

ТЕОРИЯ ПОЛЗУЧЕСТИ

М. М. МАНУКЯН

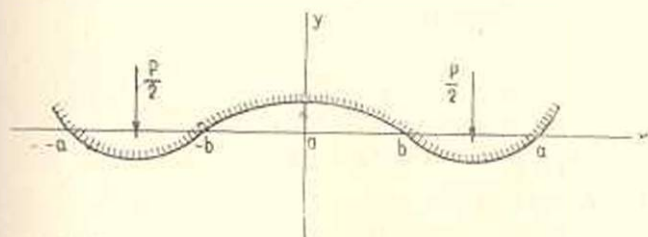
РЕШЕНИЕ ПЛОСКОЙ КОНТАКТНОЙ ЗАДАЧИ ТЕОРИИ ПОЛЗУЧЕСТИ ПРИ НАЛИЧИИ ДВУХ УЧАСТКОВ КОНТАКТА

В настоящей работе приводится решение плоской контактной задачи теории ползучести с двумя участками контакта. В качестве исходной теории ползучести принята линейная теория наследственности с учетом старения материала, предложенная Н. Х. Арутюняном [1]. Как известно, эта теория применима для таких материалов, как бетон, дерево, фенольная пластмасса, связные грунты и др.

Плоская контактная задача теории ползучести при одном участке контакта решена И. Е. Прокоповичем [2], а плоская контактная задача теории упругости при двух участках контакта рассмотрена в работах И. Я. Штаермана [3], М. Г. Крейна и Г. Я. Попова [4].

§ 1. Постановка задачи и основные уравнения

Пусть два соприкасающихся между собой тела, обладающие свойством ползучести, прижимаются один к другому под действием внешних сил, равнодействующая которых перпендикулярна к оси x (фиг. 1). При решении этой задачи силы трения не будем учитывать.



Фиг. 1.

Допустим, что контакт происходит на участках $(-a, -b)$ и (b, a) (фиг. 1). Рассмотрим симметричный случай двух участков контакта. Как известно [2], решение плоской контактной задачи теории ползучести в случае одного участка контакта $(-a, a)$ приводится к следующему интегральному уравнению

$$\frac{2}{\pi} \left[\frac{1 - \mu_1^2(t)}{E_1(t)} + \frac{1 - \mu_2^2(t)}{E_2(t)} \right] \int_{-a(t)}^{a(t)} \ln \frac{1}{|x-s|} p^*(s, t) ds =$$

$$- \int_{\tau_1}^t \int_{-a(t)}^{a(t)} \ln \frac{1}{|x-s|} p^*(s, \tau) ds \frac{\partial}{\partial \tau} [(1 - \mu_1^2(t, \tau)) \delta_1(t, \tau) + (1 - \mu_2^2(t, \tau)) \delta_2(t, \tau)] d\tau \Big\} = C^*(t) - f_0(x), \quad (1.1)$$

где $E(t)$ — модуль упруго-мгновенной деформации, $\mu(t)$ — коэффициент поперечного расширения для упругой части деформации, $\delta(t, \tau) = \frac{1}{E(\tau)} + C(t, \tau)$ — полная относительная деформация при сжатии или растяжении, $\mu^*(t, \tau)$ — коэффициент поперечного расширения при деформации ползучести, $2a(t)$ — переменная ширина контакта, $C^*(t)$ — произвольная функция, $p^*(t, \tau)$ — контактное давление с учетом ползучести, τ_1 — время приложения нагрузки, t — время, $f_0(x) = f_1(x) + f_2(x)$, причем $f_1(x)$ и $f_2(x)$ — уравнения поверхности первого и второго тел.

Если контакт происходит по двум участкам $(-a, -b)$ и (b, a) , то в этом случае основное интегральное уравнение контактной задачи теории ползучести будет иметь вид

$$\frac{2}{\pi} \left\{ \left[\frac{1 - \mu_1^2(t)}{E_1(t)} + \frac{1 - \mu_2^2(t)}{E_2(t)} \right] \left(\int_{-a(t)}^{-b(t)} + \int_{b(t)}^{a(t)} \right) \ln \frac{1}{|x-s|} p^*(s, t) ds - \int_{\tau_1}^t \left(\int_{-a(t)}^{-b(t)} + \int_{b(t)}^{a(t)} \right) \ln \frac{1}{|x-s|} p^*(s, \tau) ds \frac{\partial}{\partial \tau} [(1 - \mu_1^2(t, \tau)) \delta_1(t, \tau) + (1 - \mu_2^2(t, \tau)) \delta_2(t, \tau)] d\tau \Big\} = C^*(t) - f_0(x), \quad b < |x| < a. \quad (1.2)$$

Рассмотрим симметричный случай задачи, т. е. когда $f_1(x)$ и $f_2(x)$ — функции четные и, стало быть, правая часть записанного уравнения тоже функция четная. Последнее обстоятельство позволяет считать справедливым

$$p^*(x, t) = p^*(-x, t). \quad (1.3)$$

В свою очередь (1.3) позволяет интервал интегрирования в уравнении (1.2), состоящем из двух участков, свести к одному.

Интегральное уравнение (1.2) можно переписать в следующей форме

$$\omega(x, t) - \int_{\tau_1}^t K(t, \tau) \omega(x, \tau) d\tau = \frac{C^*(t) - f_0(x)}{b(t)}, \quad (1.4)$$

где

$$\omega(x, t) = \left(\int_{a(t)}^{-b(t)} + \int_{b(t)}^{a(t)} \right) \ln \frac{1}{|x-s|} p^*(s, t) ds, \quad (1.5)$$

$$K(t, \tau) = \frac{2}{\pi} \frac{\partial}{\partial \tau} \frac{[1 - \mu_1^2(t, \tau)] \delta_1(t, \tau) + [1 - \mu_2^2(t, \tau)] \delta_2(t, \tau)}{b(t)}, \quad (1.6)$$

$$\theta(t) = \frac{2}{\pi} \left[\frac{1 - \mu_1^2(t)}{E_1(t)} + \frac{1 - \mu_2^2(t)}{E_2(t)} \right] \quad (1.7)$$

Таким образом, основное интегральное уравнение (1.2) плоской контактной задачи теории ползучести с двумя участками контакта распадается на интегральное уравнение Фредгольма первого рода (1.5), описывающее упруго-мгновенную задачу, и интегральное уравнение Вольтерра второго рода (1.4), учитывающее влияние ползучести.

Пользуясь условием (1.3), нетрудно показать, что интервал интегрирования в уравнении (1.5) можно свести к одному, для чего в интеграле на участке $(-a, -b)$ следует положить

$$s = -s_1. \quad (1.8)$$

Тогда уравнение (1.5) примет следующий вид

$$\omega(x, t) = \int_{b(t)}^{a(t)} \ln \frac{1}{|x^2 - s^2|} p^*(s, t) ds. \quad (1.9)$$

Если в уравнении (1.9) сделать замену переменных

$$b^2 + \eta^2 = s^2, \quad b^2 + \zeta^2 = x^2, \quad (1.10)$$

то вместо (1.9) будем иметь

$$\omega(\sqrt{b^2 + \zeta^2}, t) = \int_0^{\sqrt{a^2 - b^2}} \ln \frac{1}{|\zeta^2 - \eta^2|} q(\eta, t) d\eta, \quad (1.11)$$

где

$$q(\eta, t) = \frac{\eta p^*(\sqrt{b^2 + \eta^2}, t)}{\sqrt{b^2 + \eta^2}}. \quad (1.12)$$

Здесь $q(\eta, t)$ представляет собой новую неизвестную функцию, подлежащую определению в дальнейшем.

Нетрудно видеть, что из (1.4) и (1.11) при $b=0$ получим уравнение Прокоповича [2].

Таким образом, решение плоской контактной задачи теории ползучести с двумя участками контакта сводится к решению интегральных уравнений (1.4) и (1.11).

§ 2. Решение интегральных уравнений (1.4) и (1.11)

Решение уравнения (1.4) представим в виде [2]

$$\omega(x, t) = \gamma^*(t) - H^*(t) f_0(x), \quad (2.1)$$

где $\gamma^*(t)$ и $H^*(t)$ — неизвестные функции, подлежащие определению.

Здесь $\gamma^*(t)$ — решение уравнения (1.4) при правой части, равной $\frac{C^*(t)}{b(t)}$, $H^*(t)$ — решение при правой части, равной $\frac{1}{b(t)}$.

Тогда (1.11) принимает вид

$$\int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} \ln \frac{1}{|\zeta^2 - \eta^2|} q(\eta, t) d\eta = \gamma^*(t) - H^*(t) f_0(\sqrt{b^2 + \zeta^2}). \quad (2.2)$$

Это обычное уравнение упруго-мгновенной задачи при наличии двух участков контакта для момента времени t с дополнительным множителем $H^*(t)$ при $f_0(x)$, который учитывает влияние полустрелки.

Интегральное уравнение (2.2) при одном участке контакта $(-a, a)$ будет

$$\int_0^a \ln \frac{1}{|x^2 - s^2|} p^*(s, t) ds = \gamma^*(t) - H^*(t) f_0(x). \quad (2.3)$$

Пользуясь решениями Н. А. Ростовцева [5] и М. Г. Крейна [6], И. Я. Прокопович для этого уравнения получил следующее решение

$$p^*(x, t) = \frac{\gamma^*(t)}{\pi \sqrt{a^2 - x^2}} + H^*(t) \frac{2}{\pi^2} \int_x^a \frac{udu}{\sqrt{u^2 - x^2}} \int_0^u \frac{f_0(s) ds}{\sqrt{u^2 - s^2}}. \quad (2.4)$$

Это решение непосредственно можно получить также из работы Н. Х. Арутюняна [7], полагая $\mu = 1$.

Из сравнения интегральных уравнений (2.2) и (2.3) нетрудно убедиться, что решение уравнения (2.2), аналогично (2.4), можно представить в виде

$$\begin{aligned} q(\zeta, t) = & \frac{\gamma^*(t)}{\pi \sqrt{a^2 - b^2 - \zeta^2}} + H^*(t) \frac{2}{\pi^2} \int_{\zeta(t)}^{\sqrt{a^2 - b^2}} \frac{udu}{\sqrt{u^2 - \zeta^2}} \times \\ & \times \int_0^u \frac{1}{\sqrt{u^2 - \eta^2}} \frac{d^2}{d\eta^2} f_0(\sqrt{b^2 + \eta^2}) d\eta. \end{aligned} \quad (2.5)$$

Из (1.10), (1.12) и (2.5) найдем

$$\begin{aligned} p^*(x, t) = & \frac{x}{\sqrt{x^2 - b^2}} \left[\frac{\gamma^*(t)}{\pi \sqrt{a^2 - x^2}} + \right. \\ & \left. + H^*(t) \frac{2}{\pi^2} \int_{\sqrt{x^2 - b^2}}^{\sqrt{a^2 - b^2}} \frac{udu}{\sqrt{u^2 - x^2 + b^2}} \int_0^u \frac{1}{\sqrt{u^2 - \eta^2}} \frac{d^2}{d\eta^2} f_0(\sqrt{b^2 + \eta^2}) d\eta \right] \\ & b \leq x \leq a \end{aligned} \quad (2.6)$$

Если в (2.6) принять $b=0$, то это решение будет совпадать с решением (2.4), полученным в работе [2] для плоской контактной задачи теории ползучести при одном участке контакта. Неизвестная функция $\gamma^*(t)$ определяется из уравнения равновесия

$$P(t) = 2 \int_b^a p^*(s, t) ds = 2 \int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} q(\eta, t) d\eta. \quad (2.7)$$

Подставив (2.5) в (2.7) и поменяв порядок интегрирования, получим

$$\gamma^*(t) = P(t) - \frac{2}{\pi} H^*(t) \int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} \sqrt{a^2-b^2-\zeta^2} \frac{d^2}{d\zeta^2} f_0(\sqrt{b^2+\zeta^2}) d\zeta. \quad (2.8)$$

Тогда выражение контактного давления $p^*(x, t)$ примет вид

$$\begin{aligned} p^*(x, t) = & \frac{x}{\pi \sqrt{(a^2-x^2)(x^2-b^2)}} \left\{ P(t) - \right. \\ & - \frac{2}{\pi} H^*(t) \left[\int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} \sqrt{a^2-b^2-\zeta^2} \frac{d^2}{d\zeta^2} f_0(\sqrt{b^2+\zeta^2}) d\zeta - \right. \\ & \left. \left. - \sqrt{a^2-x^2} \int_{\sqrt{x^2-b^2}}^{\sqrt{a^2-b^2}} \frac{u du}{\sqrt{u^2-x^2+b^2}} \int_0^u \frac{1}{\sqrt{u^2-\eta^2}} \frac{d^2}{d\eta^2} f_0(\sqrt{b^2+\eta^2}) d\eta \right] \right\}. \end{aligned} \quad (2.9)$$

При этом решении предполагается, что величины a и b известны.

Если a и b неизвестны, то для определения неизвестных a и b следует пользоваться условием ограниченности контактного давления $p^*(x, t)$ во всей области контакта, включая и границы участков контакта $x=a$ и $x=b$.

Как известно [2], И. Я. Прокоповичем было показано, что при одном прямолинейном участке контакта ползучесть не оказывает влияния на распределение напряжений в месте контакта. Из формулы (2.9) видно, что при двух прямолинейных участках контакта ползучесть оказывает влияние на распределение усилий в месте контакта.

§ 3. Определение функции $H^*(t)$

Интегральное уравнение для определения $H^*(t)$, согласно (1.4) и (2.1), можно представить в виде

$$H^*(t) - \int_{\tau_1}^t K(t, \tau) H^*(\tau) d\tau = \frac{1}{\eta(t)}. \quad (3.1)$$

Решение уравнения (2.7) будет

$$H^*(t) = \frac{1}{\theta(t)} + \int_{\tau_1}^t R(t, \tau) \frac{1}{\theta(\tau)} d\tau, \quad (3.2)$$

где $R(t, \tau)$ — резольвента линейного интегрального уравнения Вольтерра с ядром $K(t, \tau)$.

Если для полных относительных деформаций принять выражения [1]

$$\varepsilon_1(t, \tau) = \frac{1}{E_1(\tau)} + \left(\frac{A_2}{\tau} + C_1 \right) [1 - e^{-\gamma(t-\tau)}], \quad (3.3)$$

$$\varepsilon_2(t, \tau) = \frac{1}{E_2(\tau)} + \left(\frac{A_3}{\tau} + C_2 \right) [1 - e^{-\gamma(t-\tau)}],$$

где $A_2, A_3, C_1, C_2, \gamma$ — постоянные параметры, определяемые из опытов, а для упрощения дальнейших выкладок предполагать, что

$$\mu_1(t) = \mu_1^*(t, \tau) = \mu_1 = \text{const}, \quad \mu_2(t) = \mu_2^*(t, \tau) = \mu_2 = \text{const}, \quad (3.4)$$

то выражение неизвестной функции $H^*(t)$ можно будет представить в виде [2]

$$H^*(t) = \frac{1}{\theta(\tau_1)} \left[1 - \gamma \left(C_0 + \frac{A_1}{\tau_1} \right) \int_{\tau_1}^t \frac{e^{-\gamma(\tau)}}{\theta(\tau)} d\tau \right], \quad (3.5)$$

где

$$C_0 = d_1 C_1 + d_2 C_2, \quad A_1 = d_1 A_2 + d_2 A_3,$$

$$d_1 = \frac{2(1 - \mu_1^2)}{\pi}, \quad d_2 = \frac{2(1 - \mu_2^2)}{\pi}, \quad (3.6)$$

$$\eta(\tau) = \gamma \int_{\tau_1}^{\tau} \left[1 + \left(C_0 + \frac{A_1}{\tau} \right) \frac{1}{\theta(\tau)} \right] d\tau. \quad (3.7)$$

Из формулы (3.5) следует, что функция $H^*(t)$ принимает максимальное значение при $t = \tau_1$ и минимальное при $t \rightarrow \infty$.

Если предполагать, что модули мгновенной деформации материалов постоянны, т. е.,

$$E_1(t) = E_1 = \text{const}, \quad E_2(t) = E_2 = \text{const}, \quad (3.8)$$

то выражение для $H^*(t)$ примет следующий вид [1]

$$H^*(t) = \frac{1}{\theta(\tau_1)} \left[1 - \gamma b E_1 \left(C_0 + \frac{A_1}{\tau_1} \right) e^{r\tau_1 p_1} \frac{\Phi(r t, p_1) - \Phi(r \tau_1, p_1)}{r^{1-p_1}} \right], \quad (3.9)$$

где

$$\frac{E_2}{E_1} = m, \quad \frac{\varphi(\tau_2)}{\varphi(\tau_1)} = n, \quad \varphi_1(\tau) = C_1 + \frac{A_2}{\tau}, \quad \varphi_2(\tau) = C_2 + \frac{A_3}{\tau}, \quad (3.10)$$

$$r = \gamma(1 + b C_1 E_1), \quad p_1 = b \gamma A_2 E_1, \quad b = \frac{d_1 + d_2 n}{d_1 + d_2 m} m.$$

Здесь

$$\Phi(\zeta, \rho_1) = \int_0^{\zeta} \frac{e^{-\tau}}{\tau^{\rho_1}} d\tau \quad (3.11)$$

является неполной гамма-функцией.

В случае контакта тел, имеющих одинаковые характеристики деформативности, b будет равно единице.

Таким образом, значение неизвестной функции $H^*(t)$ найдено. Подставляя найденное выражение $H^*(t)$ в (2.9), получим значение контактного напряжения $p^*(x, t)$.

В заключение рассмотрим один пример решения контактной задачи теории ползучести с двумя участками контакта.

Пусть контакт происходит по параболической цилиндрической поверхности

$$f_0(x) = \frac{\left(x - \frac{a+b}{2}\right)^2}{2R} \quad b \leq x \leq a, \quad (3.12)$$

Слева допустим, что величины a и b известны. Подставив выражение $f_0(x)$ из (3.12) в (2.9), после некоторых преобразований получим

$$\begin{aligned} p^*(x, t) = & \frac{x}{\pi \sqrt{(a^2 - x^2)(x^2 - b^2)}} \left\{ P(t) + \frac{H^*(t)}{2R} (a^2 + b^2 - 2x^2) + \right. \\ & + \frac{H^*(t)}{\pi R} (a+b)b^2 \left[\int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} \frac{\sqrt{a^2-b^2-\zeta^2}}{(b^2+\zeta^2)^{3/2}} d\zeta - \right. \\ & \left. \left. - \sqrt{a^2-x^2} \int_{\sqrt{x^2-b^2}}^{\sqrt{a^2-b^2}} \frac{u du}{\sqrt{u^2-x^2+b^2}} \int_0^u \frac{1}{\sqrt{u^2-\eta^2}} \frac{1}{(b^2+\eta^2)^{3/2}} d\eta \right] \right\}. \quad (3.13) \end{aligned}$$

Заменив $\eta = u \sin \varphi$ получим

$$\begin{aligned} \int_0^u \frac{d\eta}{\sqrt{u^2-\eta^2} (b^2+\eta^2)^{3/2}} &= \frac{1}{b^3} \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{d\varphi}{\left(1 + \frac{u^2}{b^2} \sin^2 \varphi\right)^{3/2}} = \\ &= \frac{1}{b^2 \sqrt{b^2+u^2}} E\left(\frac{\pi}{2}, \frac{u}{\sqrt{b^2+u^2}}\right). \quad (3.14) \end{aligned}$$

Здесь

$$E\left(\frac{\pi}{2}, \frac{u}{\sqrt{b^2+u^2}}\right) = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \sqrt{1 - \frac{u^2}{u^2+b^2} \sin^2 \alpha} d\alpha \quad (3.15)$$

представляет собой полный эллиптический интеграл второго рода [3].

Далее, пользуясь (1.10), можем написать

$$\int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} \frac{\sqrt{a^2-b^2-\zeta^2}}{(b^2+\zeta^2)^{3/2}} d\zeta = \int_b^a \frac{\sqrt{a^2-x^2}}{x^2 \sqrt{x^2-b^2}} dx. \quad (3.16)$$

Подставляя (3.14) и (3.16) в (3.13), окончательно для $p^*(x, t)$ получим

$$\begin{aligned} p^*(x, t) = & \frac{x}{\pi \sqrt{(a^2-x^2)(x^2-b^2)}} \left\{ P(t) + \frac{H^*(t)}{2R} (a^2+b^2-2x^2) + \right. \\ & + \frac{H^*(t)}{\pi R} (a+b) \left[b^2 \int_b^a \frac{\sqrt{a^2-x^2}}{x^2 \sqrt{x^2-b^2}} dx - \right. \\ & \left. \left. - \sqrt{a^2-x^2} \int_{\sqrt{x^2-b^2}}^{\sqrt{a^2-b^2}} \frac{u E\left(\frac{\pi}{2}, \frac{u}{\sqrt{a^2+b^2}}\right)}{\sqrt{u^2+b^2} \sqrt{u^2-x^2+b^2}} du \right] \right\}. \quad (3.17) \end{aligned}$$

Сейчас рассмотрим тот случай, когда величины a и b неизвестны. Для их определения нужно воспользоваться условием, что $p^*(x, t)$ должно оставаться ограниченным при $x=a$ и $x=b$. Как видно из формулы (3.17), это возможно лишь в том случае, если числитель в этой формуле обращается в нуль при $x=a$ и $x=b$. Отсюда получаем два уравнения

$$\begin{aligned} P(t) - \frac{H^*(t)}{2R} (a^2-b^2) + \frac{H^*(t)}{\pi R} (a+b) b^2 \int_b^a \frac{\sqrt{a^2-x^2}}{x^2 \sqrt{x^2-b^2}} dx &= 0, \\ P(t) + \frac{H^*(t)}{2R} (a^2-b^2) + \frac{H^*(t)}{\pi R} (a+b) \left[b^2 \int_b^a \frac{\sqrt{a^2-x^2}}{x^2 \sqrt{x^2-b^2}} dx - \right. \\ & \left. - \sqrt{a^2-b^2} \int_0^{\sqrt{a^2-b^2}} \frac{E\left(\frac{\pi}{2}, \frac{u}{\sqrt{b^2+u^2}}\right)}{\sqrt{b^2+u^2}} du \right] = 0. \end{aligned}$$

Из этих уравнений определяем значения a и b . Подставляя их значения в (3.17), получим выражение контактного давления $p^*(x, t)$.

Մ. Մ. ՄԱՆՈՒԿՅԱՆ

ՍՈՎԵՏԻ ՏԵԽՆԻԿԱՆ ՀԱՐԹ ԿՈՆՏԱԿՏԱՅԻՆ ԷՆԴՐԻ ԼՈՒԾՈՒՄԸ ԵՐԿՈՒ
ԿՈՆՏԱԿՏԱՅԻՆ ՏԵՐՈՒՅԹՆԵՐԻ ԱՌԿԱՅՈՒԹՅԱՄԲ

Ա մ փ ո փ ու մ

Աշխատության մեջ դիտարկվում է սողքի տեսության հարթ կոնտակտային խնդիրը, երբ զույգվում են կոնտակտային երկու տիրույթ: Որպես սողքի հիմնական տեսություն ընդունվում է Ն. Ս. Հարությունյանի առաջադրած մասանշականության դժային տեսությունը նյութի ծերացման հաշվառմամբ: Ինչպես հայտնի է, այս տեսությունը կիրառելի է բետոնի, փայտի, պլաստմասսայի, կապակցված դրոշմների և այլ նյութերի համար:

Սողքի տեսության հարթ կոնտակտային խնդիրը, մեկ կոնտակտային տիրույթի դեպքում, լուծվում է Ի. Ե. Պրոկորովիչի կողմից, իսկ առաձգականության տեսության հարթ կոնտակտային խնդիրը, կոնտակտային երկու տիրույթների առկայության դեպքում, քննարկվում է Ի. Յա. Շտաերմանի, Մ. Դ. Կրեյնի և Դ. Յա. Պապովի աշխատություններում:

Դիտարկվող կոնտակտային խնդրի լուծումը բերվում է (1.4) և (1.11) ինտեգրալ հավասարումների համաակց լուծմանը, որոնցից առաջինը իրենից ներկայացնում է Վոլտերի երկրորդ սեռի ինտեգրալ հավասարում, իսկ երկրորդը՝ Ֆրեդհոլմի առաջին սեռի ինտեգրալ հավասարում: (1.11) և (1.4) հավասարումների լուծումները ներկայացվում են համապատասխանաբար (2.9) և (3.9) տեսքերով: Այսպիսով, որոշվում է անհայտ $p^*(x, t)$ ֆունկցիան, որը բնորոշում է ճնշման ինտենսիվությունը սողքի հաշվառմամբ:

Աշխատության վերջում, որպես կիրառություն, դիտարկվում է մի օրինակ, երբ կոնտակտ տեղի է ունենում պարաբոլական զլանային մակերևույթով: Քննարկվում է երկու դեպք՝ 1. α, β մեծությունները հայտնի են և 2. α, β մեծությունները անհայտ են:

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Арутюнян Н. Х. Некоторые вопросы теории ползучести. Гостехиздат, М., 1952.
2. Проколович И. Я. О решении плоской контактной задачи теории ползучести. ПММ, № 6, 1956.
3. Штаерман И. Я. Контактная задача теории упругости. Гостехиздат, М., 1949.
4. Попов Г. Я. Решение контактных задач теории упругости методом интегральных уравнений. Докторская диссертация, Одесса, 1962.
5. Ростовцев Н. А. К решению плоской контактной задачи. ПММ, 17, вып. 1, 1953.
6. Крейн М. Г. Об одном новом методе решения линейных интегральных уравнений первого и второго рода. ДАН СССР, 100, № 3, 1955.
7. Арутюнян Н. Х. Плоская контактная задача теории ползучести. ПММ, 23, вып. 5, 1959.
8. Градштейн И. С. и Рыжик И. М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. Физматгиз, М., 1962.