

Ю.П. Ашаев, Г.Н. Андреева

ОБЪЕМНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ МЕСТОРОЖДЕНИЙ НА ОСНОВЕ ИСПОЛЬЗОВАНИЯ
УРАВНЕНИЙ В ЧАСТНЫХ ПРОИЗВОДНЫХ

Развитие научных исследований в области открытых горных работ и при проектировании карьеров вызывает необходимость все более широкого применения математических методов и ЭВМ для решения разнообразных задач управления, планирования и проектирования. Фундаментальным положением автоматизации проектирования карьеров при помощи ЭВМ остается создание универсальной математической модели месторождения, отображающей реальный геологический объект в цифровом виде в памяти ЭВМ. В практике математического моделирования месторождений за последнее время прослеживается тенденция создания математических моделей, базирующихся на исходных геологических данных, гарантирующих использование в горных планах новейшей геологической информации и способных удовлетворить, как запросы горного дела, так и геологии [2, 3, 6, 8, 9].

Применение методов численного анализа при моделировании месторождений является, с нашей точки зрения, наиболее эффективным направлением.

Использование уравнения Лапласа для аппроксимации функции распределения геологических, экономических и других параметров ранее неоднократно рассматривалось в литературе [1, 2, 7], а последние расчетные данные, полученные при реализации данных методов на ЭВМ, и их экспертная оценка подтверждают правильность сделанных предположений.

Уравнение Лапласа, используемое для объемной аппроксимации геологического объекта вида

$$\frac{\partial^2 U}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial z^2} = 0, \quad (1)$$

где U - функциональная зависимость; x, y, z - пространственные координаты, является линейным уравнением в частных производных эллиптического типа.

Численные методы решения таких уравнений в большинстве случаев - единственный способ получения результатов. При этом значения получают в дискретных точках системы, заменяя уравнения в частных производных их конечно-разностными аналогами.

В [1, 2, 5] уже рассматривалась задача аппроксимации функции вида $k-f(x, y)$ уравнением Лапласа при граничных условиях типа Дирихле, позволяющая осуществлять погоризонтальное моделирование месторождения. Решение данной задачи определялось решением конечно-разностных уравнений с использованием равномерной сетки.

Такой подход к решению задачи моделирования месторождения, несмотря на достоинства, имеет ряд недостатков:

- используется не вся имеющаяся информация, т.е. учитываются только данные, относящиеся к моделируемой поверхности (горизонту);
- возникают ошибки расчета "сносения" данных в узлах сетки;
- ошибка интерполяции зависит от шага сетки, который в общем случае задается субъективно;
- погрешности вычисленных значений функции в узлах сетки определяются не шагом сетки, а плотностью исходных значений в рассматриваемой области.

Сократить эти недостатки или в какой-то мере уменьшить их влияние позволяет применение уравнения Лапласа для объемной аппроксимации (согласно уравнению (1) с граничными условиями типа Дирихле, которые математически выражаются

$$U(x_i, y_i, z_k) = U_c, \quad (2)$$

где $U(x_i, y_i, z_k)$ - значение функции в фиксированной точке с координатами; U_c - численное значение функции в этой точке.

Для математической модели, построенной по такому принципу, предлагается использовать неравномерную сетку, которая сводится к построению трех взаимно перпендикулярных плоскостей, в точке, соответствующей координатам фиксирования исходных данных. В дальнейшем производится выделение узлов, образуемых при пересечении этих плоскостей, и интерполяции значений функции в этих точках [4]

Преимущества неравномерной объемной сетки по сравнению с

равномерной выражаются в следующем:

- использование всей информации;
- исключение ошибки за счет "снесения" данных в реальных точках в узлы сетки, так как шаг сетки подбирается таким, чтобы реальные точки находились в узлах сетки;
- частота сетки находится в прямой зависимости от плотности исходной информации в рассчитываемой области;
- появляется возможность регулирования \min и \max шагом сетки в зависимости от требуемой точности.

Но наряду с преимуществами при построении алгоритма по данному методу возникает и ряд дополнительных трудностей:

- увеличение объема хранимой информации;
- усложнение алгоритма решения задачи.

Как указывалось выше, для решения уравнения (I) с граничными условиями (2) необходимо аналитическую форму уравнения заменить её конечно-разностным аналогом. Получить конечно-разностное уравнение можно, используя метод разложения функции в ряд Тейлора в заданной точке, и, решая уравнение относительно исходной производной.

Рассмотрим разложение функции в ряд Тейлора:

для прямой разности

$$U(x_i + \Delta x_i) = U(x_i) + \Delta x_i U'(x_i) + \frac{1}{2} \Delta x_i^2 U''(x_i) + Q_1(\Delta x_i); \quad (3)$$

для обратной разности

$$U(x_i - \Delta x_i) = U(x_i) - \Delta x_i U'(x_i) + \frac{1}{2} \Delta x_i^2 U''(x_i) + Q_2(\Delta x_i); \quad (4)$$

Принимая

$$Q_1(\Delta x_i) = 0; \quad Q_2(\Delta x_i) = 0$$

на основании уравнения (3) и (4) получаем

$$U''(x_i) = 2 \frac{\Delta x_i U(x_i - \Delta x_i) - U(x_i) \cdot [\Delta x_i + \Delta x_i] + \Delta x_i \cdot U(x_i + \Delta x_i)}{\Delta x_i \Delta x_i (\Delta x_i + \Delta x_i)}; \quad (5)$$

где Δx_i - шаг сетки между $i-1$ и i точкой по оси X ; Δx_{i+1} - шаг сетки между i и $i+1$ точкой по оси X ; $U(\dots)$ - значение функции в соответствующей точке; $U^{(n)}(\dots)$ - значение частной производной n -го порядка по соответствующей переменной.

Погрешность данного преобразования составляет $O(\Delta x_i \Delta x_{i+1})$.

Переходя от уравнения (5) к уравнению (I) для объемного случая

и решив его относительно $U(x_i, y_i, z_k)$, для всей совокупности точек получаем систему уравнений

$$U_{i,j,k} = \frac{1}{\left(\frac{1}{\Delta x_{i,j,k} \Delta x_{i+1,j,k}} + \frac{1}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k}} + \frac{1}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1}} \right)} \times \left\{ \begin{aligned} & \frac{U_{i+1,j,k} \Delta x_{i,j,k} + U_{i-1,j,k} \Delta x_{i+1,j,k}}{\Delta x_{i,j,k} \Delta x_{i+1,j,k} (\Delta x_{i,j,k} + \Delta x_{i+1,j,k})} + \\ & \frac{U_{i,j+1,k} \Delta y_{i,j,k} + U_{i,j-1,k} \Delta y_{i,j+1,k}}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k} (\Delta y_{i,j,k} + \Delta y_{i,j+1,k})} + \\ & \frac{U_{i,j,k+1} \Delta z_{i,j,k} + U_{i,j,k-1} \Delta z_{i,j,k+1}}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1} (\Delta z_{i,j,k} + \Delta z_{i,j,k+1})} \end{aligned} \right\};$$

$i = \bar{1, I}; \quad j = \bar{1, J}; \quad k = \bar{1, K},$ (6)

где I – предельное значение текущей переменной по координате X
 J – предельное значение текущей переменной по координате Y , K – предельное значение текущей переменной по координате Z .

Система уравнений (6) позволяет определять значение функции $U_{i,j,k}$ по вычисленным значениям функции в близлежащих точках, т.е. имеем так называемую классическую семиточечную модель.

Нахождение решения системы уравнений (6) в граничных узлах является затруднительным, так как значения функции в ближайших точках могут быть не определены – находиться вне граничного контура. Условно определим значение функции в таких точках

$$U_{i,j,k} = * \quad (7)$$

Введем поправочные коэффициенты R_x, R_y, R_z , которые позволяют найти значения функций в граничных узлах и, в случае необходимости свести систему уравнений (6) к системе уравнений для плоскости или прямой. С учетом поправочных коэффициентов система уравнений (6) примет вид

$$U_{i,j,k} = \frac{1}{\left(\frac{R_x}{\Delta x_{i,j,k} \Delta x_{i+1,j,k}} + \frac{R_y}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k}} + \frac{R_z}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1}} \right)} \times \left\{ \begin{aligned} & \frac{U_{i+1,j,k} \Delta x_{i,j,k} + U_{i-1,j,k} \Delta x_{i+1,j,k}}{\Delta x_{i,j,k} \Delta x_{i+1,j,k} (\Delta x_{i,j,k} + \Delta x_{i+1,j,k})} + \\ & \frac{R_y}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k} (\Delta y_{i,j,k} + \Delta y_{i,j+1,k})} \cdot \frac{U_{i,j+1,k} \Delta y_{i,j,k} + U_{i,j-1,k} \Delta y_{i,j+1,k}}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k} (\Delta y_{i,j,k} + \Delta y_{i,j+1,k})} + \\ & \frac{R_z}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1} (\Delta z_{i,j,k} + \Delta z_{i,j,k+1})} \cdot \frac{U_{i,j,k+1} \Delta z_{i,j,k} + U_{i,j,k-1} \Delta z_{i,j,k+1}}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1} (\Delta z_{i,j,k} + \Delta z_{i,j,k+1})} \end{aligned} \right\}$$

$$R_z \frac{U_{i,j,k} \Delta Z_{i,j,k} + U_{i,j,k+1} \Delta Z_{i,j,k+1}}{\Delta Z_{i,j,k} \Delta Z_{i,j,k+1} (\Delta Z_{i,j,k} + \Delta Z_{i,j,k+1})},$$

$$i = \bar{i}; \quad j = \bar{j}; \quad k = \bar{k}. \quad (8)$$

Система уравнений (8) является общей для определения значения функции $U_{i,j,k}$ в расчетных точках и путем незначительных преобразований может быть сведена к системе уравнений для:

- равномерной сетки

$$(\Delta X_{i,j,k} \Delta X_{i,j,k+1} = \Delta Y_{i,j,k} \Delta Y_{i,j,k+1} = \Delta Z_{i,j,k} = \Delta Z_{i,j,k+1});$$

$$i = \bar{i}; \quad j = \bar{j}; \quad k = \bar{k};$$

- сетки с равномерным шагом по каждой координате

$$(\Delta X_{i,j,k} = \Delta X_{i,j,k+1}; \Delta Y_{i,j,k} = \Delta Y_{i,j,k+1}; \Delta Z_{i,j,k} = \Delta Z_{i,j,k+1});$$

$$i = \bar{i}; \quad j = \bar{j}; \quad k = \bar{k};$$

- плоскости (когда один из коэффициентов R_x, R_y, R_z равен 0);

- прямой (когда два коэффициента из совокупности R_x, R_y, R_z равны 0).

Система уравнений (8) с учетом значений функции в точках вне рассматриваемой области (согласно формуле (7) для расчета значений функций в граничных узлах имеет ряд дополнительных условий:

$$R_x = \begin{cases} 0, & \text{при } (U_{i+1,j,k} = *) \wedge (U_{i,j,k} = *); \\ 1, & \text{при } [(U_{i+1,j,k} \neq *) \vee (U_{i,j,k} \neq *)] \vee [(U_{i+1,j,k} = *) \wedge (U_{i,j,k} \neq *)]; \end{cases} \quad (9)$$

$$R_y = \begin{cases} 0, & \text{при } (U_{i,j+1,k} = *) \wedge (U_{i,j-1,k} = *); \\ 1, & \text{при } [(U_{i,j+1,k} \neq *) \vee (U_{i,j-1,k} \neq *)] \vee [(U_{i,j+1,k} = *) \wedge (U_{i,j-1,k} \neq *)]; \end{cases} \quad (10)$$

$$R_z = \begin{cases} 0, & \text{при } (U_{i,j,k+1} = *) \wedge (U_{i,j,k-1} = *); \\ 1, & \text{при } [(U_{i,j,k+1} \neq *) \vee (U_{i,j,k-1} \neq *)] \vee [(U_{i,j,k+1} = *) \wedge (U_{i,j,k-1} \neq *)]; \end{cases} \quad (11)$$

$$\Delta X_{i,j,k} = \begin{cases} \Delta X_{i,j,k} & \text{при } (U_{i-1,j,k} \neq *); \\ \Delta X_{i+1,j,k} & \text{при } (U_{i,j,k} = *) \wedge (U_{i+1,j,k} \neq *); \end{cases} \quad (12)$$

$$\Delta X_{i+1,j,k} = \begin{cases} \Delta X_{i+1,j,k} & \text{при } (U_{i+1,j,k} \neq *); \\ \Delta X_{i,j,k} & \text{при } (U_{i+1,j,k} = *) \wedge (U_{i,j,k} \neq *); \end{cases} \quad (13)$$

$$\Delta u_{i,j,k} = \begin{cases} \Delta u_{i,j,k} & \text{при } (u_{i,j-1,k} \neq *); \\ \Delta u_{i,j+1,k} & \text{при } (u_{i,j-1,k} \neq *) \wedge (u_{i,j+1,k} \neq *); \end{cases} \quad (14)$$

$$\Delta u_{i,j+1,k} = \begin{cases} \Delta u_{i,j+1,k} & \text{при } (u_{i,j+1,k} \neq *); \\ \Delta u_{i,j,k} & \text{при } (u_{i,j+1,k} \neq *) \wedge (u_{i,j-1,k} \neq *); \end{cases} \quad (15)$$

$$\Delta z_{i,j,k} = \begin{cases} \Delta z_{i,j,k} & \text{при } (u_{i,j,k-1} \neq *); \\ \Delta z_{i,j,k+1} & \text{при } (u_{i,j,k-1} \neq *) \wedge (u_{i,j,k+1} \neq *); \end{cases} \quad (16)$$

$$\Delta z_{i,j,k+1} = \begin{cases} \Delta z_{i,j,k+1} & \text{при } (u_{i,j,k+1} \neq *); \\ \Delta z_{i,j,k} & \text{при } (u_{i,j,k+1} \neq *) \wedge (u_{i,j,k-1} \neq *). \end{cases} \quad (17)$$

Для решения системы уравнений (8) с учетом граничных условий (9) - (17) необходимо прибегать к итерационным методам с одновременным исправлением граничных значений.

Согласно процессу усреднения для неявных схем [4], выбрав начальные значения $u_{i,j,k}^0$, последовательные приближения ϵ -го шага итерации $u_{i,j,k}^\epsilon$ для внутренних узлов (i, j, k) сетки определяют согласно системы уравнений

$$u_{i,j,k}^\epsilon = \frac{1}{\left(\frac{R_x}{\Delta x_{i,j,k} \Delta x_{i+1,j,k}} + \frac{R_y}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k}} + \frac{R_z}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1}} \right) \times \left[R_x \frac{u_{i+1,j,k}^{\epsilon-1} \Delta z_{i,j,k} + u_{i,j,k}^\epsilon \Delta x_{i+1,j,k}}{\Delta x_{i,j,k} \Delta x_{i+1,j,k} (\Delta x_{i,j,k} + \Delta x_{i+1,j,k})} + R_y \frac{u_{i,j+1,k}^{\epsilon-1} \Delta y_{i,j,k} + u_{i,j,k}^\epsilon \Delta y_{i,j+1,k}}{\Delta y_{i,j,k} \Delta y_{i,j+1,k} (\Delta y_{i,j,k} + \Delta y_{i,j+1,k})} + R_z \frac{u_{i,j,k+1}^{\epsilon-1} \Delta z_{i,j,k} + u_{i,j,k}^\epsilon \Delta z_{i,j,k+1}}{\Delta z_{i,j,k} \Delta z_{i,j,k+1} (\Delta z_{i,j,k} + \Delta z_{i,j,k+1})} \right]} \quad (18)$$

$i = \overline{1, I}; \quad j = \overline{1, J}; \quad k = \overline{1, K}.$

Итерационный процесс продолжается до тех пор, пока во всех узлах не выполняется условие

$$|u_{i,j,k}^\epsilon - u_{i,j,k}^{\epsilon-1}| \leq \epsilon, \quad (19)$$

где ϵ -наперед заданная малая величина.

В результате вышеописанных преобразований имеем объемную математическую модель месторождения, представляемую точечно-цифровой матрицей $u_{i,j,k}^\epsilon (i = \overline{1, I}, j = \overline{1, J}, k = \overline{1, K})$, причем

эта функция может нести в себе большой объем информации о месторождении и его спецификации, например, физико-механические свойства, процентное содержание составляющих компонентов, некоторые свойства слагающих пород - буримость, взрываемость, трещиноватость.

Данная объемная математическая модель может быть универсально применена или непосредственно, или при последующей аппроксимации аналитическими зависимостями (поверхностями и кривыми) для получения всевозможных проекций и сечений, для нахождения пересечений, моделирования развития фронта горных работ, построения контуров карьера для каждого этапа отработки, расчетов объема руды и породы для ряда других задач моделирования и горно-геометрического анализа.

ЛИТЕРАТУРА

1. Балконуров О.А., Букейханов Д.Г., Ашаев П.Ф., Съедин В.Ф. Аналитический метод горно-геометрического анализа карьерных полей штокерных месторождений посредством ЭЦМ. - Проблемы разработки полезных ископаемых. - Алма-Ата: КазПИ 1972, вып.3

2. Аппроксимация функций вида $h=f(x,y)$ уравнением Лапласа. - Инструктивные указания, серия УП (подсчет запасов). - Алма-Ата: Мин.гео. КазССР, 1972, вып.3.

3. Арсентьев А.И., Бевз Н.Д., Сологуб Е.И. Исследование оптимального направления развития горных работ в карьере с помощью ЭЦМ. - Физико-технические проблемы разработки полезных ископаемых. - Л.: ЛПИ, 1966, № 3.

4. Генри Б., Кричлоу. Современная разработка нефтяных месторождений. - проблемы моделирования. - М.: Недра, 1979.

5. Демидович Б.П., Марон И.А., Шувалова Э.З. Численные методы анализа. - М.: Наука, 1967.

6. Кузьмин А.П., Сорокина М.К. и др. Программа определения на ЭВМ контура некондиционного участка пласта. - Информационный листок Кемеровского межотраслевого территориального центра научно-технической информации и проп.-Кемерово, 1974, № 6.

7. Букейханов Д.Г., Съедин В.Ф., Ашаев П.Ф., Ким Л.И. Математическое моделирование сложных штокерных месторождений. - В кн.: Теория кодирования и информационное моделирование, Алма-Ата: Наука, 1975.

8. Симкин Б.А., Шнута Ю.К. Аналитическое моделирование месторождений и их с открытой разработки. - М.: Наука, 1976.

9. Boston H.Cw Mine Evolution and Production

Scheduling. CIM-Bulletin, NT-6,
T-6, 1973, p.92-97.

КазПИ им. В.И. Ленина, кафедра ТРМ

УДК 622.271.01

Ю.П.Ашаев, Т.К.Кулубеков

НОВЫЙ ПОДХОД К РЕШЕНИЮ ЗАДАЧИ ВЫДЕЛЕНИЯ КОНДИЦИОННЫХ ПЕРЕСЕЧЕНИЙ ДЛЯ ПОДСЧЕТА ЗАПАСОВ ПО ДАННЫМ ЭКСПЛУАТАЦИОННОЙ РАЗВЕДКИ В КАРЬЕРЕ БАНАТАС

В период отработки месторождений полезных ископаемых периодически производится переоценка запасов, которые утверждены ГКЗ на стадии предварительной и детальной разведки. Переоценка запасов на стадии обработки производится по данным эксплуатационной разведки с учетом объемов уже извлеченных запасов к моменту переоценки. Переоценке подвергаются как количественные, так и качественные параметры, являющиеся особенно важными для многокомпонентных месторождений с изменчивым качеством [3]. При изменчивом качестве наиболее важной становится задача точного определения границ рудного тела, а внутри него - контуров залегания забалансовых и балансовых руд, которые также могут иметь многосортную структуру. Получение уточненных границ рудных тел создает возможность выбора наиболее оптимальной технологии отработки и снижает потерь и разубоживания.

В настоящее время широкое распространение получил метод канавных проб, позволяющий для карьеров, разрабатываемых открытым способом, при сравнительно незначительных затратах и технологической простоте получить достоверные данные. Этот метод широко применяется при разработке месторождений фосфоритов, и, в частности, месторождений бассейна Каратау.

Для таких типов месторождений и предлагается алгоритм обработки на ЭМ данных геологической и эксплуатационной разведки. Автоматизацией процесса выделения так называемых кондиционных пересечений, совокупностей последовательно расположенных проб, удовлетворяющих утвержденным кондициям, и ранее занимались