

УДК 539.376

ТЕОРИЯ ПОЛЗУЧЕСТИ

С. Е. Мирзоян

О построении функций влияния для кусочно неоднородно наследственно-стареющей полуплоскости

(Представлено академиком АН Армянской ССР Н. Х. Арутюняном 26/VI 1976)

Построение функций влияния для полуплоскости — определение перемещений ее граничных точек от единичных сосредоточенных вертикальных и горизонтальных сил, в рамках теории ползучести наследственно стареющих сред (¹), когда возраст материала не зависит от пространственных координат, можно осуществить обычными методами решения известной задачи Фламана из теории упругости (²). Когда же возраст материала полуплоскости зависит от пространственных координат, даже в виде простейших функций, решение соответствующей задачи Фламана требует преодоления значительных трудностей математического характера.

В настоящей работе на основе определяющих реологических уравнений теории ползучести неоднородно наследственно-стареющей среды (³) рассматривается задача равновесия упруго-ползучей кусочно неоднородной полуплоскости, состоящей из двух полос, возрасты материала которых различны. В результате строятся функции влияния — перемещения граничных точек такой полуплоскости от единичных вертикальных и горизонтальных сосредоточенных сил, приложенных на ее границе.

1. Пусть деформируемая полуплоскость, механическое поведение которой описывается реологическими уравнениями теории ползучести наследственно-стареющих сред, состоит из полосы ширины H и полосы в виде полуплоскости. Предполагается, что физико-механические характеристики этих полос различные, которые в дальнейшем будут отмечены индексами 1 и 2 соответственно. Пусть далее, такая полуплоскость на своей границе в момент времени $t = t_0$ нагружена вертикальной сосредоточенной силой $P(t)\delta(x)$, где $P(t)$ — произвольная функция от времени, а $\delta(x)$ — известная дельта-функция Дирака (рис. 1).

В случае плоской деформации основные реологические уравнения — связь между напряжениями и деформациями будут (³).

$$\begin{aligned}
e_x^{(j)}(t) &= \frac{\sigma_x^{(j)}(t) - \nu_j \sigma_y^{(j)}(t)}{E_j(t)} - \int_{\tau_0}^t [\sigma_x^{(j)}(\tau) - \nu_j \sigma_y^{(j)}(\tau)] K(t + \rho_j, \tau + \rho_j) d\tau, \\
e_y^{(j)}(t) &= \frac{\sigma_y^{(j)}(t) - \nu_j \sigma_x^{(j)}(t)}{E_j(t)} - \int_{\tau_0}^t [\sigma_y^{(j)}(\tau) - \nu_j \sigma_x^{(j)}(\tau)] K(t + \rho_j, \tau + \rho_j) d\tau, \quad (1.1) \\
\gamma_{xy}^{(j)}(t) &= 2(1 + \nu_j) \left\{ \frac{\tau_{xy}^{(j)}(t)}{E_j(t)} - \int_{\tau_0}^t \tau_{xy}^{(j)}(\tau) K(t + \rho_j, \tau + \rho_j) d\tau \right\}. \quad (j = 1, 2).
\end{aligned}$$

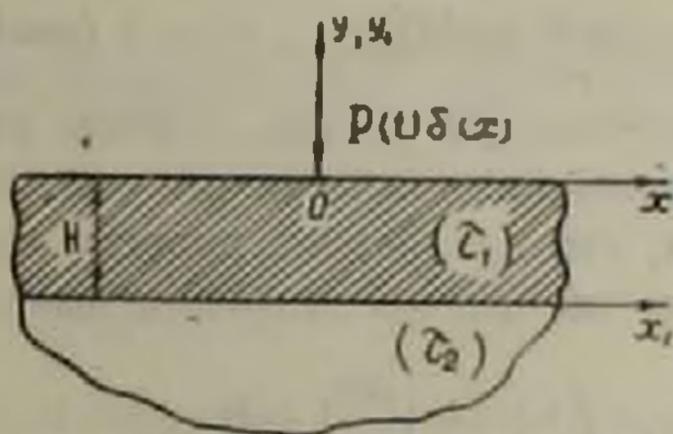


Рис. 1

Здесь $E_j(t)$ — модули упруго-мгновенной деформации, t — момент текущего времени, $\rho_j = \tau_j - \tau_0$, а τ_j — возрасты материалов полос ($j = 1, 2$).

$$K(t, \tau) = \frac{\partial}{\partial \tau} \left[\frac{1}{E(\tau)} + C(t, \tau) \right], \quad (1.2)$$

где

$$C(t, \tau) = \varphi(\tau) [1 - e^{-\eta(t-\tau)}]$$

мера ползучести, $\varphi(\tau)$ — известная функция, определяющая процесс старения материала (²).

Отметим, что при выводе соотношений (1.1) принято условие

$$\nu_j^*(t, \tau) = \nu_j(t) = \nu_j = \text{const}, \quad (1.3)$$

где $\nu_j^*(t, \tau)$ — коэффициент поперечного расширения при деформациях ползучести, а $\nu_j(t)$ — коэффициент поперечного расширения при упруго-мгновенных деформациях. Как известно (¹), это равенство при линейной зависимости между напряжениями и деформациями приводит к равенству между упруго-мгновенными напряжениями, вызванными поверхностными силами, и соответствующими напряжениями, вычисленными с учетом ползучести.

Обозначив через $u_j(x, y, t)$ и $v_j(x, y, t)$ ($j = 1, 2$) компоненты перемещений в полосах при упруго-мгновенной деформации по на-

правлениям Ox и Oy соответственно, а через $u_j^*(x, y, t)$ и $v_j^*(x, y, t)$ ($j=1,2$) те же величины — при деформации ползучести, из (1.1) находим, что между ними существует зависимость вида:

$$\begin{aligned} u_j^*(t) &= u_j(t) - \int_0^t u_j(\tau) K_j(t, \tau) d\tau \\ v_j^*(t) &= v_j(t) - \int_0^t v_j(\tau) K_j(t, \tau) d\tau \quad (j=1, 2), \end{aligned} \quad (1.4)$$

где

$$K_j(t, \tau) = E_j(t) K(t + \rho_j, \tau + \rho_j) \quad (j=1, 2).$$

Для решения поставленной задачи, сначала рассмотрим соответствующие упруго-мгновенные задачи для полос в отдельности. С этой целью заметим, что для первой полосы должны удовлетворяться уравнения Ляме по пространственным координатам

$$\begin{aligned} \Delta u_1 + \left(1 + \frac{\lambda_1}{\mu_1}\right) \frac{\partial \Theta_1}{\partial x} &= 0 \\ \Delta v_1 + \left(1 + \frac{\lambda_1}{\mu_1}\right) \frac{\partial \Theta_1}{\partial y} &= 0 \end{aligned} \quad \Delta \Theta_1 = 0 \quad (1.5)$$

при граничных условиях

$$\begin{aligned} \sigma_y^{(1)}(t)|_{y=0} &= \left[(\lambda_1 + 2\mu_1) \frac{\partial v_1}{\partial y} + \lambda_1 \frac{\partial u_1}{\partial x} \right] \Big|_{y=0} = -P(t)\delta(x), \\ \tau_{xy}^{(1)}(t)|_{y=0} &= \mu_1 \left[\frac{\partial u_1}{\partial y} + \frac{\partial v_1}{\partial x} \right] \Big|_{y=0} = 0, \end{aligned} \quad (1.6)$$

а для полуплоскости — те же самые уравнения Ляме

$$\begin{aligned} \Delta_1 u_2 + \left(1 + \frac{\lambda_2}{\mu_2}\right) \frac{\partial \Theta_2}{\partial x_1} &= 0 \\ \Delta_1 v_2 + \left(1 + \frac{\lambda_2}{\mu_2}\right) \frac{\partial \Theta_2}{\partial y_1} &= 0 \end{aligned} \quad \Delta_1 \Theta_2 = 0 \quad (1.7)$$

$$\text{при условиях } \sigma_{x_1}^{(2)}(t), \tau_{x_1 y_1}^{(2)}(t), \sigma_{y_1}^{(2)}(t) \rightarrow 0 \text{ при } x_1^2 + y_1^2 \rightarrow \infty \quad (1.8)$$

Здесь

$$\Delta = \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial x^2}, \quad \Delta_1 = \frac{\partial^2}{\partial y_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_1^2}, \quad \Theta_1 = \frac{\partial u_1}{\partial x} + \frac{\partial v_1}{\partial y}, \quad \Theta_2 = \frac{\partial u_2}{\partial x_1} + \frac{\partial v_2}{\partial y_1}. \quad (1.9)$$

Введем в рассмотрение образы Фурье по координате x

$$F[u_j] = \bar{u}_j, \quad F[v_j] = \bar{v}_j, \quad F[\Theta_j] = \bar{\Theta}_j,$$

$$F[\sigma_y^{(j)}] = \bar{\sigma}_y^{(j)}, \quad F[\tau_{xy}^{(j)}] = \bar{\tau}_{xy}^{(j)}, \quad (j = 1, 2).$$

Применяя к уравнениям (1.5), (1.7), граничным условиям (1.6) и условиям (1.8) преобразование Фурье, после некоторых выкладок получаем для первой полосы

$$\bar{\Theta}_1(s, y, t) = A(s, t)e^{i s y} + B(s, t)e^{-i s y},$$

$$\bar{u}_1 = [A_1(s, t) + i p_1 y A(s, t) \operatorname{sign} s] e^{i s y} + [B_1(s, t) - i p_1 y B(s, t) \operatorname{sign} s] e^{-i s y},$$
(1.10)

$$\bar{v}_1 = [A_2(s, t) - p_1 y A(s, t)] e^{i s y} + [B_2(s, t) - p_1 y B(s, t)] e^{-i s y},$$

а для полуплоскости будем иметь

$$\bar{\Theta}_2(s, y_1, t) = F(s, t) e^{i s y_1}$$

$$\bar{u}_2 = [D_1(s, t) + i p_2 y_1 F(s, t) \operatorname{sign} s] e^{i s y_1},$$
(1.11)

$$\bar{v}_2 = [D_2(s, t) - p_2 y_1 F(s, t)] e^{i s y_1},$$

где

$$p_j = \frac{1}{2} \left(1 + \frac{\nu_j}{\mu_j} \right) \quad (j = 1, 2), \quad s - \text{параметр преобразования}$$

Фурье.

Из соотношения (1.9) имеем

$$\bar{\Theta}_1 = \frac{d\bar{v}_1}{dy} - i s \bar{u}_1, \quad \bar{\Theta}_2 = \frac{d\bar{v}_2}{dy_1} - i s \bar{u}_2.$$
(1.12)

Далее удовлетворяя граничным условиям и учитывая (1.12), после некоторых выкладок для первой полосы находим

$$\bar{u}_1(s, -H, t) = \frac{i}{2s} \left[a_1 A(s, t) + a_2 B(s, t) + \frac{P(t)}{2\mu_1} (e^k + e^{-k}) \right],$$

$$\bar{v}_1(s, -H, t) = \frac{1}{2|s|} \left[a_3 A(s, t) + a_4 B(s, t) + \frac{P(t)}{2\mu_1} (e^k - e^{-k}) \right],$$
(1.13)

$$\bar{\sigma}_y^{(1)}(s, -H, t) = a_5 A(s, t) - a_6 B(s, t) - \frac{P(t)}{2} (e^k + e^{-k}),$$

$$\bar{\tau}_{xy}^{(1)}(s, -H, t) = i \operatorname{sign} s \left[a_1 A(s, t) - a_2 B(s, t) - \frac{P(t)}{2} (e^k - e^{-k}) \right],$$

а для полуплоскости —

$$\bar{u}_2(s, 0, t) = D_1(s, t), \quad \bar{v}_2(s, 0, t) = D_2(s, t)$$

$$\bar{\sigma}_{y_1}^{(2)}(s, 0, t) = \frac{\mu_2}{\rho_2 + 1} \left[(1 + 2p_2)|s|D_2(s, t) + tsD_1(s, t) \right], \quad (1.14)$$

$$\bar{\tau}_{xy_1}^{(2)}(s, 0, t) = -\frac{i\mu_2 \operatorname{sign} s}{\rho_2 + 1} \left[(1 + 2p_2)tsD_1(s, t) + |s|D_2(s, t) \right],$$

где

$$\begin{aligned} a_1 &= (\rho_1 + 1 - 2p_1k)e^{-k} + p_1e^k, & a_2 &= p_1e^{-k} + (\rho_1 + 1 + 2p_1k)e^k, \\ a_3 &= (\rho_1 + 1 + 2p_1k)e^{-k} + p_1e^k, & a_4 &= (2p_1k - \rho_1 - 1)e^k - p_1e^{-k}, \end{aligned} \quad (1.15)$$

$$a_5 = \mu_1\rho_1|(1 + 2k)e^{-k} - e^k|, \quad a_6 = \mu_1\rho_1|e^{-k} + (2k - 1)e^k|,$$

$$a_7 = \mu_1\rho_1|(1 - 2k)e^{-k} - e^k|, \quad a_8 = \mu_1\rho_1|(1 + 2k)e^k - e^{-k}|, \quad k = |s| \cdot H$$

Имея в виду соотношения (1.4) и приравнявая на линии соединения полос напряжения и перемещения с учетом ползучести, после исключения коэффициентов $D_1(s, t)$ и $D_2(s, t)$ для определения неизвестных $A(s, t)$ и $B(s, t)$ получаем систему интегральных уравнений Вольтерра второго рода:

$$\begin{aligned} & (a_1 + a_3)A(s, t) + (a_2 + a_4)B(s, t) + \frac{\rho_2 + 1}{\rho_2\mu_2} \left[(a_6 + a_8)B(s, t) - (a_5 + a_7)A(s, t) \right] - \\ & - \int_0^t [(a_1 + a_3)A(s, \tau) + (a_2 + a_4)B(s, \tau)]K_1(t, \tau)d\tau - \frac{\rho_2 + 1}{\rho_2\mu_2} \int_0^t [(a_6 + a_8)B(s, \tau) - \\ & - (a_5 + a_7)A(s, \tau)]K_2(t, \tau)d\tau = -\frac{e^k}{\mu_1} \left[P(t) - \int_0^t P(\tau)K_1(t, \tau)d\tau \right] - \frac{\rho_2 + 1}{\rho_2\mu_2} \left[P(-t) - \int_0^t P(\tau)K_2(t, \tau)d\tau \right] e^k, \end{aligned} \quad (1.16)$$

$$\begin{aligned} & (a_1 - a_3)A(s, t) + (a_2 - a_4)B(s, t) + \frac{1}{\mu_2} [(a_5 - a_7)A(s, t) - (a_6 - a_8)B(s, t)] - \\ & - \int_0^t [(a_1 - a_3)A(s, \tau) + (a_2 - a_4)B(s, \tau)]K_1(t, \tau)d\tau - \frac{1}{\mu_2} \int_0^t [(a_5 - a_7)A(s, \tau) - \\ & - (a_6 - a_8)B(s, \tau)]K_2(t, \tau)d\tau = -\frac{e^{-k}}{\mu_2} \left[P(t) - \int_0^t P(\tau)K_1(t, \tau)d\tau \right] + \\ & + \frac{e^{-k}}{\mu_2} \left[P(t) - \int_0^t P(\tau)K_2(t, \tau)d\tau \right]. \end{aligned}$$

Для получения более простых результатов в дальнейшем, примем, что упругие постоянные для материалов полосы и полуплоскости равны, т. е.

$$\rho_1 = \rho_2 = \rho, \quad E_1(t) = E_2(t) = E = \text{const}, \quad \tau_1 = \tau_2 = \tau$$

Тогда систему (1.16) можно преобразовать к одному интегральному уравнению следующего вида:

$$2(2p+1)\chi(s, t) + \int_0^t [mK_1(t, \tau) + nK_2(t, \tau)]\chi(s, \tau) d\tau = L(s, t), \quad (1.17)$$

где

$$\chi(s, t) = \alpha A(s, t) + \beta B(s, t), \quad m = -2(2p+1) - n,$$

$$L(s, t) = \beta f_2(s, t) + \alpha |f_1(t) - 2kf_2(s, t)|.$$

$$f_1(t) = -\frac{2p+1}{p^2} P(t) + \frac{1}{p} \int_0^t P(\tau) \left[K_1(t, \tau) + \frac{p+1}{p} K_2(t, \tau) \right] d\tau, \quad (1.18)$$

$$f_2(s, t) = \frac{e^{-2k}}{p} \int_0^t P(\tau) |K_1(t, \tau) - K_2(t, \tau)| d\tau$$

α и β — некоторые величины от s .

Здесь n корень квадратного уравнения

$$n^2 - 2[4k^2 p e^{-2k} + (2p+1)(e^{-2k} - 1)]n + 4p(e^{-2k} - 1) \times \\ \times [4k^2 p e^{-2k} + (p+1)(e^{-2k} - 1)] - 16k^2 p e^{-2k}(1 + p e^{-2k}) = 0, \quad (1.19)$$

а отношение $h = \alpha/\beta$ — квадратного уравнения

$$4k(1 + p e^{-2k})h^2 + 2[4k^2 p e^{-2k} + e^{-2k} - 1]h - 4k p e^{-2k} = 0. \quad (1.20)$$

2. Можно показать, что решение интегрального уравнения (1.17) эквивалентно решению дифференциального уравнения второго порядка с переменными коэффициентами при известных начальных условиях, решение которого будет даваться формулой (1)

$$\chi(s, t) = \frac{\beta f_2(s, t) + \alpha |f_1(t) - 2kf_2(s, t)|}{2(2p+1)} - |\eta'(s, \tau_0) - \tau| \times \\ \times \frac{\alpha f_1(\tau_0)}{2(2p+1)} \int_0^t e^{-\chi(s, \tau)} d\tau - \int_0^t \frac{1}{2(2p+1)} e^{-\chi(s, \tau)} d\tau \int_0^t [\beta f_2(z) + \\ + \alpha |f_1(z) - 2kf_2(s, z)|] e^{\chi(s, z)} |\eta'(s, z) - \tau| dz, \quad (2.1)$$

где

$$\eta(s, t) = \int_0^t A^0(s, \tau) d\tau,$$

$$A^*(s, t) = \frac{\gamma}{2(2p+1)} [2(2p+1) - m_1 E \varphi_1(t) - n_1 E \varphi_2(t)].$$

После этого можно записать перемещение граничных точек кусочно-неоднородной упруго-ползучей полуплоскости. Остановившись на том частном случае, когда $P(t) = H(t - \tau_0)$, где $H(t)$ — известная единичная функция Хевисайда, будем иметь:

$$u_1^*(x, 0, t) = -\frac{(1+\nu)(1-2\nu)}{2E} \operatorname{sign} x - \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\tau_0} \Phi_1(s, \tau_0, \tau_1, \tau_2, t) e^{-|s|x} ds,$$

$$v_1^*(x, 0, t) = -\frac{2(1-\nu^2)}{\pi E} \ln \frac{1}{|x|} - \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\tau_0} \Phi_2(s, \tau_0, \tau_1, \tau_2, t) e^{-|s|x} ds, \quad (2.2)$$

где

$$\Phi_1(s, t) = \frac{i}{4s(h_1 - h_2)} \left\{ |\eta_1'(s, \tau_0) - \gamma| f_1(\tau_0)(1 - h_2)h_2 + \frac{\gamma E}{\mu} \left[e^{-2k(\varphi_1(\tau_0) - \varphi_2(\tau_0))(1 - 2kh_1)(1 - h_2)} + \left(\varphi_1(\tau_0) + \frac{p+1}{p} \varphi_2(\tau_0) \right) h_1(1 - h_2) \right] \right\} \int_{\tau_0}^t e^{-\eta_1(s, \tau)} d\tau -$$

$$- \frac{i}{4s(h_1 - h_2)} \left\{ |\eta_2'(s, \tau_0) - \gamma| f_1(\tau_0)(1 - h_1)h_2 + \frac{\gamma E}{\mu} \left[e^{-2k(\varphi_1(\tau_0) - \varphi_2(\tau_0))(1 - 2kh_2)(1 - h_1)} + \left(\varphi_1(\tau_0) + \frac{p+1}{p} \varphi_2(\tau_0) \right) h_2(1 - h_1) \right] \right\} \int_{\tau_0}^t e^{-\eta_2(s, \tau)} d\tau,$$

$$\Phi_2(s, t) = \frac{1}{4|s|(h_1 - h_2)} \left\{ |\eta_1'(s, \tau_0) - \gamma| f_1(\tau_0)(1 + h_2)h_1 + \frac{\gamma E}{\mu} \left[e^{-2k(\varphi_1(\tau_0) - \varphi_2(\tau_0))(1 - 2kh_1(1 + h_2))} + \left(\varphi_1(\tau_0) + \frac{p+1}{p} \varphi_2(\tau_0) \right) (1 + h_2)h_1 \right] \right\} \int_{\tau_0}^t e^{-\eta_1(s, \tau)} d\tau -$$

$$- \frac{1}{4|s|(h_1 - h_2)} \left\{ |\eta_2'(s, \tau_0) - \gamma| f_1(\tau_0)(1 + h_1)h_2 + \frac{\gamma E}{\mu} \left[e^{-2k(\varphi_1(\tau_0) - \varphi_2(\tau_0))(1 - 2kh_2(1 + h_1))} + \left(\varphi_1(\tau_0) + \frac{p+1}{p} \varphi_2(\tau_0) \right) (1 + h_1)h_2 \right] \right\} \int_{\tau_0}^t e^{-\eta_2(s, \tau)} d\tau,$$

$$\eta_j(s, t) = \frac{\gamma}{2(2p+1)} \int_{\tau_0}^t |2(2p+1) - m_j E \varphi_1(\tau) - n_j E \varphi_2(\tau)| d\tau.$$

h_1 — корни квадратного уравнения (1.20), h_2 — корни квадратного уравнения (1.19) а $m_i = -2(2p+1) - n_i$ ($i=1,2$).

Аналогичный вид имеют выражения перемещений граничных точек кусочно-неоднородной полуплоскости в случае единичной сосредоточенной горизонтальной силы, приложенной к ее границе в момент времени $t = \tau_0$.

Автор искренне признателен Н. Х. Арутюняну за постановку задачи и руководство работой.

Ереванский государственный университет

Ս. Ե. ՄԻՐՉՈՍԱՆ

Կտոր առ կտոր անհամասեռ ժառանգականուճեն ձերացող կիսահարթության համար ազդեցության ֆունկցիայի կառուցման մասին

Աշխատանքում դիտարկվում է կտոր առ կտոր անհամասեռ ժառանգականորեն ձերացող կիսահարթության հավասարակշռությունը, որը բաղկացած է տարրեր հասակներ ունեցող երկու շերտերից:

Խնդրի լուծումը բերվում է վալտերայի երկրորդ սեռի ինտեգրալ հավասարումների սխեմեմի լուծմանը: Վերջինիս հիման վրա ստացված են կիսահարթության եզրագծի կետերի տեղափոխությունները միավոր կենտրոնացված նորմալ և հորիզոնական ուժերից:

ЛИТЕРАТУРА — ԿՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

- ¹ Н. Х. Арутюнян, Некоторые вопросы теории ползучести, Гостехиздат, 1952.
² В. В. Новожилов, Теория упругости, Судпромгиз, 1958. ³ Н. Х. Арутюнян, МТТ, № 3, 1976.