման ինտեգրմանը՝ խառը եզրային պայմաններով:

Ուսումնասիրվում է ուղղանկյուն ուղղահայաց հատույթի այն դեպքը, երբ բաժանման գիծը ղուգահեռ է բևեռային առանցքին:

ЛИТЕРАТУРА — ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

- ¹ Н. Х. Арутюнян, Некоторые вопросы теории ползучести, ГИТТЛ, М.—Л., 1952.
² М. А. Задоян, ДАН СССР, т. 223, № 2 (1975). ³ М. А. Задоян, Изв. АН СССР. МТТ № 1, 1977. ⁴ М. А. Задоян, Ф. М. Поладян, ДАН АрмССР, т. 71, № 3 (1980).
⁵ Ф. М. Поладян, Изв. АН Арм.ССР. Механика, т. 34, № 2 (1981). ⁶ М. А. Задоян, Ф. М. Поладян, Изв. АН АрмССР. Механика, т. 36, № 5 (1983). ⁷ Ф. М. Поладян, ДАН АрмССР, т. 75, № 2 (1982). ⁸ Н. Х. Арутюнян, Б. Л. Абрамян, Кручение упругих тел. Физматгиз, М., 1963. ⁹ Г. Н. Ватсон, Теория бесселевых функций, ч. 1, М. ИЛ, 1949.