

Blatter-Pattyn's Higher Order Model

Фареник А.

8 марта 2023 г.

Постановка задачи. Основные уравнения

Для описания динамики ледника используем несколько уравнений

- закон сохранения массы

$$\nabla \cdot \vec{v} = 0$$

- закон сохранения момента

$$\rho \frac{d\vec{v}}{dt} = \nabla \cdot \sigma + \rho \vec{g}$$

- закон сохранения энергии

$$\rho \frac{d(c_p \Theta)}{dt} = \nabla (k_i \nabla \Theta) + \Phi$$

Дополнительные уравнения

- уравнение поверхности

$$\nabla \cdot H \overline{v_H} = \dot{M}_s - \dot{M}_b - \frac{\partial H}{\partial t}$$

Уравнение сохранения момента

Напишем уравнение сохранения момента в проекциях на основные оси

$$\begin{cases} \frac{\partial \sigma_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial \sigma_{xz}}{\partial z} = 0 \\ \frac{\partial \sigma_{yx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{yy}}{\partial y} + \frac{\partial \sigma_{yz}}{\partial z} = 0 \\ \frac{\partial \sigma_{zx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{zy}}{\partial y} + \frac{\partial \sigma_{zz}}{\partial z} = \rho g \end{cases}$$

Третье уравнение системы редуцируем до вида

$$\frac{\partial \sigma_{zz}}{\partial z} \approx \rho g$$

Далее используем девиаторы для тензора напряжений

$$\sigma'_{ij} = \sigma_{ij} - \frac{1}{3} \delta_{ij} \sum_k \sigma_{kk}$$

После этого первое и второе уравнение системы примут вид

$$\begin{cases} \frac{\partial}{\partial x} (2\sigma'_{xx} + \sigma'_{yy}) + \frac{\partial \sigma'_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial \sigma'_{xz}}{\partial z} = \rho g \frac{\partial s}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} (2\sigma'_{yy} + \sigma'_{xx}) + \frac{\partial \sigma'_{yx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma'_{yz}}{\partial z} = \rho g \frac{\partial s}{\partial y} \end{cases}$$

После используем закон Глена, чтобы перейти от девиаторов тензора напряжений к тензору скоростей деформации.

$$\sigma'_{ij} = 2\eta \dot{\varepsilon}_{ij}$$

$$\eta = \frac{1}{2} A (\Theta^*)^{-\frac{1}{n}} (\dot{\varepsilon} + \dot{\varepsilon}_0)^{\frac{1-n}{n}}$$

При этом тензор скоростей деформации определяется

$$\begin{pmatrix} \dot{\varepsilon}_{xx} & \dot{\varepsilon}_{xy} & \dot{\varepsilon}_{xz} \\ \dot{\varepsilon}_{yx} & \dot{\varepsilon}_{yy} & \dot{\varepsilon}_{yz} \\ \dot{\varepsilon}_{zx} & \dot{\varepsilon}_{zy} & \dot{\varepsilon}_{zz} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{\partial u}{\partial x} & \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) & \frac{1}{2} \frac{\partial u}{\partial z} \\ \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) & \frac{\partial v}{\partial y} & \frac{1}{2} \frac{\partial v}{\partial z} \\ \frac{1}{2} \frac{\partial u}{\partial z} & \frac{1}{2} \frac{\partial v}{\partial z} & \frac{\partial w}{\partial z} \end{pmatrix}$$

Подставив указанные соотношения в систему уравнения для девиаторов тензора напряжений получим систему уравнений для проекций скоростей u и v .

$$\begin{cases} \frac{\partial}{\partial x} \left(4\eta \frac{\partial u}{\partial x} + 2\eta \frac{\partial v}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial z} \right) = \rho g \frac{\partial s}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \left(4\eta \frac{\partial v}{\partial y} + 2\eta \frac{\partial u}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial z} \right) = \rho g \frac{\partial s}{\partial y} \end{cases}$$

Мы получили систему двух уравнений, причем они симметричны друг другу относительно замен $x \leftrightarrow y$ и $u \leftrightarrow v$.

Раскроем скобки в уравнениях системы

$$\begin{cases} 4 \frac{\partial}{\partial x} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial z} \right) = \rho g \frac{\partial s}{\partial x} - 2 \frac{\partial}{\partial x} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial y} \right) - \frac{\partial}{\partial y} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x} \right) \\ 4 \frac{\partial}{\partial y} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial z} \right) = \rho g \frac{\partial s}{\partial y} - 2 \frac{\partial}{\partial y} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial x} \right) - \frac{\partial}{\partial x} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y} \right) \end{cases}$$

В итоге мы получили систему уравнений для нахождения компонентов u, v поля скоростей в виде, готовом для дискретизации.

После нахождения компонентов u, v компоненту w можно найти

$$w(z) = w(b) - \int_b^z \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) dz'$$

Перед тем, как приступить к выводу дискретной вычислительной схемы переведем полученные уравнения в новую систему координат путем простой замены производных в новых координатах. После подстановки и упрощения выражений получим следующий вид уравнений на компоненты скорости.

Для u :

$$\begin{aligned} & 4 \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial x'} \right) + 4a_x \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) + \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y'} \right) + a_y \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) + 4a_x \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial x'} \right) + a_y \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y'} \right) + \\ & + (4a_x^2 + a_y^2 + a_z^2) \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) + (4b_x + b_y) \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) = \rho g \frac{\partial s}{\partial x'} - \\ & - 2 \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial y'} \right) - 2a_y \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) - \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x'} \right) - a_x \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) - \\ & - a_y \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x'} \right) - 2a_x \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial y'} \right) - 3a_x a_y \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) - 3c_{xy} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) \end{aligned}$$

Для v :

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x'} \right) + a_x \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) + 4 \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial y'} \right) + 4a_y \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) + a_x \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial x'} \right) + 4a_y \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial y'} \right) + \\ & + (a_x^2 + 4a_y^2 + a_z^2) \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) + (b_x + 4b_y) \left(\eta \frac{\partial v}{\partial \xi} \right) = \rho g \frac{\partial s}{\partial y'} - \\ & - \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y'} \right) - a_y \frac{\partial}{\partial x'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) - 2 \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial x'} \right) - 2a_x \frac{\partial}{\partial y'} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) - \\ & - 2a_y \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial x'} \right) - a_x \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial y'} \right) - 3a_x a_y \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) - 3c_{xy} \left(\eta \frac{\partial u}{\partial \xi} \right) \end{aligned}$$

Указанный вид уравнения пригоден к применению схем дискретизации.

Уравнение поверхности

Найти положение поверхности $s(x, y, t)$ можно найти из следующего уравнения.

$$\nabla \cdot H \bar{v}_H = \dot{M}_s - \dot{M}_b - \frac{\partial H}{\partial t}$$

Введем матрицу диффузивности

$$D = \begin{pmatrix} D_x & 0 \\ 0 & D_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \bar{u}H \left(\frac{\partial s}{\partial x}\right)^{-1} & 0 \\ 0 & \bar{v}H \left(\frac{\partial s}{\partial y}\right)^{-1} \end{pmatrix}$$

Используя диффузивность, преобразуем левую часть уравнения

$$\nabla \cdot H \bar{v}_H = \frac{\partial}{\partial x} (H \bar{u}) + \frac{\partial}{\partial y} (H \bar{v}) = \frac{\partial}{\partial x} \left(D_x \frac{\partial s}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(D_y \frac{\partial s}{\partial y} \right)$$

В итоге получили следующий вид, используя еще $H = s - b$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial x} \left(D_x \frac{\partial s}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(D_y \frac{\partial s}{\partial y} \right) &= \dot{M}_s - \dot{M}_b - \frac{\partial H}{\partial t} \\ \frac{\partial s}{\partial t} &= -\frac{\partial}{\partial x} \left(D_x \frac{\partial s}{\partial x} \right) - \frac{\partial}{\partial y} \left(D_y \frac{\partial s}{\partial y} \right) + \frac{\partial b}{\partial t} + \dot{M}_s - \dot{M}_b \end{aligned}$$

В таком виде уравнение уже можно приводить к дискретному виду с помощью разделенных разностей. Значения компонентов диффузивности рассчитываются в узлах смещенной сетки.