

Numerical analysis.

Sugak A.M.

Spring 2016

Оглавление

1 Равновесие текучей среды

§1.1 Равновесие текучей среды

$$\begin{aligned}\frac{d\rho}{dt} &= -\rho(\nabla \cdot \vec{V}) \\ \rho \frac{d\vec{V}}{dt} &= \nabla \cdot \overleftrightarrow{P} + \rho \vec{f} \\ \rho \frac{dE}{dt} &= \overleftrightarrow{P} \cdot \vec{S} - \nabla \cdot \vec{q} + \rho Q \\ \overleftrightarrow{P} &= \overleftrightarrow{P}(\overleftrightarrow{S}), \quad \vec{q} = \vec{q}(E)\end{aligned} \quad \rho(\vec{r}, t), \quad \vec{V}(\vec{r}, t), E(\vec{r}, t)$$

Definition. Текучая среда - среда, которая приходит в движение под действием сколь угодно малого касательного напряжения.

pic

Note. Если среда находится в состоянии покоя, значит в ней нет касательных напряжений.

pic2

$$\vec{P}_n = P_n \vec{n}$$

$$\vec{P}_1 = P_{11} \vec{e}_1$$

$$\vec{P}_2 = P_{22} \vec{e}_2$$

$$\vec{P}_3 = P_{33} \vec{e}_3$$

$$P_{ij} = \begin{cases} 0, & i \neq j \\ P_{ii}, & i = j \end{cases}$$

$$\overleftrightarrow{P} = \begin{pmatrix} p_{11} & 0 & 0 \\ 0 & p_{22} & 0 \\ 0 & 0 & p_{33} \end{pmatrix}$$

Note (Формула Коши).

$$\vec{p}_n = \overleftrightarrow{P} \cdot \vec{n}$$

$$p_n \begin{pmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} p_{11} & 0 & 0 \\ 0 & p_{22} & 0 \\ 0 & 0 & p_{33} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{pmatrix}$$

$$p_n = p_{11} = p_{22} = p_{33} = \underbrace{-P}$$

$$\overleftrightarrow{P} = \begin{pmatrix} -p & 0 & 0 \\ 0 & -p & 0 \\ 0 & 0 & -p \end{pmatrix} = -p \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = -p \cdot \overleftrightarrow{E}$$

Note (Закон Паскаля). При равновесии текучей среды нормальное напряжение на произвольно выбранной площадке не зависит от ее ориентации.

Уравнение переноса импульса.

$$\rho \frac{d\vec{V}}{dt} = \nabla \cdot \overleftrightarrow{P} + \rho \cdot \vec{f}$$

$$\nabla \cdot \overleftrightarrow{P} = \left(\frac{\partial}{\partial x_1}, \frac{\partial}{\partial x_2}, \frac{\partial}{\partial x_3} \right) \cdot \begin{pmatrix} -p & 0 & 0 \\ 0 & -p & 0 \\ 0 & 0 & -p \end{pmatrix} = \left(-\frac{\partial p}{\partial x_1}, -\frac{\partial p}{\partial x_2}, -\frac{\partial p}{\partial x_3} \right) = \underbrace{-\nabla p}$$

$$\nabla \cdot \overleftrightarrow{P} = -\nabla p$$

$$\frac{1}{\rho} \nabla p = \vec{f} \text{ — Уравнение Эйлера равновесия текучей среды}$$

Definition. $\rho = \rho(p)$ — **баротропность**.

$$pV = \frac{R}{\mu} MT$$

$$pdV = \frac{R}{\mu} dmT$$

$$p = \frac{R}{\mu} \rho T$$

$$\rho = \frac{p\mu}{RT}$$

Изотермический процесс.

$$T = T_0, \quad \rho = \frac{p\mu}{RT_0} = c\rho$$

Адиабатический процесс.

$$\rho = c\rho^{-\frac{1}{\gamma}}, \quad \gamma = \frac{c_p}{c_\rho}$$

Definition.

$$\mathcal{P}(p) = \int_{p_0}^p \frac{dp}{\rho(p)} \text{ — потенциал давления}$$

$$\frac{\partial \mathcal{P}}{\partial x_1} = \frac{d\mathcal{P}}{dp} \frac{\partial p}{\partial x_1} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_1}$$

$$\nabla \mathcal{P} = \frac{1}{\rho} \nabla p$$

$$\nabla \times \vec{f} = 0$$

$$\vec{f} = -\nabla \Pi$$

$$\nabla \mathcal{P} = \nabla \Pi$$

$$\nabla(\mathcal{P} + \Pi) = 0$$

$$\mathcal{P} + \Pi = \text{const}$$

Note. При баротропном равновесии текучей среды в потенциальном поле сил сумма потенциала давления и потенциала силы не меняется.

Corollary 1.0.1.

$$\Pi = const \implies \mathcal{P} = const \implies \begin{cases} p = const \\ \rho = const \\ T = const \end{cases}$$

§1.2 Уравнение равновесия в тяжелой среде

$$\frac{1}{\rho(p)} \nabla p = \vec{f}$$

$$\nabla \left[\frac{1}{\rho(p)} \nabla p \right] = \nabla \cdot \vec{f} = -\nabla^2 \Pi$$

$$\vec{f} = -\nabla \Pi$$

$$\nabla^2 \varphi = -\varepsilon_0 q$$

$$\vec{f}_{1,2} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{q_1 q_2 \vec{r}}{r^2 r}$$

$$\vec{f}_{1,2} = -\gamma \frac{m_1 m_2}{r^2} \frac{\vec{r}}{r}$$

$$\nabla^2 \Pi = 4\pi\gamma\rho$$

$$\nabla \cdot \left[\frac{1}{\rho(p)} \nabla p \right] = -4\pi\gamma\rho(p)$$

Несжимаемая среда:

$$\rho = \rho_0 = \text{const}(p)$$

Definition. $\nabla^2 p = -4\pi\gamma\rho_0^2$ — Уравнение Пуассона

Theorem 1.1 (Обобщенная теорема Гаусса).

$$\int_W \nabla \otimes \overleftrightarrow{T} dw = \oint_S \vec{n} \otimes \overleftrightarrow{T} dS$$

$$\nabla \otimes T = \lim_{\delta w \rightarrow 0} \frac{1}{\delta w} \int_{\delta w} (\nabla \otimes \overleftrightarrow{T}) dw = \lim_{\delta w \rightarrow 0} \frac{1}{\delta w} \oint_{\delta S} \vec{n} \otimes \overleftrightarrow{T} dS$$

$$\nabla \cdot \vec{f} = \lim_{\delta w \rightarrow 0} \frac{1}{\delta w} \oint_{\delta S} \vec{n} \cdot \vec{f} dS$$

$$\nabla \cdot \vec{f} = \lim_{\delta \rightarrow 0} \frac{1}{\frac{4}{3}\pi\delta^3} \oint_S -\gamma \frac{\rho^{\frac{4}{3}}\pi\delta^3}{\delta^2} \delta^2 dw = -\gamma\rho 4\pi = -4\pi\gamma\rho$$

$$\vec{f} = -\nabla \Pi$$

$$-\nabla^2 \Pi = -4\pi\gamma\rho$$

$$\nabla^2 \Pi = 4\pi\gamma\rho$$

$$\nabla^2 \varphi = -\varepsilon_0 q$$

pic3

$$\vec{F}_c = -mw^2\vec{r}$$

$$\vec{f}_g = \vec{g} = -g\vec{e}_z$$

$$\vec{f}_0 = w^2\vec{r} = w^2r\vec{e}_r$$

$$\vec{f} = \vec{f}_g + \vec{f}_0 = -g\vec{e}_z + w^2r\vec{e}_r \iff \vec{f} = -\nabla\Pi$$

$$\Pi = gz - \frac{w^2r^2}{2} + C$$

$$\mathcal{P} = \int_{p_0}^p \frac{dp}{\rho(p)} = \int_{p_0}^p \frac{dp}{\rho_0} = \frac{p - p_0}{\rho_0}$$

$$gz - \frac{w^2r^2}{2} + C + \frac{p - p_0}{\rho_0} = const$$

$$gz - \frac{w^2r^2}{2} + \frac{p}{\rho_0} = const$$

Поверхность $p = p_A$

$$gz - \frac{w^2r^2}{2} + \frac{p_A}{\rho_0} = const$$

$$gz - \frac{w^2r^2}{2} = const$$

$$z(r) = \frac{w^2r^2}{2g} + C$$

$$V = \pi R^2 H$$

$$\int_0^R 2\pi r z(r) dr$$

§1.3 Численное решение систем линейных алгебраических уравнений

$$\begin{cases} a_{11}x_1 + a_{12}x_2 + \dots + a_{1n}x_n = b_1 \\ a_{21}x_1 + a_{22}x_2 + \dots + a_{2n}x_n = b_2 \\ \dots a_{n1}x_1 + a_{n2}x_2 + \dots + a_{nn}x_n = b_n \end{cases}$$

$$\|A\| = \max_{\vec{x} \neq 0} \frac{\|A\vec{x}\|}{\|\vec{x}\|}$$

$$\|A\|_1 = \max_{1 \leq j \leq n} \sum_{i=1}^n |a_{ij}|$$

$$\|A\|_1 = \max_{1 \leq i \leq n} \sqrt{\lambda_i(A^T A)}$$

$$\|A\|_2 \leq \|A\|_E = \left(\sum_{i,j=1}^n |a_{ij}|^2 \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$\|A\|_\infty = \max_{1 \leq i \leq n} \sum_{j=1}^n |a_{ij}|$$

Definition. $(A\vec{x}, \vec{x}) = \sum_{i,j=1}^n a_{ij}x_i x_j \geq 0 \quad \forall \vec{x}$

A — Положительно опр-я матрица

Definition. $(A\vec{x}, \vec{y}) = (\vec{x}, A\vec{y}) \iff a_{ij} = a_{ji}, \quad A^T = A$

$$\lambda_{\min} \|\vec{x}\|^2 \leq (A\vec{x}, \vec{x}) \leq \lambda_{\max} \|\vec{x}\|^2$$

§1.4 Обзор метода Гаусса

$$\begin{cases} a_{11}x_1 + a_{12}x_2 + \dots + a_{1n}x_n = b_1 \\ a_{21}x_1 + a_{22}x_2 + \dots + a_{2n}x_n = b_2 \\ \dots a_{n1}x_1 + a_{n2}x_2 + \dots + a_{nn}x_n = b_n \end{cases}$$

$$a_{nn}^{(n-1)} \cdot x_n = b_n^{(n-1)}$$
$$x_n = \frac{b_n^{(n-1)}}{a_{nn}^{(n-1)}}$$

Note. Процедура выбора ведущего элемента позволяет избежать накопления ошибки в методе Гаусса.

1. Выбор ведущего элемента по столбцу
2. Выбор ведущего элемента по всей матрице

Note. Оценка числа операций в методе Гаусса

$$N \sim \frac{2}{3}n^3$$

Решение вырожденных систем

$$\det A = 0$$

Note (Альтернатива Фредгольма).

$$\text{Rank}(A) = \text{Rank}(A, \vec{b}) \implies \text{решений бесконечно много}$$

$$\text{Rank}(A) \neq \text{Rank}(A, \vec{b}) \implies \text{решений не существует}$$

§1.5 Решение систем алгебраических уравнений с трехдиагональной матрицей. Метод прогонки

$$b_1x_1 + c_1x_2 = d_1$$

$$a_2x_1 + b_2x_2 + c_2x_3 = d_2$$

...

$$a_ix_{i-1} + b_ix_i + c_ix_{i+1} = d_i$$

...

$$a_{n-1}x_{n-2} + b_{n-1}x_{n-1} + c_{n-1}x_n = d_{n-1}a_nx_{n-1} + b_nx_n = d_n$$

$$A = \begin{pmatrix} b_1 & c_1 & \cdots & \\ a_2 & b_2 & c_2 & \cdots \\ & a_i & b_i & c_i \cdots \\ & \cdots & & \\ \cdots & a_{n-1} & b_{n-1} & c_{n-1} \\ \cdots & a_n & b_n & \end{pmatrix}$$

$$x_1 = \underbrace{-\frac{c_1}{b_1}}_{\alpha_1} x_2 + \underbrace{\frac{d_1}{b_1}}_{\beta_1}$$

$$a_2(\alpha_1x_2 + \beta_1) + b_2x_2 + c_2x_3 = d_2$$

$$(a_2\alpha_1 + b_2)x_2 + c_2x_3 = d_2 - a_2\beta_1$$

$$x_2 = \underbrace{\frac{c_2}{a_2\alpha_1 + b_2}}_{\alpha_2} + \underbrace{\frac{d_2 - a_2\beta_1}{a_2\alpha_1 + b_2}}_{\beta_2} = \alpha_2 + x_3 + \beta_2$$

⋮

$$\begin{cases} x_i = \alpha_ix_{i+1} + \beta_i \\ \alpha_i = -\frac{c_i}{a_i\alpha_{i-1} + b_i} \\ \beta_i = \frac{d_i - a_i\beta_{i-1}}{a_i\alpha_{i-1} + b_i} \end{cases}$$

Сначала прямым проходом находим коэффициенты α и β , потом обратным проходом находим неизвестные x_n, x_{n-1}, \dots

$$N \sim 6n$$

Note.

$$\frac{\|\vec{x}^* - \vec{x}\|}{\|\vec{x}\|} \leq \varepsilon$$

Если данное условие не выполняется, это называется накоплением ошибки.

Note.

$$|b_k| \geq |a_k| + |c_k|$$

Достаточное условие ненакопления ошибки.