

УДК 624.121.550.3:51-7

**М.В. Максименко**

**ОБ ОДНОМ ПОДХОДЕ ИССЛЕДОВАНИЯ  
НАПРЯЖЕННО-ДЕФОРМИРОВАННОГО СОСТОЯНИЯ  
МАССИВА ГОРНЫХ ПОРОД С УЧЕТОМ НЕЛИНЕЙНОГО  
ХАРАКТЕРА ИХ ДЕФОРМИРОВАНИЯ**

*Рассмотрена нелинейная задача об исследовании напряженно-деформированного состояния (НДС) массива горных пород вокруг одиночной горизонтальной протяженной выработки. Представлен численный алгоритм исследования НДС горного массива, включающий комплекс вычислительных методов.*

*Ключевые слова: физическая нелинейность, метод линеаризации Ньютона-Рафсона.*

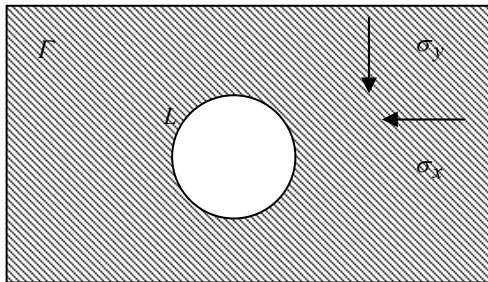
---

**В** связи с переходом подземных горных работ на более глубокие горизонты значительно ухудшаются горно-геологические условия разработки пластов в основных угольных бассейнах страны. На глубоких шахтах значительно увеличиваются расходы на ремонт, укрепление подготовительных выработок, усложняются мероприятия по снижению высокой температуры и по борьбе с опасными проявлениями горного давления, влияние которого выражается, прежде всего, в возрастании смещений пород вокруг выработок [1]. Традиционные методы охраны объектов от вредных влияний горных работ в современных условиях (при высокой плотности застройки, больших глубинах разработки и др.) всё чаще становятся неэффективными или вовсе неприемлемыми. Именно поэтому очень важно иметь представление о распределении напряжений в массивах пород при сложных сочетаниях выработок, целиков, выработанного пространства и дневной поверхности.

В частности, в работе [4] при помощи аналитических и экспериментальных методов показано, что на больших глубинах для описания

свойств массива горных пород необходимо пользоваться моделью упруго-пластической среды, то есть до некоторого предела, определяемого условиями предельного равновесия, в массиве развиваются только упругие деформации, а по достижении этого предела – пластические, таким образом, вокруг подземных выработок образуется замкнутая область пластично-деформированных пород. Получение аналитических решений ограничено, как правило, простой моделью среды (сплошная, изотропная, однородная) и формой выработки (круглая). Математическое моделирование неоднородного породного массива, ослабленного одной или несколькими подземными выработками сложного очертания с учетом нелинейного характера деформирования горных пород, предполагает использование различных численных методов.

Рассмотрим напряженно-деформированное состояние массива в окрестности длинной одиночной горизонтальной выработки кругового сечения радиусом  $R_0$ , расположенной на глубине  $H$  от земной поверхности и не испытывающей влияния очистных работ (рис. 1). Породную среду в пределах



**Рис. 1. Массив горных пород, вмещающий подземную горную выработку круглого сечения**

зоны влияния выработки полагаем не-весомой. Ошибка вследствие принятия подобной идеализации тем меньше, чем больше глубина расположения выработки и, как показано в работе [5], величина ее не превышает 1 %.

В направлении оси  $X$  на бесконечности приложены внешние равномерно распределенные нагрузки, равные по величине  $\gamma H$ , где  $\gamma$  – удельный вес породы, а в направлении  $Y$  –  $\lambda \gamma H$ , (здесь  $\lambda$  – коэффициент бокового распора). В упругой области сохраняется гипотеза о сплошности среды. Поскольку перемещение породного массива в направлении продольной оси выработки невозможно, объемная задача может быть сведена к плоской – случай плоской деформации. В результате численного решения задачи определяются компоненты полей напряжений, деформаций и перемещений в нелинейно-упругой области.

Математическая задача о плоской деформации является двумерной, содержит восемь уравнений – три уравнения Коши, два уравнения равновесия и три уравнения, задающих связь между компонентами напряжений и деформаций. Обозначив векторы напряжений, деформаций и перемещений следующим образом:

$$\bar{\sigma} = \begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{pmatrix}; \bar{\varepsilon} = \begin{pmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_{xy} \end{pmatrix}; \bar{u} = \begin{pmatrix} u \\ v \end{pmatrix},$$

уравнения равновесия, Коши и связи между напряжениями и деформациями запишутся в матричном виде:

$$A^T \bar{\sigma} = 0; \bar{\varepsilon} = A \bar{u}; \bar{\sigma} = D \bar{\varepsilon}, \quad (1)$$

где  $A$  – дифференциальный опера-

тор,  $A = \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0 \\ 0 & \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{pmatrix}$ ; матрица  $D$  может

быть определена из нелинейных соотношений между напряжениями и деформациями в массиве горных пород на основе кривой деформирования " $\sigma - \varepsilon$ ". В частности, используя модель, впервые предложенную Бахом, связь между напряжениями и деформациями может быть представлена в виде степенной функции:  $\sigma_i = B \varepsilon_i^n$ , где  $B$  (Па) – коэффициент деформирования,  $n \leq 1$  [2].

Граничные условия в перемещениях на контуре выработки  $L$  будут и на границе области  $\Gamma$ :

$$\bar{u} = \bar{u}_L, \quad \bar{u} = \bar{u}_\Gamma \quad (2)$$

где  $\bar{u}_L = \begin{pmatrix} u_L \\ v_L \end{pmatrix}, \bar{u}_\Gamma = \begin{pmatrix} u_\Gamma \\ v_\Gamma \end{pmatrix}$ .

Таким образом, исследование НДС массива горных пород сводится к решению системы нелинейных дифференциальных уравнений (1) в частных производных при одновременном удовлетворении граничных условий (2) на контуре выработки и на границе области.

Метод линеаризации Ньютона-Рафсона является достаточно эффективным и универсальным методом при решении нелинейных задач. Он осно-

ван на разложении в ряд Тейлора функции  $T(\bar{u}) = 0$ , символизирующей в операторной форме систему (1)-(2), по переменной  $\bar{u}$ :

$$T(\bar{u}_k + \Delta\bar{u}) = T(\bar{u}_k) + T'(\bar{u}_k)\Delta\bar{u} + r(\bar{u}_k).$$

где  $T'(\bar{u})$  — производная Фреше оператора  $T(\bar{u})$ . Отбрасывая остаток ряда Тейлора  $r(\bar{u}_k)$ , получим линеаризованное уравнение, которое является основой для итерационного процесса решения операторного нелинейного уравнения  $T(\bar{u}) = 0$  [3]. Полученная на каждом шаге итерации краевая задача может

быть решена при помощи метода конечных элементов.

Рассмотренная задача является актуальной для большого количества предприятий, добывающих уголь. В том числе, для шахты «Котинская», входящей в состав ОАО «СУЭК Кузбасс». Шахтное поле «Котинской» расположено в центральной части Соколовского угольного месторождения. Используя предложенный численный алгоритм, можно также учесть неоднородность массива горных пород. В конечном счете, исследование НДС массива на больших глубинах позволяет разработать и необходимые рекомендации по безопасности ведения горных работ.

---

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. *Баклашов И.В.* Геомеханика: Учебник для вузов. В 2 т. — М.: Издательство МГГУ, 2004.

2. *Вялов С.С.* Реологические основы механики грунтов: Учебное пособие для строительных вузов. — М.: Высш. школа, 1978.

3. *Господариков А.П.* Решение нелинейных осесимметричных задач статики тонких упругих оболочек вращения на основе одного общего сеточного алгоритма: — Автореферат

диссертации на соискание ученой степени к.ф. — м.н. — Казань, КГУ, 1981.

4. *Насонов Л.Н.* Проявления горного давления на больших глубинах в горизонтальных горных выработках. М.: Недра, 1964.

5. *Шашенко О.М., Сдвижкова О.О., Гапеев С.М.* Деформованість та міцність масивів гірських порід: Монографія. — Д.: Національний гірничий університет, 2008. **ПІАБ**

---

#### КОРОТКО ОБ АВТОРЕ

*Максименко М.В.* — аспирант, Санкт-Петербургский государственный горный университет, e-mail: mig\_sab@rambler.ru.



---

#### ЛЮБОПЫТНЫЕ ФАКТЫ

Авторы книги «Недра духовной культуры горного дела», опубликованной в Изд-ве ООО «Типография «ИМИДЖ-ПРЕСС» утверждают, что в своих поэмах Гомер упоминает 16 видов полезных ископаемых и «получаемых продуктов». В этот список авторы включили даже воду. У Вергилия, по их подсчетам, упоминалось уже 22 вида.