

# Законы сохранения в механике сплошной среды

*Верецагин Антон Сергеевич*

канд. физ.-мат. наук, старший преподаватель

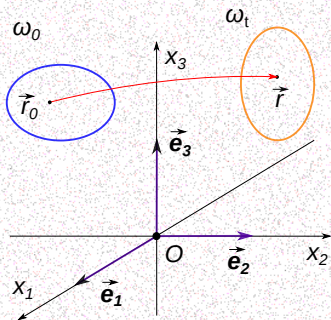
Кафедра аэрофизики и газовой динамики ФФ НГУ

23 октября 2018 г.

# Аннотация

Траектория движения сплошной среды. Формула Эйлера. Законы сохранения параметров сплошной среды в интегральной и дифференциальной форме.

# Траектории движения точек и теорема об определителе



## Иллюстрация перемещения сплошной среды

$\omega_0$ ,  $\omega_t$  – положение части сплошной среды в начальный момент времени и момент  $t$ .

$$\vec{r}_0 = \xi^1 \vec{e}_1 + \xi^2 \vec{e}_2 + \xi^3 \vec{e}_3,$$

$$\vec{r} = x^1 \vec{e}_1 + x^2 \vec{e}_2 + x^3 \vec{e}_3.$$

## Траектории движения

Траектории движения жидких частиц задаются функцией

$$\vec{x} = \vec{x}(t, \xi^1, \xi^2, \xi^3),$$

где  $\xi$ ,  $\vec{x}$  – лагранжевы и эйлеровы координаты частицы.

# Определение траекторий по заданному полю движения

## Поле скоростей

Поле скоростей частиц сплошной среды в эйлеровой системе координат задаётся функцией  $\vec{v}(t, x^1, x^2, x^3)$ . В лагранжевой системе координат скорость определяется соотношением

$$\vec{v}(t, \vec{\xi}) = \frac{\partial \vec{x}(t, \vec{\xi})}{\partial t}.$$

## Задача определения траекторий движения по заданному полю скоростей

По заданному полю скоростей  $\vec{v}(t, \vec{x})$  требуется найти траектории движения частиц  $x^i = x^i(t, \vec{\xi})$  с лагранжевыми координатами  $(\vec{\xi})$ :

$$\frac{\partial x^i}{\partial t} = v^i(t, \vec{x}), \quad x^i|_{t=0} = \xi^i \quad (i = 1, 2, 3).$$

# Уравнения для нахождения матрицы Якоби

## Матричное уравнение на матрицу Якоби

Дифференцируя уравнения для нахождения траекторий по  $\xi^j$  получим

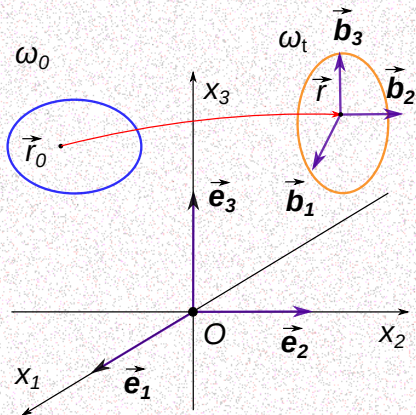
$$\frac{\partial}{\partial t} \frac{\partial x^i}{\partial \xi^j} = \frac{\partial v^i}{\partial x^k} \frac{\partial x^k}{\partial \xi^j}, \quad \left. \frac{\partial x^i}{\partial \xi^j} \right|_{t=0} = \delta_j^i.$$

Тогда матрица Якоби  $y_{ij} = \frac{\partial x^i}{\partial \xi^j}$  удовлетворяет дифференциальному уравнению

$$\frac{\partial Y}{\partial t} = AY, \quad Y|_{t=0} = E,$$

где  $A$  – матрица, составленная из производных  $\frac{\partial v^i}{\partial x^j}$ ,  $E$  – единичная матрица.

# Геометрический смысл определителя



Сопутствующий базис

$$\vec{b}_i = \frac{\partial \vec{r}}{\partial \xi^i} = \frac{\partial x^j}{\partial \xi^i} \vec{e}_j.$$

Элементарный объем

$$\Delta(t, \vec{\xi}) = \begin{vmatrix} \frac{\partial x^1}{\partial \xi^1} & \frac{\partial x^2}{\partial \xi^1} & \frac{\partial x^3}{\partial \xi^1} \\ \frac{\partial x^1}{\partial \xi^2} & \frac{\partial x^2}{\partial \xi^2} & \frac{\partial x^3}{\partial \xi^2} \\ \frac{\partial x^1}{\partial \xi^3} & \frac{\partial x^2}{\partial \xi^3} & \frac{\partial x^3}{\partial \xi^3} \end{vmatrix} =$$
$$= \vec{b}_1 \cdot (\vec{b}_2 \times \vec{b}_3).$$



# Дифференцирование определителя матрицы Якоби

Обозначим  $\Delta(t, \vec{\xi}) = \det Y(t, \vec{\xi})$ , тогда из определения определителя, как суммы произведений его элементов и правила дифференцирования произведения, имеем

$$\begin{aligned}\Delta'(t) &= \frac{\partial}{\partial t} \begin{vmatrix} y_{11} & y_{12} & y_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{vmatrix} = \\ &= \begin{vmatrix} y'_{11} & y'_{12} & y'_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} y_{11} & y_{12} & y_{13} \\ y'_{21} & y'_{22} & y'_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} y_{11} & y_{12} & y_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y'_{31} & y'_{32} & y'_{33} \end{vmatrix}.\end{aligned}$$

# Дифференцирование определителя матрицы Якоби

Из матричного уравнения  $\frac{dY}{dt} = AY$  следует, что

$$y'_{1j} = a_{11}y_{1j} + a_{12}y_{2j} + a_{13}y_{3j},$$

поэтому

$$(y'_{11}, y'_{12}, y'_{13}) = a_{11}(y_{11}, y_{12}, y_{13}) + a_{12}(y_{21}, y_{22}, y_{23}) + a_{13}(y_{31}, y_{32}, y_{33}).$$

Отсюда, вычитая из первой строки с производными линейную комбинацию остальных строк, получаем

$$\begin{vmatrix} y'_{11} & y'_{12} & y'_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} a_{11}y_{11} & a_{11}y_{12} & a_{11}y_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{vmatrix} = a_{11}\Delta(t).$$



# Дифференцирование определителя матрицы Якоби

По аналогии можно получить, что

$$\begin{vmatrix} y_{11} & y_{12} & y_{13} \\ y'_{21} & y'_{22} & y'_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{vmatrix} = a_{22} \Delta(t), \quad \begin{vmatrix} y_{11} & y_{12} & y_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y'_{31} & y'_{32} & y'_{33} \end{vmatrix} = a_{33} \Delta(t).$$

Таким образом,

$$\Delta'(t) = (a_{11} + a_{22} + a_{33})\Delta(t) = \operatorname{tr} A \Delta(t).$$

Правило дифференцирования определителя матрицы Якоби  
или формула Эйлера

$$\frac{\partial}{\partial t} \left| \frac{\partial x^i}{\partial \xi^j} \right| = \left| \frac{\partial x^i}{\partial \xi^j} \right| \left( \frac{\partial v^1}{\partial x^1} + \frac{\partial v^2}{\partial x^2} + \frac{\partial v^3}{\partial x^3} \right) = \left| \frac{\partial x^i}{\partial \xi^j} \right| \operatorname{div} \vec{v}.$$

# Закон дифференцирования интеграла, зависящего от времени

## Упрощения

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt} \int_{\omega_t} F(t, \vec{x}) d\vec{x} &= \frac{d}{dt} \int_{\omega_0} F(t, \vec{\xi}) \Delta(t, \vec{\xi}) d\vec{\xi} = \int_{\omega_0} \frac{\partial}{\partial t} (F(t, \vec{\xi}) \Delta(t, \vec{\xi})) d\vec{\xi} = \\&= \int_{\omega_0} \left( \frac{\partial F(t, \vec{\xi})}{\partial t} \Delta(t, \vec{\xi}) + F(t, \vec{\xi}) \frac{\partial \Delta(t, \vec{\xi})}{\partial t} \right) d\vec{\xi} = \\&= \int_{\omega_0} \left( \frac{\partial F(t, \vec{\xi})}{\partial t} + F(t, \vec{\xi}) \operatorname{div}_{\xi} \vec{v}(t, \vec{\xi}) \right) \Delta(t, \vec{\xi}) d\vec{\xi} = \\&= \int_{\omega_t} \left( \frac{\partial F(t, \vec{x})}{\partial t} + \frac{\partial F(t, \vec{x})}{\partial x^i} v^i(t, \vec{x}) + F(t, \vec{x}) \operatorname{div}_x \vec{v}(t, \vec{x}) \right) d\vec{x}.\end{aligned}$$

# Закон дифференцирования интеграла, зависящего от времени

## Окончательный вид

$$\frac{d}{dt} \int_{\omega_t} F(t, \vec{x}) d\vec{x} = \int_{\omega_t} \left( \frac{dF(t, \vec{x})}{dt} + F(t, \vec{x}) \operatorname{div}_x \vec{v}(t, \vec{x}) \right) d\vec{x},$$

где  $d/dt$  – оператор полного дифференцирования в правой части равенства задаётся формулой

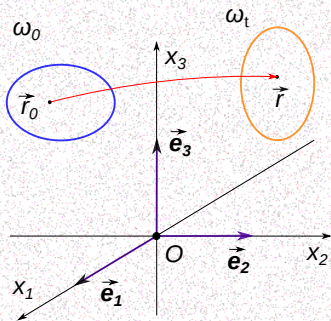
$$\frac{d}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla).$$

## Упрощения

Легко показать, что для  $F = F(t, \vec{x})$ ,  $\vec{v} = \vec{v}(t, \vec{x})$

$$\frac{dF}{dt} + F \operatorname{div} \vec{v} = \frac{\partial F}{\partial t} + \operatorname{div}(F\vec{v}).$$

# Закон сохранения массы сплошной среды



## Интегральный вид ЗСМ

$$\frac{d}{dt} \int_{\omega_t} \rho(t, \vec{x}) d\vec{x} = 0,$$

где  $\rho(t, \vec{x})$  – плотность жидкой частицы в точке  $\vec{r}$  в момент времени  $t$ .

## Дифференциальная форма

*Консервативная*

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div}(\rho \vec{v}) = 0$$

*Неконсервативная*

$$\frac{d\rho}{dt} + \rho \operatorname{div} \vec{v} = 0$$

# Закон сохранения импульса сплошной среды

## Интегральная форма

$$\frac{d}{dt} \int_{\omega_t} \rho \vec{v} d\vec{x} = \int_{s_t} \vec{\sigma}_n dS + \int_{\omega_t} \rho \vec{f} d\vec{x},$$

где  $\rho(t, \vec{x})$ ,  $\vec{v}(t, \vec{x})$  – плотность и скорость материальной точки сплошной среды;  $\vec{\sigma}_n(t, \vec{x})$  – напряжение, возникающее на поверхности объема  $\omega_t$ , обозначенной  $s_t$ , на площадке с внешней единичной нормалью  $\vec{n}$ ;  $\vec{f}(t, \vec{x})$  – массовая сила, действующая на сплошную среду.

## Дифференциальная форма

*Консервативная*

$$\frac{\partial \rho \vec{v}}{\partial t} + \operatorname{div}(\rho \vec{v} \otimes \vec{v} - \sigma) = \rho \vec{f}$$

*Неконсервативная*

$$\rho \frac{d\vec{v}}{dt} - \operatorname{div} \sigma = \rho \vec{f}$$



# Закон сохранения момента импульса сплошной среды

## Интегральная форма

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \int_{\omega_t} \left( \rho \vec{v} \times \vec{x} + \rho \vec{k} \right) d\vec{x} = & \int_{s_t} \vec{\sigma}_n \times \vec{x} dS + \int_{\omega_t} \rho \vec{f} \times \vec{x} d\vec{x} + \\ & + \int_{\omega_t} \rho \vec{h} d\vec{x} + \int_{\omega_t} \vec{M}_n dS, \end{aligned}$$

где  $\rho(t, \vec{x})$ ,  $\vec{v}(t, \vec{x})$  – плотность и скорость материальной точки сплошной среды;  $\vec{\sigma}_n(t, \vec{x})$  – напряжение, возникающее на поверхности объема  $\omega_t$ , обозначенной  $s_t$ , на площадке с внешней единичной нормалью  $\vec{n}$ ;  $\vec{f}(t, \vec{x})$  – массовая сила, действующая на сплошную среду;  $\vec{k}$  – плотность собственного момента количества движения;  $\vec{h}$ ,  $\vec{M}_n$  – плотность массовых и поверхностных пар.

## Предположения

$$\vec{k} = \vec{h} = \vec{0}, \quad \vec{M}_n = \vec{0}.$$



# Следствия закона сохранения момента импульса

## Дифференциальная форма

$$\frac{d}{dt} (\rho \vec{v} \times \vec{x}) + (\rho \vec{v} \operatorname{div} \vec{v}) \times \vec{x} - \operatorname{div} (\sigma \times \vec{x}) = \rho \vec{f} \times \vec{x}.$$

## Упрощения

$$\frac{d}{dt} (\rho \vec{v} \times \vec{x}) = \frac{d}{dt} (\rho \vec{v}) \times \vec{x} + \rho \vec{v} \times \frac{d\vec{x}}{dt} = \frac{d(\rho \vec{v})}{dt} \times \vec{x}.$$

$$\operatorname{div} (\sigma \times \vec{x}) = \frac{\partial}{\partial x_i} (\vec{\sigma}_i \times \vec{x}) = \frac{\partial \vec{\sigma}_i}{\partial x_i} \times \vec{x} + \vec{\sigma}_i \times \frac{\partial \vec{x}}{\partial x_i} = \operatorname{div} \sigma \times \vec{x} + \vec{\sigma}_i \times \vec{e}_i.$$

## Упрощение закона сохранения момента импульса

Умножая векторно закон сохранения импульса на  $\vec{x}$  и вычитая из дифференциальной формы с учётом проделанных операций, имеем

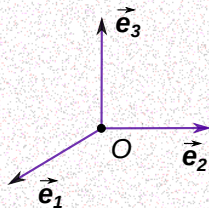
$$\vec{\sigma}_1 \times \vec{e}_1 + \vec{\sigma}_2 \times \vec{e}_2 + \vec{\sigma}_3 \times \vec{e}_3 = \vec{0}.$$

# Следствия закона сохранения момента импульса

Упростим равенство

$$\vec{\sigma}_1 \times \vec{e}_1 + \vec{\sigma}_2 \times \vec{e}_2 + \vec{\sigma}_3 \times \vec{e}_3 = \vec{0}.$$

$$\begin{array}{rcl} \sigma_{1j} \vec{e}_j \times \vec{e}_1 & = & -\sigma_{12} \vec{e}_3 + \sigma_{13} \vec{e}_2 \\ \sigma_{2j} \vec{e}_j \times \vec{e}_2 & = & \sigma_{21} \vec{e}_3 - \sigma_{23} \vec{e}_1 \\ \sigma_{3j} \vec{e}_j \times \vec{e}_3 & = & -\sigma_{31} \vec{e}_2 + \sigma_{32} \vec{e}_1 \\ + \hline \vec{\sigma}_i \times \vec{e}_i & = & (\sigma_{32} - \sigma_{23}) \vec{e}_1 + \\ & & + (\sigma_{13} - \sigma_{31}) \vec{e}_2 + \\ & & + (\sigma_{21} - \sigma_{12}) \vec{e}_3. \end{array}$$



$$\vec{e}_1 \times \vec{e}_2 = \vec{e}_3,$$

$$\vec{e}_2 \times \vec{e}_3 = \vec{e}_1,$$

$$\vec{e}_3 \times \vec{e}_1 = \vec{e}_2.$$

## Симметричность тензора напряжений

При отсутствии собственного момента количества движения среды и массовых и поверхностных пар имеет место симметричность тензора напряжений

$$\sigma_{ij} = \sigma_{ji}.$$

# Закон сохранения энергии сплошной среды

## Интегральная форма

$$\frac{d}{dt} \int_{\omega_t} \rho \left( \varepsilon + \frac{\vec{v}^2}{2} \right) d\vec{x} = \int_{S_t} (\vec{\sigma}_n \cdot \vec{v}) dS - \int_{S_t} (\vec{q} \cdot \vec{n}) dS + \int_{\omega_t} \rho \vec{f} \cdot \vec{v} d\vec{x},$$

где  $\varepsilon(t, \vec{x})$  – внутренняя энергия единицы массы частицы сплошной среды;  $\vec{q}(t, \vec{x})$  – закон перетока тепла в сплошной среде. **Пренебрегаем работой массовых и поверхностных пар сил и массовым притоком тепла.**

## Дифференциальная форма

### Консервативная

---

$$\frac{\partial}{\partial t} \left[ \rho \left( \varepsilon + \frac{\vec{v}^2}{2} \right) \right] + \operatorname{div} \left[ \rho \left( \varepsilon + \frac{\vec{v}^2}{2} \right) \vec{v} - \sigma \cdot \vec{v} + \vec{q} \right] = \rho \vec{f}$$

# Закон динамики кинетической энергии

Умножив закон сохранения массы в недивергентной форме на  $\frac{\vec{v}^2}{2}$ , а уравнение закона сохранения импульса скалярно на вектор  $\vec{v}$ , получим

$$\frac{\vec{v}^2}{2} \frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho \vec{v}^2}{2} \operatorname{div} \vec{v} \quad \text{и} \quad \rho \vec{v} \cdot \frac{d\vec{v}}{dt} = \operatorname{div} \sigma \cdot \vec{v} + \rho \vec{f} \cdot \vec{v}.$$

Тогда

$$\frac{d}{dt} \frac{\rho \vec{v}^2}{2} = \frac{d}{dt} \frac{\rho \vec{v} \cdot \vec{v}}{2} = \rho \vec{v} \cdot \frac{d\vec{v}}{dt} + \frac{\vec{v}^2}{2} \frac{d\rho}{dt} = \operatorname{div} \sigma \cdot \vec{v} + \rho \vec{f} \cdot \vec{v} - \frac{\rho \vec{v}^2}{2} \operatorname{div} \vec{v}.$$

Или

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\rho \vec{v}^2}{2} \right) + \frac{\rho \vec{v}^2}{2} \operatorname{div} \vec{v} - \operatorname{div} \sigma \cdot \vec{v} = \rho \vec{f} \cdot \vec{v}$$

# Работа поверхностных сил

Рассмотрим слагаемое, связанное с работой поверхностных сил

$$\operatorname{div}(\sigma \cdot \vec{v}) = \operatorname{div} \sigma \cdot \vec{v} + \sigma_{ij} \frac{\partial v_i}{\partial x_j}.$$

Используя разложение тензора на симметричную и несимметричную составляющие

$$\frac{\partial v_j}{\partial x_k} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_j}{\partial x_k} + \frac{\partial v_k}{\partial x_j} \right) + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_j}{\partial x_k} - \frac{\partial v_k}{\partial x_j} \right) = e_{jk} + \omega_{jk},$$

получим

$$\operatorname{div}(\sigma \cdot \vec{v}) = \operatorname{div} \sigma \cdot \vec{v} + \sigma_{ij} e_{ij}.$$

где  $e_{ij}$ ,  $\omega_{ij}$  – компоненты тензоров скоростей деформаций и вихря. Слагаемое  $\sigma_{ij}\omega_{ij}$  равно 0, т.к. это свёртка симметричного и антисимметричного тензоров.



# Неконсервативная форма закона сохранения энергии

Вычитая из уравнения закона сохранения уравнения соотношения динамики кинетической энергии, полученное соотношение из предыдущего слайда и закон сохранения массы, умноженный на  $\epsilon$ , получим

$$\rho \frac{d\epsilon}{dt} = \sigma_{ij} e_{ij} - \operatorname{div} \vec{q}.$$



# Литература

- *Годунов С. К.* Обыкновенные дифференциальные уравнения с постоянными коэффициентами: Учебное пособие. Новосибирск: Изд-во Новосиб. ун-та, 1994. – Т.1.: Краевые задачи.
- *Овсянников Л. В.* Лекции по основам газовой динамики. Москва-Ижевск:Институт компьютерных исследований, 2003.