

# Методы решения блочных систем

Кормщикова Валерия

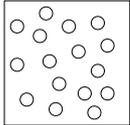
Конспект Софии Сукманюк

## 1 Блочные системы

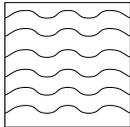
### 1.1 1. Метод CPR для решения задач многофазной фильтрации

$$\left\{ \begin{array}{l} \theta \frac{\partial S_\omega}{\partial t} - \text{div}(S_\omega^2 \mathbf{K} \nabla p) = q_\omega \quad ( ) \\ \theta \frac{\partial S_0}{\partial t} - \text{div}(S_0^2 \mathbf{K} \nabla p) = q_0 \quad ( ) \\ S_\omega + S_0 = 1, \end{array} \right.$$

$\theta$  - пористость среды



$\mathbf{K}$  - проницаемость среды (ориентированность пор).



Неизвестные:  $p$  - давление,  $S_\omega$  - насыщенность воды,  $S_0$  - насыщенность нефти. Будем считать, что  $S_\omega$  неизвестно, тогда  $S_0 = 1 - S_\omega$ .

Линейная система записывается в блочном виде:

$$\begin{bmatrix} A_{pp} & A_{ps} \\ A_{sp} & A_{ss} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta p \\ \Delta s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_p \\ b_s \end{bmatrix} \quad (1)$$

$A_{pp}, A_{sp}$  - эллиптические системы (могут вырождаться),

$A_{ss}, A_{ps}$  - гиперболические системы.

Если в качестве неизвестной взять  $S_\omega$ , то  $A_{ss}$  - положительная диагональ,  $A_{ps}$  - отрицательная.

Методы расщепления (IMPES) (неявное  $p$ , явное  $s$ ) на алгебраическом уровне - CPR (метод ограничения невязки по давлению).

Многошаговые методы:

Система  $Ax = b$ .

Решаем переобусловленную систему  $(AM^{-1})(Mx) = b$ ,

где  $M^{-1} = M_1^{-1} + \sum_{i=2}^n M_i^{-1} \prod_{j=1}^{i-1} (I - AM_j)$ ,

где  $n$  - число шагов,  $M_j^{-1}$  для  $j = \overline{1, n}$  - переобуславливатель для  $A$ .

Если  $n = 2$ , то  $M_1, M_2$  - переобуславливатели,

$$M^{-1} = M_1^{-1} + M_2(I - AM_1^{-1})$$

Для системы (1) введем множитель  $S = \begin{bmatrix} I & -D_{ps}D_{ss}^{-1} \\ O & I \end{bmatrix}$ ,  $D_{ps}, D_{ss}$  определяется дальше.

$$SA = \begin{bmatrix} B_{pp} & Z_{ps} \\ A_{sp} & A_{ss} \end{bmatrix}$$

$$S \begin{bmatrix} b_p \\ b_s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_p - D_{ps}D_{ss}^{-1}b_s \\ b_s \end{bmatrix},$$

где  $B_{pp} = A_{pp} - D_{ps}D_{ss}^{-1}A_{sp}$ ,  $Z_{ps} = A_{ps} - D_{ps}D_{ss}^{-1}A_{ss}$ .

Аналогично методу Узавы, решаем систему:

1. Сначала решаем систему с давлением:

$$B_{pp}\Delta\tilde{p} = b_p - D_{ps}D_{ss}^{-1}b_s$$

2. Решаем полную систему:

$$\begin{bmatrix} \Delta p \\ \Delta s \end{bmatrix} = A^{-1} \left( b - A \begin{bmatrix} \Delta\tilde{p} \\ 0 \end{bmatrix} \right) + \begin{bmatrix} \Delta\tilde{p} \\ 0 \end{bmatrix},$$

$M_1^{-1} = \begin{bmatrix} B_{pp}^{-1} & \\ & O \end{bmatrix}$ ,  $M_2^{-1} = (SA)^{-1}$  - многошаговый метод.

Выбор  $D_{ps}$  и  $D_{ss}$ :

1.  $D_{ps} = A_{ps}$ ,  $D_{ss} = A_{ss}$  - точно, но не практично (считать  $D_{ss}^{-1}$  дорого).

2. Настоящий IMPES:  $D_{ps} = \text{colsum}(A_{ps}) = \text{diag}(A_{ps}^T e)$ ,

$$D_{ss} = \text{colsum}(A_{ss}) = \text{diag}(A_{ss}^T e), e = [1, \dots, 1]^T$$

3. Квази-IMPES:  $D_{ps} = \text{diag}(A_{ps}), D_{ss} = \text{diag}(A_{ss})$

## 1.2 Блочный метод Гаусса-Зейделя

Шаг 1:

$$\begin{bmatrix} \Delta \tilde{p} \\ \Delta \tilde{s} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_{pp} & O \\ A_{sp} & A_{ss} \end{bmatrix}^{-1} \left( \begin{bmatrix} b_p \\ b_s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} O & Z_{ps} \\ O & O \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta p \\ \Delta s \end{bmatrix} \right)$$

Шаг 2:

$$\begin{bmatrix} \Delta p \\ \Delta s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_{pp} & Z_{ps} \\ O & A_{ss} \end{bmatrix}^{-1} \left( \begin{bmatrix} b_p \\ b_s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} O & O \\ A_{sp} & O \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta \tilde{p} \\ \Delta \tilde{s} \end{bmatrix} \right)$$

В 3 шага:

$$\Delta \tilde{p} = B_{pp}^{-1}(b_p - Z_{ps}x_s)$$

$$\Delta s = A_{ss}^{-1}(b_s - A_{sp}\Delta \tilde{p})$$

$$\Delta p = B_{pp}^{-1}(b_p - Z_{ps}\Delta s)$$

## 1.3 Метода IMPES

Уравнение для сохранения масс:

$$\phi \partial_t S_\alpha + \text{div}(u_\alpha) = q_\alpha, \alpha = 0, \omega$$

Закон Дарси:  $u_\alpha = -S_\alpha^2 \mathbf{K} \nabla p$ ,  $u_\alpha$  - фазовая скорость.

Введем суммарную скорость:  $u = u_\omega + u_0 = -(S_\omega^2 + S_0^2) \mathbf{K} \nabla p$ .

$$\text{div}(u) = q_\omega + q_0 \quad - \quad (2)$$

$$\phi \partial_t S_0 - \text{div}\left(\frac{S_0^2}{S_\omega^2 + S_0^2} u\right) = q_0 \quad - \quad (3)$$

Шаг 1:  $p$  - неизвестно,  $S_0$  - фиксировано

$$(2) : -\text{div}(((S_0^n)^2 + (1 - S_0^n)^2) \mathbf{K} \nabla p) = q_\omega + q_0,$$

$n$  - номер шага. Получаем  $p$ , считаем  $u$ .

Шаг 2:  $p$  - фиксировано,  $S_0$  - неизвестно

$$(3) : \phi \partial_t S_0 - \text{div}\left(\frac{S_0^2}{S_\omega^2 + S_0^2} u\right) = q_0$$

## 1.4 Метод Fixed-Stress для задачи Био

Линейная упругость:

$$-\mu\Delta\vec{u} - (\mu + \lambda)\nabla\text{div}(\vec{u}) + \alpha\nabla p = b$$

Фильтрация:

$$\partial_t(\xi p + \alpha\text{div}(\vec{u})) - \mathbf{K}\nabla p = q,$$

$\vec{u}$  - вектор перемещения,  $p$  - давление жидкостей;  $\mu, \lambda$  - параметры линейной упругости среды,  $\alpha$  - коэффициент Био.

Система вида

$$\begin{bmatrix} A & B^T \\ B & -\Delta t C - D \end{bmatrix}$$

Напомним:

Система Стокса:

$$\begin{cases} -\mu\Delta\vec{u} + \nabla p = b \\ \text{div}(\vec{u}) = 0 \end{cases}$$

Расщепление: Fixed-Stress, Fixed-Strain, ...

Шаг 1: решаем фильтрацию

$$(2) : \partial_t(\xi p + \alpha\text{div}(\vec{u})) - \mathbf{K}\nabla p = q,$$

$\vec{u}$  фиксировано,  $p$  - неизвестно.

Шаг 2: решаем упругость

$$(3) : -\mu\Delta\vec{u} - (\mu + \lambda)\nabla\text{div}(\vec{u}) + \alpha\nabla p = b,$$

$p$  - фиксировано,  $\vec{u}$  - неизвестно.

Введем

$$\varepsilon = \frac{1}{2}(\nabla u + (\nabla u)^T) = \frac{1}{3}I\varepsilon_V + e,$$

$$\text{div}(\vec{u}) = \text{trace}(\varepsilon) = \varepsilon_V$$

$$\sigma = \mu\nabla u + \mu(\nabla u)^T + \lambda\text{div}(\vec{u}) = \sigma_V I + S$$

$$\sigma_V = \frac{1}{3}\text{trace}(\sigma)$$

Из физики известна замена:

$$\alpha(p - p_0) + (\sigma_V - \sigma_{V_0}) = K_{dr}\sigma_V, \quad (4)$$

$K_{dr}$  - модуль объемного сжатия в дренированном состоянии.

Обычно

$$\xi = \frac{\theta}{K_f} + \frac{\alpha - \theta}{K_s}, \quad \alpha = 1 - \frac{K_{dr}}{K_s},$$

где  $K_f$  - коэффициент объемного сжатия жидкости,  $K_s$  - коэффициент объемного сжатия породы.

Заменяем (2) используя (4):

$$\left( \xi + \frac{\alpha^2}{K_{dr}} \right) \frac{\partial p}{\partial t} + \frac{\alpha}{K_{dr}} \frac{\partial \sigma_x}{\partial t} - \mathbf{K} \Delta p = q. \quad (5)$$

Решаем (5) на шаге 1, то Fixed-Stress.

$$\begin{bmatrix} A_{uu} & A_{up} \\ A_{pu} & A_{pp} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u \\ p \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b \\ q \end{bmatrix}$$

На  $n$ -й итерации:

$$A_{pp} p^{n+1} = q - A_{pu} u^n \quad 1$$

$$A_{uu} u^{n+1} = b - A_{up} p^{n+1} \quad 2$$

Аналогично блочному методу Гаусса-Зейделя:

$$\begin{bmatrix} A_{pp} & O \\ A_{up} & A_{uu} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p^{n+1} \\ u^{n+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b \\ q \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} O & A_{pu} \\ O & O \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p^n \\ u^n \end{bmatrix}$$

Пусть  $D_{pp} = -diag(A_{pu} A_{uu}^{-1} A_{up} e)$ ,  $e = [1, \dots, 1]^T$ .

$$D_{pp} \approx \frac{\alpha}{K_{dr}}$$

Новая система:

$$\begin{bmatrix} A_{pp} + D_{pp} & O \\ A_{up} & A_{uu} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p \\ u \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b \\ q \end{bmatrix}$$