

Балашникова Анжелика Вениаминовна

**СЖАТИЕ АНИЗОТРОПНОГО ПРОСТРАНСТВЕННОГО ИДЕАЛЬНОПЛАСТИЧЕСКОГО МАТЕРИАЛА ПРИ ОБОБЩЕНИИ УСЛОВИЯ ПЛАСТИЧНОСТИ МИЗЕСА-ХИЛЛА**

В статье исследуется предельное состояние анизотропного слоя из идеальнопластического материала, сжатого параллельными жесткими плитами. Полученные результаты позволяют учитывать влияние трансляционной анизотропии на прессовку пространственной металлической заготовки жесткими плитами. Важным и актуальным является учет влияния трансляционной анизотропии на напряженно-деформированное состояние тел.

Адрес статьи: [www.gramota.net/materials/1/2013/5/4.html](http://www.gramota.net/materials/1/2013/5/4.html)

Статья опубликована в авторской редакции и отражает точку зрения автора(ов) по рассматриваемому вопросу.

Источник

**Альманах современной науки и образования**

Тамбов: Грамота, 2013. № 5 (72). С. 24-26. ISSN 1993-5552.

Адрес журнала: [www.gramota.net/editions/1.html](http://www.gramota.net/editions/1.html)

Содержание данного номера журнала: [www.gramota.net/materials/1/2013/5/](http://www.gramota.net/materials/1/2013/5/)

**© Издательство "Грамота"**

Информация о возможности публикации статей в журнале размещена на Интернет сайте издательства: [www.gramota.net](http://www.gramota.net)

Вопросы, связанные с публикациями научных материалов, редакция просит направлять на адрес: [almanac@gramota.net](mailto:almanac@gramota.net)

представлено на Рис. 4б в виде четырех горизонтальных планов, расположенных на разных по вертикали этажах. Положение изолиний, обозначающих содержание меди в руде, показывает на планах ее объемное распределение по выделенной части рудного блока. Кроме того, по заданному бортовому содержанию меди 0,6% оценено граничное положение в геопространстве кондиционной части рудной залежи. Границы кондиционной руды показаны пунктиром.

**Заключение.** Уравнения нелинейной регрессии, построенные с учетом действующих на нее факторов и оптимизированные по параметрам соответствующих факторных функций, обладают повышенной достоверностью отображения свойств и характеристик исследуемых объектов и процессов. Алгоритм оптимизации уравнений нелинейной регрессии в последовательно чередующихся сечениях целевой функции коэффициента детерминации по методу МППВ приводит к устойчивой сходимости расчета параметров факторных функций разной мерности. Практическое применение методологии формирования и построения уравнений функционально-факторной нелинейной регрессии, в том числе рассчитанных по программе «Тренды ФСП-1», обеспечивает высокую эффективность интерпретации количественных результатов экспериментальных горно-технологических исследований.

#### Список литературы

1. Антонов В. А. Об одном методе построения полиномиальных трендов с самоопределяющимися показателями и коэффициентами // Экономика и математические методы. 2010. Т. 46. № 2. С. 78-88.
2. Антонов В. А., Яковлев М. В. Уравнения нелинейной регрессии, тренды двумерные функционально-факторные с самоопределяющимися параметрами и повышенной достоверностью (Тренды ФСП-1): программа для ЭВМ, РФ; регистр. номер 2011616230. Екатеринбург: ИГД УрО РАН, 2011.

УДК 539.374

#### Физико-математические науки

*В статье исследуется предельное состояние анизотропного слоя из идеальнопластического материала, сжатого параллельными жесткими плитами. Полученные результаты позволяют учитывать влияние трансляционной анизотропии на прессовку пространственной металлической заготовки жесткими плитами. Важным и актуальным является учет влияния трансляционной анизотропии на напряженно-деформированное состояние тел.*

*Ключевые слова и фразы:* сжатие; слой; идеальная пластичность; трансляционная анизотропия; деформация.

**Балашникова Анжелика Вениаминовна**

*Чувашский государственный педагогический университет им. И. Я. Яковлева*

*Info3006@yandex.ru*

### СЖАТИЕ АНИЗОТРОПНОГО ПРОСТРАНСТВЕННОГО ИДЕАЛЬНОПЛАСТИЧЕСКОГО МАТЕРИАЛА ПРИ ОБОБЩЕНИИ УСЛОВИЯ ПЛАСТИЧНОСТИ МИЗЕСА-ХИЛЛА<sup>©</sup>

Рассмотрим сжатие идеальнопластического слоя параллельными жесткими шероховатыми плитами при условии пластичности Мизеса.

Запишем уравнения равновесия:

$$\begin{aligned} \frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial z} &= 0, \\ \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial z} &= 0, \\ \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial y} + \frac{\partial \sigma_z}{\partial z} &= 0. \end{aligned} \quad (1)$$

Условие пластичности запишем в виде

$$A(\sigma_x - \sigma_y)^2 + B(\sigma_y - \sigma_z)^2 + C(\sigma_z - \sigma_x)^2 + 6[D\tau_{xy}^2 + F\tau_{yz}^2 + E\tau_{xz}^2] = 6k_0^2, \quad (2)$$

где  $\sigma_x, \sigma_y, \sigma_z, \tau_{xy}, \tau_{yz}, \tau_{xz}$  – компоненты напряжения,  $A, B, C, D, F, E, k_0$  – const, определяющие предел текучести и параметры анизотропии.

В дальнейшем перейдем к безразмерным величинам, все величины, имеющие размерность напряжений, отнесем к величине предела текучести  $k_0$  и сохраним обозначения напряжений  $\sigma_{ij}$ .

Условие пластичности (2) примет вид

$$A(\sigma_x - \sigma_y)^2 + B(\sigma_y - \sigma_z)^2 + C(\sigma_z - \sigma_x)^2 + 6[D\tau_{xy}^2 + F\tau_{yz}^2 + E\tau_{xz}^2] = 6. \quad (3)$$

Соотношения связи между напряжениями и скоростями деформаций, согласно ассоциированному закону течения, имеют вид

$$\begin{aligned} \varepsilon_x &= 2\lambda \cdot (A(\sigma_x - \sigma_y) - C(\sigma_z - \sigma_x)), \\ \varepsilon_y &= 2\lambda \cdot (-A(\sigma_x - \sigma_y) + B(\sigma_y - \sigma_z)), \\ \varepsilon_z &= 2\lambda \cdot (-B(\sigma_y - \sigma_z) + C(\sigma_z - \sigma_x)), \\ \varepsilon_{xy} &= 6\lambda \cdot D\tau_{xy}, \\ \varepsilon_{yz} &= 6\lambda \cdot F\tau_{yz}, \\ \varepsilon_{xz} &= 6\lambda \cdot E\tau_{xz}, \end{aligned} \quad (4)$$

где  $\varepsilon_x, \varepsilon_y, \varepsilon_z, \varepsilon_{xy}, \varepsilon_{yz}, \varepsilon_{xz}$  – компоненты скорости деформации.

Из (4) следует условие несжимаемости

$$\varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z = 0. \quad (5)$$

Используя условие несжимаемости (5), из (4) выразим:

$$(\sigma_z - \sigma_x) = -(\sigma_x - \sigma_y) - (\sigma_y - \sigma_z). \quad (6)$$

Подставляя полученное выражение (6) в ассоциированный закон течения (4), найдем

$$\begin{cases} \frac{\varepsilon_x}{2\lambda} = (A+C)(\sigma_x - \sigma_y) + C(\sigma_y - \sigma_z), \\ \frac{\varepsilon_y}{2\lambda} = -A(\sigma_x - \sigma_y) + B(\sigma_y - \sigma_z). \end{cases} \quad (7)$$

Определитель данной системы (7) равен

$$\Delta = \begin{vmatrix} A+C & C \\ -A & B \end{vmatrix} = AB + BC + AC.$$

Найдем решения системы (7):

$$\begin{aligned} (\sigma_x - \sigma_y) &= \frac{\Delta_1}{\Delta} = \frac{B\varepsilon_x - C\varepsilon_y}{2\lambda\Delta}, \\ (\sigma_y - \sigma_z) &= \frac{\Delta_2}{\Delta} = \frac{A\varepsilon_x + (A+C)\varepsilon_y}{2\lambda\Delta}, \\ (\sigma_z - \sigma_x) &= \frac{\Delta_3}{\Delta} = -\frac{(A+B)\varepsilon_x + A\varepsilon_y}{2\lambda\Delta}, \\ \tau_{xy} &= \frac{\varepsilon_{xy}}{6\lambda\Delta}, \tau_{yz} = \frac{\varepsilon_{yz}}{6\lambda\Delta}, \tau_{xz} = \frac{\varepsilon_{xz}}{6\lambda\Delta}. \end{aligned} \quad (8)$$

Полученное решение подставим в уравнение пластичности (2) и выразим  $\lambda$ :

$$6\lambda = \frac{1}{\Delta} \sqrt{3 \left[ A(B\varepsilon_x - C\varepsilon_y)^2 + B(A\varepsilon_x + (A+C)\varepsilon_y)^2 + C((A+B)\varepsilon_x + A\varepsilon_y)^2 \right] + D\varepsilon_{xy}^2 + F\varepsilon_{yz}^2 + E\varepsilon_{xz}^2}. \quad (9)$$

Имеют место формулы Коши:

$$\varepsilon_x = \frac{\partial u}{\partial x}, \varepsilon_y = \frac{\partial v}{\partial y}, \varepsilon_z = \frac{\partial w}{\partial z}, \varepsilon_{xy} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right), \varepsilon_{yz} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \right), \varepsilon_{xz} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right), \quad (10)$$

где  $u, v, w$  – скорости перемещения.

Имеем

$$\sigma = \frac{1}{3}(\sigma_x + \sigma_y + \sigma_z) = \sigma_x + \frac{1}{3}((\sigma_y - \sigma_x) + (\sigma_z - \sigma_x)). \quad (11)$$

Используя (11), из (4) выразим напряжения через компоненты скорости деформации:

$$\begin{aligned} \sigma_x &= \sigma + \frac{1}{6\lambda\Delta} ((A+2B)\varepsilon_x + (A-C)\varepsilon_y), \\ \sigma_y &= \sigma + \frac{1}{6\lambda\Delta} ((A-B)\varepsilon_x + (A+2C)\varepsilon_y), \\ \sigma_z &= \sigma + \frac{1}{6\lambda\Delta} (-(2A+B)\varepsilon_x - (2A+C)\varepsilon_y). \end{aligned} \quad (12)$$

Предположим, что все компоненты девиаторов напряжений и скорости деформации  $\varepsilon_{ij}$  зависят только от  $z$ :

$$\sigma'_{ij} = \sigma_{ij} - \delta_{ij} \sigma_{zz} = \sigma'_{ij}(z). \quad (13)$$

Положим аналогично Прандтлю:

$$\tau_{xz} = az, \tau_{yz} = bz, \quad (14)$$

где  $a, b - const$ .

Из (4), (14) следует

$$\varepsilon_{xz} \cdot Fb = \varepsilon_{yz} \cdot Ea. \quad (15)$$

Согласно принятым предположениям, уравнения равновесия (1) примут вид

$$\frac{\partial \sigma}{\partial x} + a = 0, \frac{\partial \sigma}{\partial y} + b = 0, \frac{\partial \sigma_z}{\partial z} = 0, \frac{\partial \sigma}{\partial z} + \frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{-(2A+B)\varepsilon_x - (2A+C)\varepsilon_y}{6\lambda\Delta} \right) = 0. \quad (16)$$

Из (16) находим

$$\sigma_z = -ax - by + C, \sigma = -ax - by + C + \frac{(2A+B)\varepsilon_x + (2A+C)\varepsilon_y}{6\lambda\Delta}, C - const. \quad (17)$$

Условие несжимаемости (5), согласно (10), имеет вид

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0. \quad (18)$$

Положим

$$u = m_1x + n_1y + \phi_1(z),$$

$$v = m_2x + n_2y + \phi_2(z), \quad (19)$$

$$w = m_3x + n_3y + qz,$$

где  $m_i, n_i, q - const$ .

Согласно (10), (18) формулы Коши перепишем, учитывая предположение (14), получим

$$\varepsilon_x = m_1, \varepsilon_y = n_2, \varepsilon_z = q, \varepsilon_{xy} = \frac{1}{2} \cdot (n_1 + m_2), \quad (20)$$

$$\varepsilon_{yz} = \frac{1}{2} \cdot \left( n_3 + \frac{d\phi_2}{dz} \right), \varepsilon_{xz} = \frac{1}{2} \cdot \left( m_3 + \frac{d\phi_1}{dz} \right), m_1 + n_2 + q = 0.$$

Для нахождения  $\lambda$  в соотношении (9) подставим полученные формулы Коши (20) и найдем:

$$\lambda = \frac{1}{\Delta} \sqrt{\frac{3}{2} \left[ A(Bm_1 - Cn_2)^2 + B(Am_1 + (A+C)n_2)^2 + C((A+B)m_1 + An_2)^2 \right] + D\varepsilon_{xy}^2 + F\varepsilon_{yz}^2 + E\varepsilon_{xz}^2}. \quad (21)$$

Согласно (12), (15), (17), (20) получим

$$\sigma_x = \sigma_z + \frac{3}{6\lambda\Delta} \left[ (A+B)\varepsilon_x + A\varepsilon_y \right] = -ax - by + C + \frac{3}{6\lambda\Delta} \left[ (A+B)m_1 + An_2 \right],$$

$$\sigma_y = \sigma_z + \frac{3}{6\lambda\Delta} \left[ A\varepsilon_x + (A+C)\varepsilon_y \right] = -ax - by + C + \frac{3}{6\lambda\Delta} \left[ Am_1 + (A+C)n_2 \right],$$

$$\tau_{xy} = \frac{\varepsilon_{xy}}{6\lambda\Delta} = \frac{1}{2} \cdot \frac{n_1 + m_2}{6\lambda\Delta}, \quad (22)$$

$$(\sigma_x - \sigma_y) = \frac{3}{6\lambda\Delta} [Bm_1 - Cn_2], (\sigma_y - \sigma_z) = \frac{3}{6\lambda\Delta} [Am_1 + (A+C)n_2],$$

$$(\sigma_z - \sigma_x) = -\frac{3}{6\lambda\Delta} [(A+B)m_1 + An_2].$$

Таким образом, решена задача о сжатии анизотропного пространственного идеальнопластического слоя при обобщении условия пластичности Мизеса-Хилла. Получили, что и для обобщенного условия пластичности Мизеса-Хилла при трансляционной анизотропии могут быть найдены компоненты скоростей деформации и напряжений.

#### Список литературы

1. Балашникова А. В. О сжатии пространственного идеальнопластического слоя при трансляционной анизотропии при обобщении условия пластичности Мизеса // Вестник Чувашского государственного педагогического университета им. И. Я. Яковлева. Серия: Механика предельного состояния. 2012. № 1 (11). С. 56-59.