

## ТОЧНОЕ РЕШЕНИЕ УРАВНЕНИЙ ПЛАСТИЧЕСКОГО СОСТОЯНИЯ НЕОДНОРОДНОЙ СРЕДЫ<sup>1</sup>

© 2007 Б.Д. Аннин<sup>2</sup>

Методом Овсянникова найдено частично-инвариантное решение уравнений идеальной пластичности Треска в случае полной пластичности для неоднородной среды (предел текучести зависит от одной координаты). Для этого решения касательная и нормальная составляющие вектора напряжений имеют постоянные значения на плоскости.

Квазистатические уравнения идеальной пластичности Треска для определения напряжений в случае полной пластичности в цилиндрической системе координат  $0 < r < \infty$ ,  $0 \leq \varphi < 2\pi$ ,  $-\infty < z < +\infty$  с базисом  $\mathbf{e}_r$ ,  $\mathbf{e}_\varphi$ ,  $\mathbf{e}_z$  имеют вид [1]

$$\begin{aligned} \frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{r\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{rz}}{\partial z} + \frac{\sigma_{rr} - \sigma_{\varphi\varphi}}{r} &= 0, \\ \frac{\partial \sigma_{r\varphi}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\varphi\varphi}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{\varphi z}}{\partial z} + \frac{2\sigma_{r\varphi}}{r} &= 0, \\ \frac{\partial \sigma_{rz}}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \sigma_{\varphi z}}{\partial \varphi} + \frac{\partial \sigma_{zz}}{\partial z} + \frac{\sigma_{rz}}{r} &= 0, \end{aligned} \quad (1)$$

где компоненты тензора напряжений определяются выражениями

$$\begin{aligned} \sigma_{rr} &= \sigma + 2\kappa \epsilon (n_r^2 - 1/3), & \sigma_{r\varphi} &= 2\kappa \epsilon n_r n_\varphi, \\ \sigma_{\varphi\varphi} &= \sigma + 2\kappa \epsilon (n_\varphi^2 - 1/3), & \sigma_{rz} &= 2\kappa \epsilon n_r n_z, \\ \sigma_{zz} &= \sigma + 2\kappa \epsilon (n_z^2 - 1/3), & \sigma_{z\varphi} &= 2\kappa \epsilon n_z n_\varphi; \\ n_r^2 + n_\varphi^2 + n_z^2 &= 1. \end{aligned} \quad (2)$$

$$n_r^2 + n_\varphi^2 + n_z^2 = 1. \quad (3)$$

Здесь  $\sigma$  — среднее напряжение,  $\kappa$  — предел текучести при чистом сдвиге,  $\mathbf{n} = n_r \mathbf{e}_r + n_\varphi \mathbf{e}_\varphi + n_z \mathbf{e}_z$  — единичный собственный вектор, отвечающий некрат-

<sup>1</sup>Работа выполнена при финансовой поддержке гранта РФФИ № 05-01-00728 "Аналитические и численные методы решения задач деформирования и разрушения анизотропных структурно неоднородных сред".

<sup>2</sup>Аннин Борис Дмитриевич (annin@hydro.nsc.ru), Институт гидродинамики им. М.А. Лаврентьева СО РАН, 630090, Россия, г.Новосибирск, пр-т Лаврентьева, 15.

ному главному напряжению

$$\sigma_1 = \varepsilon \frac{4\kappa}{3} + \sigma,$$

два других главных напряжения совпадают

$$\sigma_2 = \sigma_3 = -\varepsilon \frac{2\kappa}{3} + \sigma.$$

Определяемый равенством (2) с учетом (3) тензор напряжений удовлетворяет условию пластичности Треска

$$\max(|\sigma_1 - \sigma_2|, |\sigma_2 - \sigma_3|, |\sigma_1 - \sigma_3|) = 2\kappa.$$

Будем рассматривать случай неоднородной среды, когда

$$\kappa = K(z), \tag{4}$$

где  $K(z)$  — строго положительная, дифференцируемая функция. В частности, подобная зависимость предела текучести имеет место при нейтронном облучении тел [2].

Зависящие от  $r, \varphi, z$  функции  $\sigma, n_r, n_\varphi, n_z$  определяются из системы уравнений первого порядка, получаемой путем подстановки (2) в (1), и конечного соотношения (3). Будем искать [3] решение этой системы в виде

$$\begin{aligned} \sigma &= 2\varepsilon p(z), & n_r &= \sin \alpha(z) \cdot \cos \omega(r, \varphi, z), \\ n_\varphi &= \sin \alpha(z) \cdot \sin \omega(r, \varphi, z) & n_z &= \cos \alpha(z), \end{aligned} \tag{5}$$

$$0 < \alpha < \pi/2.$$

Для этого решения на плоскости, ортогональной оси  $z$ , напряжения  $\sigma_{zz}$  и  $\sqrt{\sigma_{zr}^2 + \sigma_{z\varphi}^2}$  имеют постоянные значения.

Подставив (2), (4), (5) в (1), получим систему трех линейных неоднородных алгебраических уравнений относительно

$$\frac{\partial \omega}{\partial r}, \quad \frac{\partial \omega}{\partial \varphi}, \quad \frac{\partial \omega}{\partial z}$$

с определителем, равным нулю.

Условие ее разрешимости таково

$$\frac{dp}{dz} - \frac{1}{3} \frac{dK}{dz} - K \operatorname{ctg} \alpha \frac{d\alpha}{dz} = 0. \tag{6}$$

При этом функция  $\omega = \omega(r, \varphi, z)$  удовлетворяет следующей квазилинейной системе дифференциальных уравнений первого порядка:

$$\begin{cases} \sin \omega \frac{\partial \omega}{\partial r} - \frac{\cos \omega}{r} \frac{\partial \omega}{\partial \varphi} - \frac{\cos \omega}{r} + h = 0, \\ \cos \omega \frac{\partial \omega}{\partial r} + \frac{\sin \omega}{r} \frac{\partial \omega}{\partial \varphi} + g \frac{\partial \omega}{\partial z} + \frac{\sin \omega}{r} = 0, \end{cases} \tag{7}$$

где

$$h = h(z) = -\frac{\operatorname{ctg} \alpha}{K} \frac{dK}{dz} + (1 - \operatorname{ctg}^2 \alpha) \frac{d\alpha}{dz}, \quad g = g(z) = \operatorname{ctg} \alpha. \quad (8)$$

Из условия того, что скобка Якоби ([4. С. 94]), вычисленная на основе левых частей системы (8), должна обращаться в нуль на решениях этой системы, следует равенство

$$g \frac{dh}{dz} + h^2 = 0. \quad (9)$$

В предположении  $\frac{dh}{dz} \neq 0$ ,  $\frac{\partial \omega}{\partial \varphi} \neq 0$  вместо  $z$  введем новую независимую переменную  $h$ , а вместо  $\omega$  введем новую неизвестную функцию  $\varphi = \varphi(r, h, \omega)$ . Система (8) эквивалентна линейной системе

$$\begin{cases} -\frac{\partial \varphi}{\partial r} + h^2 \cos \omega \frac{\partial \varphi}{\partial h} + h \sin \omega \frac{\partial \varphi}{\partial \omega} = 0, \\ h^2 \sin \omega \frac{\partial \varphi}{\partial h} + \left( \frac{1}{r} - h \cos \omega \right) \frac{\partial \varphi}{\partial \omega} + \frac{1}{r} = 0. \end{cases}$$

Общее решение этой системы таково

$$\varphi = \operatorname{arctg} \left( \frac{\cos \omega - hr}{\sin \omega} \right) + f(\eta),$$

где

$$\eta = \left( r - \frac{\cos \omega}{h} \right)^2 + \frac{\sin^2 \omega}{h^2}, \quad (10)$$

а  $f(\eta)$  — произвольная гладкая функция  $\eta$ .

Из (8) и (9) следует, что функции  $h = h(z)$ ,  $\alpha = \alpha(z)$  находятся из решения задачи Коши для системы обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\begin{aligned} \frac{dh}{dz} &= -h^2 \operatorname{tg} \alpha, & \frac{d\alpha}{dz} &= \left( \frac{dK}{dz} \frac{\operatorname{ctg} \alpha}{K} + h \right) (1 - \operatorname{ctg}^2 \alpha)^{-1}, & z > z_0, & (11) \\ h(z_0) &= h_0, & \alpha(z_0) &= \alpha_0. \end{aligned}$$

Здесь  $z_0$ ,  $\alpha_0 > 0$ ,  $h_0 \neq 0$  — заданные постоянные.

Из равенства (6) следует

$$p(z) = K(z) + \int_{z_0}^z K(z) \operatorname{ctg} \alpha(z) \frac{d\alpha}{dz} dz + p_0, \quad (12)$$

где  $p_0$  — произвольная постоянная.

Общее решение системы (7)  $\omega = \omega(r, \varphi, z)$  при выполнении (9) и  $h \neq 0$  находится из уравнения

$$\sin(\varphi + \omega - f(\eta)) + hr \cos(\varphi - f(\eta)) = 0. \quad (13)$$

Формулами (11)–(13) полностью определено решение вида (5).

Рассмотрим случай  $\frac{dh}{dz} \equiv 0$ , следовательно, в силу (9)  $h \equiv 0$ . Определяя функцию  $\alpha = \alpha^*(z)$  из уравнения (8) при  $h = 0$ , будем иметь:

$$\sin 2\alpha^*(z) = \frac{C}{K(z)}, \quad (14)$$

где  $C$  — произвольная постоянная, причем

$$|C| \max_z K(z) < 1.$$

Интегрируя систему (7) при  $h = 0$ , получаем уравнение для определения функции  $\omega = \omega(r, \varphi, z)$ :

$$F(\mu, \nu) = 0,$$

где

$$\mu = \omega + \varphi, \quad \nu = r \cos \omega - \int_{z_0}^z \operatorname{tg} \alpha^*(z) dz,$$

а  $F(\mu, \nu)$  — произвольная гладкая функция своих аргументов. В (12) следует подставить

$$\alpha = \alpha^*(z).$$

В частности, если принять функцию  $F(\mu, \nu)$  независимой от  $\mu$ , то решением системы (7) будет функция.

$$\omega = \arccos \left( \frac{1}{r} \int_{z_0}^z \operatorname{tg} \alpha^*(z) dz \right).$$

Если принять функцию  $F(\mu, \nu)$  независимой от  $\nu$ , то решением системы (7) будет функция  $\omega = -\varphi$ .

Считая известным тензор напряжений, найдем вектор скорости

$$\mathbf{u} = u_r \mathbf{e}_r + u_\varphi \mathbf{e}_\varphi + u_z \mathbf{e}_z,$$

используя условие несжимаемости

$$\frac{\partial u_r}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{u_r}{r} + \frac{\partial u_z}{\partial z} = 0 \quad (15)$$

и условие изотропии [1]

$$\frac{(\xi_{rr} n_r + \xi_{r\varphi} n_\varphi + \xi_{rz} n_z)}{n_r} = \frac{\xi_{r\varphi} n_r + \xi_{\varphi\varphi} n_\varphi + \xi_{\varphi z} n_z}{n_\varphi} = \frac{\xi_{rz} n_r + \xi_{\varphi z} n_\varphi + \xi_{zz} n_z}{n_z}, \quad (16)$$

где тензор скоростей пластических деформаций определяется в виде

$$\begin{aligned} \xi_{rr} &= \frac{\partial u_r}{\partial r}, & 2\xi_{r\varphi} &= \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \varphi} + r \frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{u_\varphi}{r} \right), \\ \xi_{\varphi\varphi} &= \frac{1}{r} \frac{\partial u_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{u_r}{r}, & 2\xi_{\varphi z} &= \frac{\partial u_\varphi}{\partial z} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_z}{\partial \varphi}, \\ \xi_{zz} &= \frac{\partial u_z}{\partial z}, & 2\xi_{zr} &= \frac{\partial u_z}{\partial r} + \frac{\partial u_r}{\partial z}. \end{aligned} \quad (17)$$

Условие (16) означает, что собственный вектор  $\mathbf{n}$  тензора напряжений, отвечающий некрайнему главному напряжению  $\sigma_1$ , является также собственным вектором тензора скоростей деформаций.

Будем искать решение уравнений (15)–(17) в виде

$$u_r = u(z) \cos(\omega + t(z)), \quad u_\varphi = u(z) \sin(\omega + t(z)), \quad u_z = u_z(z), \quad (18)$$

где функция  $\omega = \omega(r, \varphi, z)$  та же, что и в соотношениях (5). Подставим (18) в (15)–(17) и, учитывая (8), (9), получим равенство  $t(z) = 0$  и уравнения

$$\frac{du_z}{dz} = -uh, \quad \frac{du}{dz} = \operatorname{tg} 2\alpha \frac{du_z}{dz}. \quad (19)$$

Случай  $t(z) \neq 0$  не представляет интереса.

Для определения функций  $u_z = u_z(z)$  и  $u = u(z)$  следует в (11) добавить уравнения (19) и присоединить начальные условия  $u_z(z_0) = u_{z0}$ ,  $u(z_0) = u_0$ , где  $u_{z0}$ ,  $u_0$  — заданные постоянные.

Если  $h \equiv 0$ , то из (19) следует, что  $u_z$ ,  $u$  — постоянные.

**Замечание 1.** Пусть  $K(z) = k_0 e^{\lambda z}$ , где  $k_0 > 0$ ,  $\lambda$  — постоянные. В этом случае из (11) следует  $h = C e^{\lambda z} \sin 2\alpha$ , где  $C = h_0 / (\sin 2\alpha_0 e^{\lambda z_0})$ . Функция  $\alpha = \alpha(z)$  определяется из решения задачи Коши

$$\frac{d\alpha}{dz} = - \left( \frac{\lambda}{2} + C e^{\lambda z} \sin^2 \alpha \right) \operatorname{tg} 2\alpha, \quad z > z_0$$

$$\alpha(z_0) = \alpha_0.$$

**Замечание 2.** Решение вида (2) имеет место также для случая, когда предел текучести  $\kappa$  зависит от среднего давления  $\kappa = \tilde{\kappa}(\sigma)$ , где  $\tilde{\kappa}(\sigma)$  — строго положительная дифференцируемая функция.

**Замечание 3.** Аналогичное исследование можно провести в сферической системе координат  $\rho, \theta, \lambda$  для случая, когда предел текучести зависит от  $\rho$ :  $\kappa = \hat{\kappa}(\rho)$ , где  $\hat{\kappa}(\rho)$  — положительная дифференцируемая функция. Если  $\hat{\kappa}$  постоянное, соответствующее решение докладывалось автором на IX Всероссийском съезде по теоретической и прикладной механике [5].

## Литература

- [1] Ишлинский, А.Ю. Математическая теория пластичности / А.Ю. Ишлинский, Д.Д. Ивлев. — М.: Физматлит, 2001.
- [2] Яровая, А.В. Деформирование слоистых элементов конструкций в терморadiационном поле / А.В. Яровая // Проблемы прочности. — 2004. — №6. — С. 111–118.
- [3] Овсянников, Л.В. Особый вихрь / Л.В. Овсянников // ПМТФ. — 1995. — Т. 36. — №3. — С. 45–52.
- [4] Гюнтер, Н.М. Интегрирование уравнений первого порядка в частных производных / Н.М. Гюнтер. — М.; Л.: ОНТИ ГТТИ, 1934.

- [5] Аннин, Б.Д. Подмодели идеальной пластичности при условии полной пластичности / Б.Д. Аннин // IX Всероссийский съезд по теоретической и прикладной механике: аннотации докладов (Нижний Новгород, 22–28 августа 2006 г.) Т. III. – Нижний Новгород: Изд-во Нижегород. гос. ун-та, 2006. – С. 17.

Поступила в редакцию 2/V/2007;  
в окончательном варианте — 2/V/2007.

## EXACT SOLUTION OF THE PLASTICITY EQUATIONS FOR INHOMOGENEOUS MEDIA

© 2007 B.D. Annin<sup>3</sup>

By the Ovsyannikov method a partially-invariant solution of the perfect plasticity Tresca equations in the case of full plasticity for inhomogeneous media (the yield limit is dependent on a coordinate) is found. For this solution the tangential and normal components of the stress vector have a constant value on a plane.

Paper received 2/V/2007.  
Paper accepted 2/V/2007.

---

<sup>3</sup>Annin Boris Dmitrievich ([annin@hydro.nsc.ru](mailto:annin@hydro.nsc.ru)), Lavrentiev Institute of Hydrodynamics Siberian Branch of the Russian Academy of Sciences, Novosibirsk, 630090, Russia.