

О ВДАВЛИВАНИИ ЖЕСТКОЙ ПИРАМИДЫ В АНИЗОТРОПНОЕ ИДЕАЛЬНОПЛАСТИЧЕСКОЕ ПОЛУПРОСТРАНСТВО

Радаев С. Ю.

Вдавливание жестких пирамид в изотропное идеальнопластическое полупространство рассматривалось [4,5], а так же в [1]. Ниже рассматриваются вдавливание жесткой пирамиды в анизотропное идеально пластическое полупространство.

1. Условие пластичности Хилла [6] для анизотропного материала запишем в виде:

$$A(\sigma_x - \sigma_y)^2 + B(\sigma_y - \sigma_z)^2 + C(\sigma_z - \sigma_x)^2 + 6(F\tau_{xy}^2 + G\tau_{yz}^2 + H\tau_{xz}^2) = 8k_0^2, \quad k_0 = const, \quad (1.1)$$

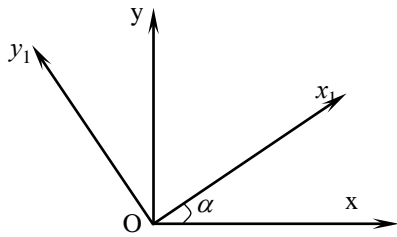


Рис. 1

где σ_{ij} – компоненты тензора напряжения, A, B, C, F, G, H – константы анизотропии.

Анизотропия материала, определенная условием (1.1) ориентирована в системе координат x, y, z . Введем систему координат x_1, y_1, z_1 , связанную с вдавливаемой пирамидой.

Предположим, что оси z и z_1 совпадают. Ориентация осей x_1, y_1 относительно x, y определяется углом α (рис. 1) Имеет место:

$$\begin{aligned} \sigma_x &= \frac{\sigma_{x_1} + \sigma_{y_1}}{2} + \frac{\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1}}{2} \cos 2\alpha - \tau_{x_1 y_1} \sin 2\alpha, & \tau_{xy} &= \frac{\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1}}{2} \sin 2\alpha + \tau_{x_1 y_1} \cos 2\alpha, \\ \sigma_y &= \frac{\sigma_{x_1} + \sigma_{y_1}}{2} - \frac{\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1}}{2} \cos 2\alpha + \tau_{x_1 y_1} \sin 2\alpha, & \tau_{xz} &= \tau_{x_1 z_1} \cos \alpha - \tau_{y_1 z_1} \sin \alpha, \\ \sigma_z &= \sigma_{z_1}, & \tau_{yz} &= \tau_{y_1 z_1} \cos \alpha + \tau_{x_1 z_1} \sin \alpha. \end{aligned} \quad (1.2)$$

Из (1.1), (1.2) получим:

$$\begin{aligned} &\bar{A}(\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1})^2 + \bar{B}(\sigma_{y_1} - \sigma_{z_1})^2 + \bar{C}(\sigma_{x_1} - \sigma_{z_1})^2 + 6(\bar{F}\tau_{x_1 y_1}^2 + \bar{G}\tau_{y_1 z_1}^2 + \bar{H}\tau_{x_1 z_1}^2) + \\ &+ 2\bar{L}(\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1})\tau_{x_1 y_1} + 2\bar{L}_1(\sigma_{x_1} - \sigma_{z_1})\tau_{x_1 y_1} + 2\bar{L}_2(\sigma_{y_1} - \sigma_{z_1})\tau_{x_1 y_1} + \\ &+ Q_1(\sigma_{x_1} - \sigma_{z_1})(\sigma_{y_1} - \sigma_{z_1}) + Q_2(\sigma_{x_1} - \sigma_{z_1})(\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1}) + \\ &+ Q_2(\sigma_{y_1} - \sigma_{z_1})(\sigma_{x_1} - \sigma_{y_1}) + 6R\tau_{y_1 z_1}\tau_{x_1 z_1} = 8, \end{aligned} \quad (1.3)$$

где

$$\begin{aligned} \bar{A} &= \left[\cos^2 2\alpha \left(A + \frac{B}{4} + \frac{C}{4} \right) + \sin^2 2\alpha \left(\frac{3}{2} F \right) \right], \quad \bar{B} = \bar{C} = \left[\frac{B}{4} + \frac{C}{4} \right], \\ \bar{F} &= \frac{1}{6} \left[\sin^2 2\alpha (4A + B + C) + \cos^2 2\alpha 6F \right], \quad \bar{G} = \left[G \cos^2 \alpha + H \sin^2 \alpha \right], \quad \bar{H} = \left[H \cos^2 \alpha + G \sin^2 \alpha \right], \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} 2\bar{L} &= \sin 4\alpha \left(-2A - \frac{B}{2} - \frac{C}{2} + 3F \right), \quad 2\bar{L}_1 = 2\bar{L}_2 = \sin 2\alpha (B - C), \quad Q_1 = \left(\frac{B}{2} + \frac{C}{2} \right), \\ Q_2 &= Q_3 \cos 2\alpha \left(\frac{C}{2} - \frac{B}{2} \right), \quad R = \sin 2\alpha (G - H). \end{aligned} \quad (1.4)$$

Решение задачи будем искать в предположении, что имеет место статически определенное состояние материала [2,3]:

$$\begin{aligned}
\sigma_{x_1} &= \nu + 2k(\theta)n_1^2, & \tau_{x_1y_1} &= 2k(\theta)n_1n_2, \\
\sigma_{y_1} &= \nu + 2k(\theta)n_2^2, & \tau_{y_1z_1} &= 2k(\theta)n_2n_3, & n_1^2 + n_2^2 + n_3^2 &= 1. \\
\sigma_{z_1} &= \nu + 2k(\theta)n_3^2, & \tau_{x_1z_1} &= 2k(\theta)n_1n_3,
\end{aligned} \tag{1.5}$$

где здесь и ниже n_1, n_2, n_3 - направляющие косинусы, определяющие ориентацию третьего главного напряжения σ_3 в декартовой системе координат x_1, y_1, z_1 .

Предположим, что деформирование имеет место в плоскости $y_1 = const$. Деформирование материала происходит в плоскости x_1, z_1 . Будем иметь

$$\tau_{x_1z_1} \neq 0, \tau_{x_1y_1} = 0, \tau_{y_1z_1} = 0. \tag{1.6}$$

Из (1.5), (1.6) следует:

$$n_2 = 0. \tag{1.7}$$

Из (1.5) – (1.7) следуют соотношения:

$$\begin{aligned}
\sigma_{x_1} &= \sigma_n + k(\theta)\cos 2\theta, & \tau_{x_1y_1} &= 0, & \sigma_n &= \frac{1}{2}(\sigma_{x_1} + \sigma_{z_1}), \\
\sigma_{y_1} &= \sigma_n - k(\theta), & \tau_{y_1z_1} &= 0, & n_1 &= \cos \theta, \\
\sigma_{z_1} &= \sigma_n - k(\theta)\cos 2\theta, & \tau_{x_1z_1} &= k(\theta)\sin 2\theta, & n_3 &= \sin \theta.
\end{aligned} \tag{1.8}$$

Из (1.3) - (1.8), получим:

$$k(\theta) = \frac{\sqrt{8}}{\sqrt{\alpha_1 + \alpha_2 \cos 2\theta + \alpha_3 \cos 4\theta}}. \tag{1.9}$$

где

$$\begin{aligned}
\alpha_1 &= \frac{11}{8}(B+C) + \frac{C-B}{4}\cos 2\alpha + \left(\frac{3}{2}A + \frac{3}{8}(B+C)\right)\cos^2 2\alpha + \\
&+ \frac{9}{4}F\sin^2 2\alpha + 3(G\sin^2 \alpha + H\cos^2 \alpha),
\end{aligned} \tag{1.10}$$

$$\alpha_2 = -\frac{3}{2}(B+C) + (C-B)\cos 2\alpha + \left(2A + \frac{B}{2} + \frac{C}{2}\right)\cos^2 2\alpha + 3F\sin^2 2\alpha, \tag{1.11}$$

$$\begin{aligned}
\alpha_3 &= \frac{9}{8}(B+C) + \frac{3}{4}(C-B)\cos 2\alpha + \left(\frac{A}{2} + \frac{B}{8} + \frac{C}{8}\right)\cos^2 2\alpha + \\
&+ \frac{3}{4}F\sin^2 2\alpha - 3(G\sin^2 \alpha + H\cos^2 \alpha).
\end{aligned} \tag{1.12}$$

В дальнейшем положим:

$$\begin{aligned}
A &= 1 + a\delta, & F &= 1 + f\delta, \\
B &= 1 + b\delta, & G &= 1 + g\delta, \\
C &= 1 + c\delta, & H &= 1 + h\delta.
\end{aligned} \tag{1.13}$$

где δ - малый безразмерный параметр, характеризующий анизотропию материала.

Отметим, что при $\delta = 0$ соотношение (1.3) переходит в условие пластичности для изотропного тела.

$$\alpha_1 = \alpha_1^{(0)} + \delta\alpha_1^{(1)}, \alpha_2 = \alpha_2^{(0)} + \delta\alpha_1^{(1)}, \alpha_3 = \alpha_3^{(0)} + \delta\alpha_3^{(1)}, \tag{1.14}$$

где

$$\alpha_1^{(0)} = 8, \alpha_2^{(0)} = 0, \alpha_3^{(0)} = 0, \tag{1.15}$$

$$\begin{aligned}
\alpha_1^{(I)} &= \frac{11}{8}(b+c) + \frac{c-b}{4} \cos 2\alpha + \left(\frac{3}{2}a + \frac{3}{8}(b+c) \right) \cos^2 2\alpha + \frac{9}{4}f \sin^2 2\alpha + 3(g \sin^2 \alpha + h \cos^2 \alpha), \\
\alpha_2^{(I)} &= -\frac{3}{2}(b+c) + (c-b) \cos 2\alpha + \left(2a + \frac{b}{2} + \frac{c}{2} \right) \cos^2 2\alpha + 3f \sin^2 2\alpha, \\
\alpha_3^{(I)} &= \frac{9}{8}(b+c) + \frac{3}{4}(c-b) \cos 2\alpha + \left(\frac{a}{2} + \frac{b}{8} + \frac{c}{8} \right) \cos^2 2\alpha + \frac{3}{4}f \sin^2 2\alpha - 3(g \sin^2 \alpha + h \cos^2 \alpha).
\end{aligned} \tag{1.16}$$

Из (1.9), (1.14), (1.15), (1.16) получим:

$$\begin{aligned}
k(\theta) &= \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{\delta}{8}(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\theta + \alpha_3^{(I)} \cos 4\theta)}} = \\
&= k^{(0)}(\theta) + \delta k^{(I)}(\theta) + \delta^2 k^{(II)}(\theta) + \dots
\end{aligned} \tag{1.17}$$

где

$$\begin{aligned}
k^{(0)}(\theta) &= 1, \\
k^{(I)}(\theta) &= -\frac{1}{16}(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\theta + \alpha_3^{(I)} \cos 4\theta), \\
k^{(II)}(\theta) &= \frac{3}{512}(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\theta + \alpha_3^{(I)} \cos 4\theta)^2.
\end{aligned} \tag{1.18}$$

$$\begin{aligned}
k'(\theta) &= \frac{dk}{d\theta} = \frac{\delta(\alpha_2^{(I)} \sin 2\theta + 2\alpha_3^{(I)} \sin 4\theta)}{8 \left(1 + \frac{\delta}{8}(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\theta + \alpha_3^{(I)} \cos 4\theta) \right)^{\frac{3}{2}}} = \\
&= \delta k'^{(I)}(\theta) + \delta^2 k'^{(II)}(\theta),
\end{aligned} \tag{1.19}$$

где

$$\begin{aligned}
k'^{(I)}(\theta) &= \frac{(\alpha_2^{(I)} \sin 2\theta + 2\alpha_3^{(I)} \sin 4\theta)}{8}, \\
k'^{(II)}(\theta) &= -\frac{3}{128}(\alpha_2^{(I)} \sin 2\theta + 2\alpha_3^{(I)} \sin 4\theta)(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\theta + \alpha_3^{(I)} \cos 4\theta).
\end{aligned} \tag{1.20}$$

Решение задачи ищется в плоскости $x_1 z_1$. Имеют места уравнения равновесия

$$\frac{\partial \sigma_{x_1}}{\partial x_1} + \frac{\partial \tau_{x_1 z_1}}{\partial z_1} = 0, \quad \frac{\partial \tau_{x_1 z_1}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{z_1}}{\partial z_1} = 0. \tag{1.21}$$

Из (1.8) и (1.21) получим систему:

$$\begin{aligned}
\frac{\partial \sigma_n}{\partial x_1} + (k' \cos 2\theta - 2k \sin 2\theta) \frac{\partial \theta}{\partial x_1} + (k' \sin 2\theta + 2k \cos 2\theta) \frac{\partial \theta}{\partial z_1} &= 0, \\
\frac{\partial \sigma_n}{\partial z_1} + (k' \sin 2\theta + 2k \cos 2\theta) \frac{\partial \theta}{\partial x_1} + (k' \cos 2\theta - 2k \sin 2\theta) \frac{\partial \theta}{\partial z_1} &= 0.
\end{aligned} \tag{1.22}$$

Характеристики системы уравнений (1.22) имеют вид [3]:

$$\left(\frac{dy}{dx} \right)_{1,2} = \frac{-k' \cos 2\theta - 2k \sin 2\theta \pm \sqrt{k'^2 + 4k^2}}{k' \sin 2\theta + 2k \cos 2\theta}. \tag{1.23}$$

Характеристики (1.23) взаимно ортогональны.

Согласно [3], вдоль характеристик (1.23) имеет место соотношение:

$$\sigma_n \pm \int \sqrt{k'^2 + 4k^2} d\theta = const. \quad (1.24)$$

Соотношение (1.24), обобщает известные интегралы Генки, при $k = k_0 = const$, $k' = 0$ из (1.24) следует:

$$\sigma \pm 2k\theta = const. \quad (1.25)$$

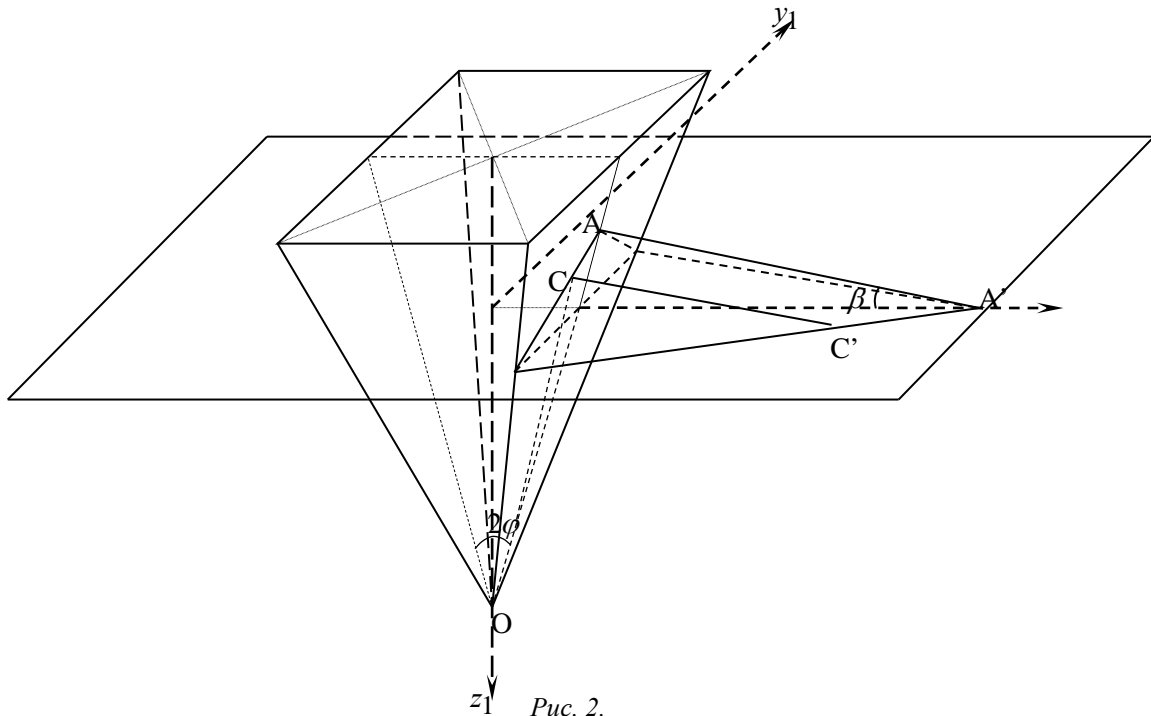
Интеграл из соотношения (1.24) разложим в ряд по степеням малого параметра δ , получим:

$$\begin{aligned} \int \sqrt{k'^2 + 4k^2} d\theta = & 2\theta - \frac{\delta}{8} \left(\alpha_1^{(I)} \theta + \frac{\alpha_2^{(I)}}{2} \sin 2\theta + \frac{\alpha_3^{(I)}}{4} \sin 4\theta \right) + \\ & + \frac{\delta^2}{256} \left\{ \left(3(\alpha_1^{(I)})^2 + 2(\alpha_2^{(I)})^2 + \frac{7}{2}(\alpha_3^{(I)})^2 \right) \theta + \left(3\alpha_1^{(I)}\alpha_2^{(I)} + \frac{5}{2}\alpha_2^{(I)}\alpha_3^{(I)} \right) \sin 2\theta + \right. \\ & \left. + \frac{1}{4} \left(\alpha_1^{(I)}\alpha_3^{(I)} + (\alpha_2^{(I)})^2 \right) \sin 4\theta + \frac{\alpha_2^{(I)}\alpha_3^{(I)}}{6} \sin 6\theta - \frac{(\alpha_3^{(I)})^2}{16} \sin 6\theta \right\}. \end{aligned} \quad (1.26)$$

Согласно (1.26) получим выражения для интеграла вдоль характеристик (1.24) в виде разложения по малому безразмерному параметру δ с точностью до второго приближения включительно.

2. Рассмотрим вдавливание четырехугольной пирамиды (рис. 2) в анизотропное пластическое полупространство. Определим предельное давление в зависимости от угла α (рис. 1) определяющего ориентацию пирамиды относительно осей анизотропии.

Обозначим 2φ - угол раствора четырехугольной пирамиды, h - глубину погружения четырехугольной пирамиды в сечении $y_1 = const$ (см. рис. 3), AO - линия контакта с пирамидой.



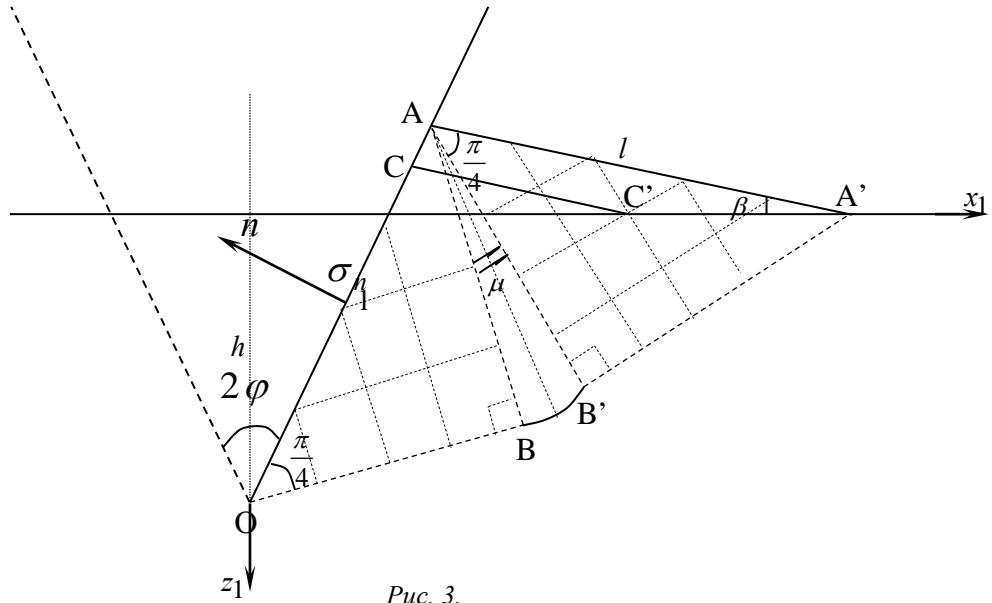


Рис. 3.

Согласно Хиллу [6] имеем:

$$\mu + \beta = \varphi, \quad (2.1)$$

$$\cos \mu = \frac{h^2 \sin \varphi}{l^2 \cos \alpha - hl}, \quad (2.2)$$

зависимость между углами φ и μ имеет вид:

$$\cos(2\varphi - \mu) = \frac{\cos \mu}{1 + \sin \mu}. \quad (2.3)$$

Рассчитаем предельное давление под гранью четырехгранной пирамиды. Будем считать, что свободная граница AA' свободна от напряжений, следовательно, имеют места соотношения (1.6) - (1.8).

Согласно [3] в области ABB' имеет место соотношение (1.24).

Из (1.24) получим:

$$\sigma_n|_{ABO} + \int_0^{-\mu} \sqrt{k'^2 + 4k^2} d\theta = \sigma_n(0), \quad \sigma_n(0) = k(0). \quad (2.4)$$

Предельное давление σ_n нормальное к грани AO (рис. 3) имеет вид:

$$\begin{aligned} \sigma_n = & (1 - \cos 2\mu + 2\mu) - \frac{\delta}{16} \left\{ \left(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\mu + \alpha_3^{(I)} \cos 4\mu \right) - \right. \\ & \left. + \left(\left(2\alpha_1^{(I)} \mu + \alpha_2^{(I)} \sin 2\mu + \frac{\alpha_3^{(I)}}{2} \sin 4\mu \right) + \left(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} + \alpha_3^{(I)} \right) \right) \right\} + \\ & + \left(3\alpha_1^{(I)} \alpha_2^{(I)} + \frac{5}{2} \alpha_2^{(I)} \alpha_3^{(I)} \right) \sin 2\mu + \frac{1}{4} \left(\alpha_1^{(I)} \alpha_3^{(I)} + \left(\alpha_2^{(I)} \right)^2 \right) \sin 4\mu + \\ & + \frac{\alpha_2^{(I)} \alpha_3^{(I)}}{6} \sin 6\mu - \frac{\left(\alpha_3^{(I)} \right)^2}{16} \sin 6\mu + \frac{3}{2} \left(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} \cos 2\mu + \alpha_3^{(I)} \cos 4\mu \right)^2 + \\ & \left. + \frac{3}{2} \left(\alpha_1^{(I)} + \alpha_2^{(I)} + \alpha_3^{(I)} \right)^2 \right\}. \quad (2.5) \end{aligned}$$

где

$$\alpha_1^{(1)} = \frac{11}{8}(b+c) + \frac{c-b}{4} \cos 2\alpha + \left(\frac{3}{2}a + \frac{3}{8}(b+c) \right) \cos^2 2\alpha + \frac{9}{4} f \sin^2 2\alpha + 3(g \sin^2 \alpha + h \cos^2 \alpha),$$

$$\alpha_2^{(1)} = -\frac{3}{2}(b+c) + (c-b) \cos 2\alpha + \left(2a + \frac{b}{2} + \frac{c}{2} \right) \cos^2 2\alpha + 3f \sin^2 2\alpha,$$

$$\alpha_3^{(1)} = \frac{9}{8}(b+c) + \frac{3}{4}(c-b) \cos 2\alpha + \left(\frac{a}{2} + \frac{b}{8} + \frac{c}{8} \right) \cos^2 2\alpha + \frac{3}{4} f \sin^2 2\alpha - 3(g \sin^2 \alpha + h \cos^2 \alpha).$$

(2.6)

Из соотношения (2.5), при $\delta = 0$, в изотропном случае, получаем предельное давление по Хиллу. Члены при δ, δ^2 определяют влияние анизотропии на предельное давление под гранью пирамиды.

Угол μ определяется из соотношения (2.3).

ЛИТЕРАТУРА

1. Горский А. В., Горский П. В. О внедрении жесткой пирамиды в идеально пластическое полупространство // Проблемы механики: Сб. статей. К 90-летию со дня рождения А. Ю. Ишлинского. – М.: Физматлит, 2003. – 832 с. – С. 255-261.
2. Ивлев Д.Д. Механика пластических сред. – М.: Физматлит, Т.1, 2001. – 448с.
3. Ивлев Д.Д. Механика пластических сред. – М.: Физматлит, Т.2, 2002. – 448с.
4. Ивлев Д.Д., Ишлинский А. Ю., Непершин Р. И. Внедрение пирамиды в идеально пластическое полупространство // ДАН РАН. 2002. Т. 385, №6. – С. 766-769.
5. Ивлев Д.Д., Ишлинский А. Ю., Непершин Р. И. О внедрении жесткой пирамиды в идеально-пластическое полупространство // Изв РАН. МТТ. 2002. №4. – С. 57-62.
6. Хилл. Р. Математическая теория пластичности. – М.: Гостехиздат, 1956. – 407 с.