## 1 Плоские потенциальные течения идеальной жидкости и комплексные потенциалы

## 1.1 Построение комплексного потенциала плоского потенциального течения идеальной жидкости

Если возможно ввести систему координат так, что течение идеальной жидкости ( $\rho = const$ ) будет описываться уравнениями:

$$\frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} = 0,\tag{1}$$

$$\frac{\partial v_x}{\partial t} + v_x \frac{\partial v_x}{\partial x} + v_y \frac{\partial v_x}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x},\tag{2}$$

$$\frac{\partial v_y}{\partial t} + v_x \frac{\partial v_y}{\partial x} + v_y \frac{\partial v_y}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y},\tag{3}$$

где  $v_x = v_x(t,x,y), v_y = v_y(t,x,y), p = p(t,x,y)$  – функции, заданные в некоторой исследуемой области, то говорят, что движение идеальной жидкости *плоскопараллельное*.

Определение 1  $\,$  Функция  $\psi=\psi(x,y)$  такая, что

$$v_x = \frac{\partial \psi}{\partial y}, \quad -v_y = \frac{\partial \psi}{\partial x},$$

называется функцией тока. Если течение нестационарное, то t — дополнительный параметр.

Для функции  $\psi = \psi(x,y)$  уравнение неразрывности (1)

$$\frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \psi}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left( -\frac{\partial \psi}{\partial x} \right) = 0$$

выполняется тождественно.

Рассмотрим уравнения линий тока:

$$\frac{dx}{v_x(x,y)} = \frac{dy}{v_y(x,y)},$$

тогда

$$0 = -v_y dx + v_x dy = \frac{\partial \psi}{\partial x} dx + \frac{\partial \psi}{\partial y} dy = d\psi.$$

Таким образом,  $\psi = \psi(x,y)$  сохраняет одно и то же значение на линиях тока. Вектор вихря  $\vec{\Omega} = {\rm rot} \, \vec{v}$  задается формулами:

$$\Omega_x = \frac{\partial v_z}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial z} = 0, \quad \Omega_y = \frac{\partial v_x}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial x} = 0,$$

$$\Omega_z = \frac{\partial v_y}{\partial x} - \frac{\partial v_x}{\partial y} = -\frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2}.$$

В случае безвихревого течения ( $\vec{\Omega}=0$ ):

$$\Delta \psi = \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} = 0.$$

Если плоское течение идеальной жидкости *потенциально*, тогда существует функция  $\varphi(x,y)$  такая, что

$$v_x = \frac{\partial \varphi}{\partial x}, \quad v_y = \frac{\partial \varphi}{\partial y},$$

при этом

$$\frac{\partial \psi}{\partial y} = \frac{\partial \varphi}{\partial x}, \quad -\frac{\partial \psi}{\partial x} = \frac{\partial \varphi}{\partial y}.$$
 (4)

Иначе,

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} \frac{\partial \psi}{\partial x} + \frac{\partial \varphi}{\partial y} \frac{\partial \psi}{\partial y} = 0.$$

Отсюда следует, что линии  $\varphi=const$  и  $\psi=const$  ортогональны. Такие  $\varphi$  и  $\psi$  называются сопряженными.

Функции  $\varphi$  и  $\psi$  связаны между собой условием Коши – Римана (4), поэтому функция комплексного переменного  $w(z) = \varphi(x,y) + i\psi(x,y)$  является аналитической функцией комплексного аргумента z = x + iy:

$$w(z) = f(x+iy) = \varphi(x,y) + i\psi(x,y). \tag{5}$$

**Определение 2** Функция w(z) (5) называется комплексным потенциалом плоскопараллельного потенциального течения идеальной жидкости.

**Определение 3** Комплексная функция v(z), определенная по формуле

$$v(z) = v_x(x,y) + iv_y(x,y),$$

называется комплексной скоростью (см. рис. 1).

Так как w(z) – аналитическая функция, то существует dw/dz:

$$\frac{dw}{dz} = \frac{\partial \varphi}{\partial x} + \frac{\partial \psi}{\partial x}i = \frac{\partial \varphi}{\partial x} - \frac{\partial \varphi}{\partial y}i = v_x - iv_y = v^*.$$

Связь плоской потенциальной гидродинамической задачи с теорией функций комплексного переменного (ТФКП) заключается в том, что соотношение

$$w(z) = f(x+iy) = \varphi(x,y) + i\psi(x,y)$$

связывает аналитическую функцию w(z) с определённой кинематической картиной течения и полем  $(v_x, v_y)$  с помощью аппарата ТФКП и наоборот.

Рассмотрим простейшие примеры.

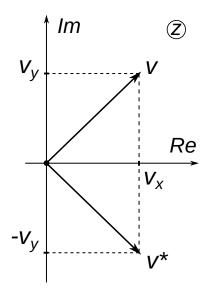


Рис. 1: Определение комплексной скорости и её комплексно-сопряжённой величины



Рис. 2: Линии тока однородного поступательного движения при a>0

### 1. Однородное поступательное течение. Комплексный потенциал:

$$w(z) = az, \quad a \in \mathbb{R}.$$

Комплексная скорость:

$$\frac{dw}{dz} = a = v_x - iv_y \Rightarrow v_x = a, \quad v_y = 0.$$

Линии тока этого течения (при a>0) изображены на рис. 2.

#### 2. Источник и сток. Комплексный потенциал:

$$w(z) = \frac{q}{2\pi} \ln(z - z_0), \quad q \in \mathbb{R}, z_0 \in \mathbb{C}.$$

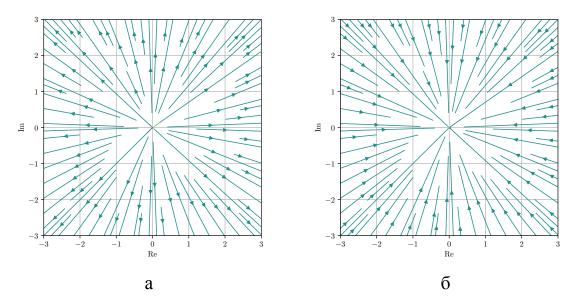


Рис. 3: Линии тока источника (q > 0) (a) и стока (q < 0) (б)

Пусть  $z=x+iy=re^{i\theta}$ , тогда комплексная скорость (при  $z_0=0$ ) имеет вид:

$$\frac{dw}{dz} = \frac{q}{2\pi} \frac{1}{z} \Rightarrow \begin{cases} v_x = \frac{q}{2\pi} \frac{x}{x^2 + y^2} = \frac{q}{2\pi r} \cos \theta, \\ v_y = \frac{q}{2\pi} \frac{y}{x^2 + y^2} = \frac{q}{2\pi r} \sin \theta. \end{cases}$$

Линии тока этого течения изображены на рис. 3.

#### 3. Вихрь. Комплексный потенциал:

$$w(z) = \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln(z - z_0), \quad \Gamma \in \mathbb{R}, z_0 \in \mathbb{C}.$$

Пусть  $z=x+iy=re^{i\theta}$ , тогда комплексная скорость (при  $z_0=0$ ):

$$\frac{dw}{dz} = \frac{\Gamma}{2\pi i} \frac{1}{z} \Rightarrow \begin{cases} v_x = -\frac{\Gamma}{2\pi} \frac{y}{x^2 + y^2} = -\frac{\Gamma}{2\pi r} \sin \theta, \\ v_y = \frac{\Gamma}{2\pi} \frac{x}{x^2 + y^2} = \frac{\Gamma}{2\pi r} \cos \theta. \end{cases}$$

Линии тока этого течения изображены на рис. 4.

#### 4. Диполь. Комплексный потенциал:

$$w(z) = \frac{De^{i\alpha}}{2\pi z}, \quad D, \alpha \in \mathbb{R}.$$

Пусть  $z=x+iy=re^{i\theta}$ , тогда комплексная скорость (при  $\alpha=0$ ):

$$\frac{dw}{dz} = -\frac{D}{2\pi} \frac{1}{z^2} \Rightarrow \begin{cases} v_x = -\frac{D}{2\pi r^2} \cos 2\theta, \\ v_y = -\frac{D}{2\pi r^2} \sin 2\theta. \end{cases}$$

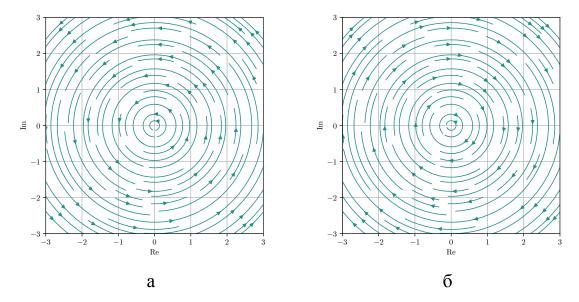


Рис. 4: Линии тока вихря, вращающегося в положительном ( $\Gamma > 0$ ) (a) и отрицательном ( $\Gamma < 0$ ) (б) направлениях

Линии тока этого течения изображены на рис. 5.

### 1.2 Построение потенциалов сложных течений

Для моделирования течений, в которых присутствуют источники, стоки и другие элементарные течения применяется *принцип суперпозиций*, заключающийся в следующем утверждении. Вследствие линейности уравнения неразрывности, если в области имеется несколько течений с потенциалами  $w_1(z)$ ,  $w_2(z)$ , ...,  $w_n(z)$ , то общий потенциал всего течения в заданной точке равен сумме потенциалов всех течений, присутствующих в области:

$$w(z) = w_1(z) + w_2(z) + \ldots + w_n(z).$$

Ещё один способ построения аналитических функций, описывающих плоские потенциальные течения — использовать метод конформных отображений и теорему Римана о конформном отображение односвязных областей.

Основная идея заключается в построении конформного отображение физической плоскости z на вспомогательную плоскость  $\zeta$  с помощью аналитической функции  $z=f(\zeta)$ . Причём предполагается, что потенциал течения на вспомогательной плоскости известен  $\psi(\zeta)$ . Тогда искомый потенциал течения в физической плоскости  $\chi(z)$  будет выражаться из уравнений:

$$\begin{cases} \chi = \chi(f(\zeta)) = \psi(\zeta), \\ z = f(\zeta). \end{cases}$$

В этом случае комплексная скорость может быть найдена по формуле:

$$v^* = \frac{d\chi}{dz} = \frac{d\psi}{d\zeta} \frac{d\zeta}{dz}.$$

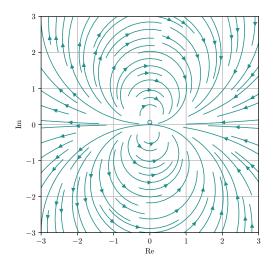


Рис. 5: Линии тока диполя при D>0 и  $\alpha=0$ 

# 1.3 Вычисление реакций и моментов сил, действующих на тело, при плоском потенциальном обтекании

Для вычисления сил, моментов сил, действующих на выделенные контуры внутри области плоского потенциального течения, используют формулы Блазиуса – Чаплыгина:

$$R^* = X - iY = \frac{i\rho}{2} \oint_C \left(\frac{dw}{dz}\right)^2 dz,$$

$$L = \operatorname{Re} \left[ -\frac{\rho}{2} \oint_C \left( \frac{dw}{dz} \right)^2 z dz \right],$$

где R = X + iY – комплексная сила; L – величина главного момента;  $\rho$  – плотность жидкости; C – контур внутри или на границе области течения.

Также для вычисления реакций и момента главных сил можно использовать формулы Кутты - Жуковского. Если поток потенциален вне тела, которое можно заменить на конечное число источников, вихрей и диполей, лежащих внутри границы тела — контура C, то

$$R^* = X - iY = i\rho\Gamma v_{\infty}^*,$$

$$L = \operatorname{Re} \left[ -\rho v_{\infty}^* \sum_{k=1}^m \Gamma_k b_k - i\rho M v_{\infty}^* \right],$$

где  $\Gamma_i$  – циркуляции вихрей, находящихся в точках  $b_i$   $(i=1,\ldots,m)$ ; M – суммарный момент источников и диполей;  $\Gamma$  – суммарная циркуляция вихрей, находящихся внутри тела.

## 1.4 Задачи для самостоятельного решения

- 1. Установить связь функции тока с линиями тока.
- 2. Рассмотреть плоское течение идеальной жидкости, задаваемое комплексным потенциалом w(z) = Cz, где  $C = |C|e^{i\alpha}$ .
- 3. Для заданных комплексных потенциалов плоского течения идеальной жидкости:

1) 
$$w(z) = \ln\left(z^2 + \frac{1}{z^2}\right)$$
,

2) 
$$w(z) = \ln\left(1 + \frac{1}{z^2}\right)$$
,

найти обильность Q и построить качественную картину течения.

4. Границы какого геометрического объекта обтекаются идеальной несжимаемой жидкости с заданным комплексным потенциалом

$$w(z) = v_{\infty}z + v_{\infty}\frac{R^2}{z}?$$

Влияет ли на граничные условия добавление потенциала циркуляции  $w(z) = \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z$  при обтекании круга с центром в начале координат?

- 5. В точках  $z_1$  и  $z_2$  заданы вихревые нити с циркуляциями  $\Gamma_1$  и  $\Gamma_2$ . Требуется:
  - 1) найти движение вихревых нитей в идеальной несжимаемой жидкости,
  - 2) отдельно рассмотреть случай  $\Gamma_1 = -\Gamma_2$ .
- 6. Какой контур обтекания соответствует комплексному потенциалу

$$w(z) = z^2$$

и каким будет итоговый комплексный потенциал, если в этот контур поместить источник?

- 7. Идеальная несжимаемая жидкость занимает полупространство y > 0. В точке имеется нитевидный источник обильности q. Найти комплексный потенциал w(z) и скорость v(z) стационарного плоского течения.
- 8. Найти комплексный потенциал w(z) и скорость v(z) стационарного плоского течения, создаваемого источником обильности q при обтекании круга радиуса R, центр которого находится в начале координат. Источник расположен в точке  $z_0$ .

7

- 9. Пусть анализируемая 2D-система состоит из источника идеальной несжимаемой жидкости обильности q и непроницаемой бесконечной линии раздела, находящейся на расстоянии h от источника. Найти силу, действующую на источник.
- 10. Проанализировать циркуляцию при обтекании круга идеальной несжимаемой 2D-жидкостью, включая описание критических точек как с графической, так и с позиции формул.
- 11. Построить потенциал обтекания эллипса на основе заданной функции отображения Жуковского  $z = \zeta + c^2/\zeta$ . Рассмотреть частный случай обтекания пластины.
- 12. Построить комплексный потенциал w(z) обтекания непроницаемой параболы  $y^2=2p(x+p/2)$ . Обтекание осуществляется по оси симметрии параболы x. Скорость на бесконечности  $v_\infty$  задана. Что за тип «источника» представляет член  $\sqrt{pz}$ ? Указание: воспользоваться свойством функции тока  $\psi$  на границе и формализмом распространения решения c границы на всю область.
- 13. Найти комплексный потенциал w(z) и скорость v(z) при стационарном потенциальном обтекании идеальной несжимаемой жидкостью угла  $\alpha$ . Каким будет итоговый комплексный потенциал, если в этот контур поместить источник?
- 14. Определить на основе постулата Жуковского-Чаплыгина циркуляцию, возникающую при обтекании идеальной несжимаемой жидкостью пластины длиной 2l под углом атаки  $\alpha$ .

## 2 Трёхмерные осесимметричные течения

## 2.1 Определения и постановка задачи для осесимметричных течений идеальной жидкости

**Определение 4** Течение называется осесимметричным, если существует такая прямая l, что во всех плоскостях, проходящих через l, картина течения одинакова и траектория жидкой частицы лежит в полуплоскостях, проходящих через l.

**Определение 5** Течение называется потенциальным, если в некоторой области пространства можно определить потенциал  $\varphi(t,x,y,z)$  такой, что

$$\vec{v} = \operatorname{grad} \varphi$$
.

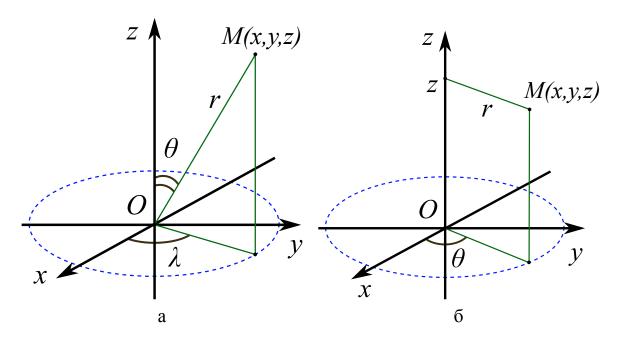


Рис. 6: Сферическая (а) и цилиндрическая (б) система координат

Для трёхмерных потенциальных течений идеальной жидкости, определённых в некоторой области пространства, справедливо уравнение неразрывности:

$$\operatorname{div} \vec{v} = \Delta \varphi = 0, \quad \vec{v} = \nabla \varphi$$

и интеграл Коши

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} + \frac{\nabla \varphi^2}{2} + \frac{p}{\rho} = f(t)^1,$$

где p – давление;  $\rho$  – плотность жидкости; f(t) – произвольная функция, определяемая из граничных и начальных условий. Интеграл Коши позволяет найти распределение давления по заданному потенциалу, известному из уравнения неразрывности ( $\rho = const$ ).

Уравнение неразрывности в сферической системе координат  $(r, \lambda, \theta)$  (рис. 6а) в случае осесимметричного течения имеет вид<sup>2</sup>:

$$\frac{1}{r^2\sin\theta}\left\{\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2\sin\theta\frac{\partial\varphi}{\partial r}\right) + \frac{\partial}{\partial\theta}\left(\sin\theta\frac{\partial\varphi}{\partial\theta}\right)\right\} = 0,$$

где

$$v_r = \frac{\partial \varphi}{\partial r}, \quad v_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial \varphi}{\partial \theta}.$$

Уравнение неразрывности в цилиндрической системе координат  $(r, \theta, z)^3$  (рис. 6б) в случае осесимметричного течения имеет вид:

$$\frac{1}{r} \left\{ \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial \varphi}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left( r \frac{\partial \varphi}{\partial z} \right) \right\} = 0, \tag{6}$$

<sup>1</sup>Считаем, что поле внешних сил отсутствует.

 $<sup>^2</sup>$ В следствие симметрии пренебрегли зависимостью  $\varphi$  от  $\lambda$ .

 $<sup>^3</sup>$ В следствие симметрии пренебрегли зависимостью  $\varphi$  от  $\theta$ .

$$v_r = \frac{\partial \varphi}{\partial r}, \quad v_z = \frac{\partial \varphi}{\partial z}.$$

Из уравнение неразрывности в форме (6) следует что

$$\frac{\partial}{\partial r}(rv_r) = -\frac{\partial}{\partial z}(rv_z)$$

и существование полного дифференциала  $\psi(r,z)$ :

$$d\psi = rv_r dz - rv_z dr = \frac{\partial \psi}{\partial z} dz + \frac{\partial \psi}{\partial r} dr$$

**Определение 6** *Функцию*  $\psi(r,z)$  *такую, что* 

$$v_r = \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial z}, \quad v_z = -\frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r},$$

называют функцией тока для осесимметричных течений.

Уравнения линий тока в случае осесимметричного течения в цилиндрической системе координат:

$$\frac{dr}{v_r} = \frac{dz}{v_z},$$

следовательно на линиях тока:

$$d\psi = r(v_r dz - v_z dr) = 0 \implies \psi = const.$$

Соотношения

$$\frac{\partial \varphi}{\partial r} = \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial z}, \quad \frac{\partial \varphi}{\partial z} = -\frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r} \tag{7}$$

связывают функцию тока и потенциал для осесимметричных течений. Полученные соотношения *от от условий* Коши — Римана (4), а уравнение для функции тока:

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial r^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} - \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r} = 0$$

не является уравнением Лапласа, записанным в цилиндрической системе координат. В случае осесимметричных течений не работают методы ТФКП. В этом случае может быть применен метод источников и стоков и принцип суперпозиций.

Для моделирования течений, потенциалы которых известны применяется *принцип суперпозиций*, заключающийся в следующем утверждении. Вследствие линейности уравнения неразрывности, если в области имеется несколько течений с потенциалами  $\varphi_1(x,y), \varphi_2(x,y), ..., \varphi_n(x,y)$ , то общий потенциал всего течения в заданной точке равен сумме потенциалов всех течений, присутствующих в области:

$$\varphi(x,y) = \varphi_1(x,y) + \varphi_2(x,y) + \ldots + \varphi_n(x,y)$$

или интегралу от распределенных потенциалов в некоторой области пространства.

Потенциалы и функции тока простейших осесимметричных течений в цилиндрических переменных (r, z):

1) поступательное движение:

$$\varphi(r,z) = Vz \quad \Rightarrow \quad \psi(r,z) = -\frac{V}{2}r^2 + C;$$
 (8)

2) источник, сток:

$$\varphi(r,z) = -\frac{q}{4\pi} \frac{1}{\sqrt{r^2 + z^2}} \quad \Rightarrow \quad \psi(r,z) = \frac{q}{4\pi} \frac{z}{\sqrt{r^2 + z^2}} + C; \quad (9)$$

3) диполь в направлении оси Oz:

$$\varphi(r,z) = -\frac{M}{4\pi} \frac{z}{(\sqrt{r^2 + z^2})^3} \quad \Rightarrow \quad \psi(r,z) = -\frac{M}{4\pi} \frac{r^2}{(\sqrt{r^2 + z^2})^3} + C. \tag{10}$$

### 2.2 Задачи для самостоятельного решения

- 1. Как преобразуются условия Коши-Римана в случае цилиндрических и сферических координат? Как выглядят операторы дифференциальных уравнений в постановке задач на потенциал и функцию тока (задачи Дирихле, Неймана)?
- 2. Показать, что поток жидкости через поверхность, образованную вращением дуги, равен разности значений функции тока на концах этой дуги.
- 3. Используя связь потенциала и функции тока (7), получить их выражения для элементарных течений, описывающих поступательное движение (8), источник (сток) (9) и диполь (10). Какое физическое значение у констант в этих формулах?
- 4. Для шара, двигающегося с ускорением в идеальной несжимаемой жидкости, определить силу, действующую на жидкость. Указание: воспользоваться уравнением Коши-Лагранжа после определения потенциала жидкости.
- 5. Найти частоту колебаний шарика, находящегося в идеальной несжимаемой жидкости в случаях:
  - 1) шарик колеблется в плоскости, перпендикулярной вектору силы тяжести,

- 2) шарик колеблется в поле силы тяжести.
- 6. Сферический пузырек всплывает в идеальной несжимаемой жидкости с плотностью  $\rho$ . Ускорение свободного падения g. Определить ускорение пузырька. Массой пузырька можно пренебречь.
- 7. Сферический пузырек приводится в движение жидкостью. Ускорение жидкости вдали от пузырька равно w. Определить ускорение пузырька. Масса пузырька пренебрежимо мала, размер постоянен.

## 3 Динамика вязкой жидкости

### 3.1 Реологическое уравнение состояния вязкой жидкости

Компоненты тензора напряжения, определяющие динамические характеристики, связаны с компонентами тензора скоростей деформаций:

$$\sigma = -pI + 2\mu e,\tag{11}$$

где  $\sigma$  — тензор напряжений;  $\mu$  — коэффициент динамической вязкости; I — единичный тензор; e — тензор скоростей деформации; p — давление.

Выражение (11)) имеет вид:

– в декартовой системе координат  $(x_1, x_2, x_3)$ :

$$\sigma_{ij} = -p\delta_{ij} + 2\mu e_{ij} \quad (i,j = 1,2,3),$$

где

$$\delta_{ij} = \begin{cases} 1, & i = j, \\ 0, & i \neq j, \end{cases} e_{ij} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right)$$
$$(i, j = 1, 2, 3);$$

– в сферической системе координат  $(r, \lambda, \theta)$  (рис. 6a):

$$\begin{split} \sigma_{rr} &= -p + 2\mu \frac{\partial v_r}{\partial r}, \quad \sigma_{\lambda\lambda} = -p + 2\mu \left( \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_\lambda}{\partial \lambda} + \frac{v_r}{r} + \frac{v_\theta \cot \theta}{r} \right), \\ \sigma_{\theta\theta} &= -p + 2\mu \left( \frac{1}{r} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} + \frac{v_r}{r} \right), \\ \sigma_{r\theta} &= \sigma_{\theta r} = \mu \left( \frac{1}{r} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} + \frac{\partial v_\theta}{\partial r} - \frac{v_\theta}{r} \right), \\ \sigma_{\lambda\theta} &= \sigma_{\theta\lambda} = \mu \left( \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_\theta}{\partial \lambda} + \frac{1}{r} \frac{\partial v_\lambda}{\partial \theta} - \frac{v_\lambda \cot \theta}{r} \right), \\ \sigma_{\lambda r} &= \sigma_{r\lambda} = \mu \left( \frac{\partial v_\lambda}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_r}{\partial \lambda} - \frac{v_\lambda}{r} \right); \end{split}$$

- в цилиндрической системе координат  $(r, \theta, z)$  (рис. 6б):

$$\sigma_{rr} = -p + 2\mu \frac{\partial v_r}{\partial r}, \quad \sigma_{\theta\theta} = -p + 2\mu \left( \frac{1}{r} \frac{\partial v_{\theta}}{\partial \theta} + \frac{v_r}{r} \right), \quad \sigma_{zz} = -p + 2\mu \frac{\partial v_z}{\partial z},$$

$$\sigma_{r\theta} = \sigma_{\theta r} = \mu \left( \frac{1}{r} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} + \frac{\partial v_{\theta}}{\partial r} - \frac{v_{\theta}}{r} \right),$$

$$\sigma_{\theta z} = \sigma_{z\theta} = \mu \left( \frac{\partial v_{\theta}}{\partial z} + \frac{1}{r} \frac{\partial v_z}{\partial \theta} \right),$$

$$\sigma_{zr} = \sigma_{rz} = \mu \left( \frac{\partial v_z}{\partial r} + \frac{\partial v_r}{\partial z} \right).$$

Для вычисления равнодействующей силы  $\vec{F}$ , со стороны вязкой жидкости на тело, ограниченное поверхностью S, необходимо вычислить следующий интеграл:

$$\vec{F} = \int_{S} \vec{n} \cdot \sigma \, dS,$$

где  $\vec{n}$  – вектор внешней единичной нормали к поверхности S.

### 3.2 Основные уравнения вязкой жидкости

Движение вязкой несжимаемой жидкости описывается *уравнениями Навье* – *Стокса*:

$$\begin{split} \operatorname{div} \vec{v} &= 0, \\ \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} &= -\frac{1}{\rho} \nabla p + \nu \Delta \vec{v} + \vec{f}, \end{split}$$

где неизвестные функции:  $\vec{v}(t,\vec{x})$  – вектор скорости;  $p(t,\vec{x})$  – давление;  $T(t,\vec{x})$  – температура. Константы и заданные зависимости, определяющие течение:  $\rho$  – плотность;  $\nu=\mu/\rho$  – коэффициент кинематической вязкости;  $\vec{f}$  – вектор внешних сил.

Расчёт температурного поля, если требуется осуществляется путём решения дополнительного уравнения, с использованием решения уравнений Навье-Стокса:

$$c_V \left( \frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) T \right) = \frac{\kappa}{\rho} \Delta T + \frac{2\mu}{\rho} e_{ij} e_{ij},$$
$$e_{ij} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \quad (i, j = 1, 2, 3),$$

где  $e_{ij}$  – тензор скоростей деформации  $(i,j=1,2,3); \kappa$  – коэффициент температуропроводности.

В случае осесимметричного течения уравнения Навье-Стокса имеют вид:

– в цилиндрической системе координат  $(r, \theta, z)$  (рис. 6б) <sup>4</sup>:

$$\begin{split} \frac{\partial}{\partial r}(rv_r) + \frac{\partial}{\partial z}(rv_z) &= 0, \\ \frac{\partial v_r}{\partial t} + v_r \frac{\partial v_r}{\partial r} + v_z \frac{\partial v_r}{\partial z} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} + \nu \left( \Delta v_r - \frac{v_r}{r^2} \right), \\ \frac{\partial v_z}{\partial t} + v_r \frac{\partial v_z}{\partial r} + v_z \frac{\partial v_z}{\partial z} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + \nu \Delta v_z, \\ \Delta &= \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}; \end{split}$$

– в сферической системе координат  $(r, \lambda, \theta)$  (рис. 6a)<sup>5</sup>:

$$\begin{split} \frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}(r^2v_r) + \frac{1}{r\sin\theta}\frac{\partial}{\partial\theta}(v_\theta\sin\theta) &= 0, \\ \frac{\partial v_r}{\partial t} + v_r\frac{\partial v_r}{\partial r} + \frac{v_\theta}{r}\frac{\partial v_r}{\partial\theta} - \frac{v_\theta^2}{r} &= -\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial r} + \nu\left(\Delta v_r - \frac{2v_r}{r^2} - \frac{2}{r^2}\frac{\partial v_\theta}{\partial\theta} - \frac{2v_\theta\cot\theta}{r^2}\right), \\ \frac{\partial v_\theta}{\partial t} + v_r\frac{\partial v_\theta}{\partial r} + \frac{v_\theta}{r}\frac{\partial v_\theta}{\partial\theta} + \frac{v_rv_\theta}{r} &= -\frac{1}{r\rho}\frac{\partial p}{\partial\theta} + \nu\left(\Delta v_\theta + \frac{2}{r^2}\frac{\partial v_r}{\partial\theta} - \frac{v_\theta}{r^2\sin^2\theta}\right), \\ \Delta &= \frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2\frac{\partial}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^2\sin\theta}\frac{\partial}{\partial\theta}\left(\sin\theta\frac{\partial}{\partial\theta}\right). \end{split}$$

# 3.3 Постановка граничных условий в контактных задачах вязкой жидкости

При исследовании обтекания твёрдых тел вязкой жидкостью необходимо использовать условие *прилипания*, заключающееся в том, что скорость жидкости на границе с телом совпадает со скоростью перемещения границы. Если тело покоится, то скорость жидкости равна нулю.

На *контактном разрыве* необходимо также ставить динамическое условие, заключающееся в равенстве напряжений, возникающих на касательной к разрыву площадке.

Для течения вязкой жидкости и идеального газа (рис. 7) без учёта сил поверхностного натяжения ставятся следующие условия.

Кинематическое условие:

$$v_n|_S = u_n,$$

где S — поверхность контактного разрыва;  $v_n$  — нормальная составляющая скорости жидкости на границе;  $u_n$  — нормальная составляющая скорости газа на границе;  $\vec{n}$  — вектор нормали к поверхности.

 $<sup>^4</sup>$ Пренебрегли зависимостью от  $\theta$ .

<sup>&</sup>lt;sup>5</sup>Пренебрегли зависимостью от  $\lambda$ .

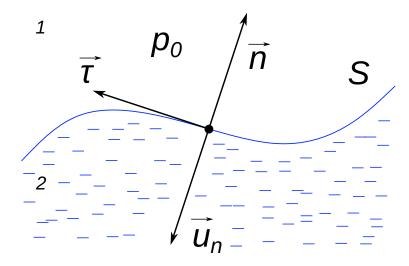


Рис. 7: Пример течения с контактным разрывом для вязкой жидкости и идеального газа: 1 – идеальный газ; 2 – вязкая жидкость

Динамические условия:

$$(\vec{n} \cdot \sigma) \cdot \vec{n}|_S = p|_S = p_0,$$
  
 $(\vec{n} \cdot \sigma) \cdot \vec{\tau}|_S = 0,$ 

где  $\sigma$  – тензор напряжений в вязкой жидкости;  $p_0$  – давление газа;  $\vec{\tau}$  – касательный вектор к поверхности.

## 3.4 Задачи для самостоятельного решения

1. Найдите вектор скорости, давление, вектор вихря и силу Стокса при обтекании шара вязкой жидкостью в приближении Стокса.

Указание.

Решение (поиск констант) предлагается искать следующим образом: подействуйте ротором на уравнение количества движения в приближении Стокса, что приведёт к уравнению на вектор вихря, затем воспользуйтесь соображением симметрии для вектора вихря, далее, найдите вектор вихря с точностью до константы, решая дифференциальное уравнение, затем, пользуясь уравнением неразрывности и разложением в ряд для скоростей в сферических координатах (по расстоянию от центра шара), найдите компоненты скоростей с учетом граничного условия. Определив давление, найдите силу Стокса.

Решение также можно искать следующим образом: подействуйте оператором дивергенции на уравнение количества движения с целью выделения уравнения на давление. Это даст множество решений, но из лекции мы знаем какое взять. Почему член не входит в выражение для давления? Помимо условий на границе шара, используйте уравнение неразрывности для получения условий на неизвестные константы. При нахождении констант не забудьте также про константу при давлении. Почему член не входит в выражение для скорости? Почему член входит в выражение для скорости и

к чему это приводит (относительно обтекания сферы идеальной жидкостью посмотреть)? Как симметрия задачи оказывает влияние на составление членов, потенциально подходящих под решение?

- 2. Проанализировать поведение найденного поля скоростей при отдалении от шара. Почему наблюдается такое поведение скоростей? Что следует сделать, чтобы уточнить полученное решение?
- 3. Показать, что в вязкой жидкости происходит диссипация энергии.

*Указание:* показать, что работа, совершаемая над жидкостью, не целиком идёт на изменение кинетической энергии.

## 4 ∏-теорема

### 4.1 Задачи для самостоятельного решения

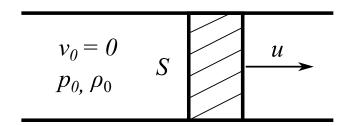
- 1. Используя П-теорему, определить силу сопротивления шара при его внедрении с постоянной скоростью v в полупространство, заполненное вязкой несжимаемой жидкостью. Рассмотреть предельные случаи  $v \to 0, v \to \infty$ . Радиус шара известен.
- 2. Используя П-теорему, определить силу сопротивления, действующую на шар, движущийся в вязкой, несжимаемой бесконечной жидкости. Рассмотреть предельные случаи  $v \to 0$ ,  $v \to \infty$ . Основные параметры системы считать заданными.
- 3. Задача о точечном взрыве. В некоторой точке выделилось количество энергии E . Определить зависимости скорости D и координаты R ударной волны от времени t, а также скорость  $v_2$ , плотность  $\rho_2$  и давление  $p_2$  за ударной волной.

# **5** Одномерные изоэнтропические течения идеального газа

### 5.1 Задачи для самостоятельного решения

- 1. Пользуясь методом характеристик, повторить вывод инвариантов Римана и характеристических направлений на основе изоэнтропического приближения одномерной газовой динамики.
- 2. В момент t=0 покоящийся газ с параметрами  $v_0=0,\,p_0,\,\rho_0$  находится в трубе при x<0. Справа в трубе вакуум. Найти  $v(x,t),\,\rho(x,t),\,p(x,t),\,T(x,t),\,c(x,t)$  при истечении газа в вакуум. Сравнить полученную максимальную скорость истечения газа с максимальной скоростью истечения газа в вакуум в стационарном случае.

- 3. В цилиндр, заполненный покоящимся воздухом с параметрами  $v_0=0$ ,  $\rho=\rho_0, p=p_0$ , вдвигается поршень с постоянным ускорением a. Найти момент возникновения ударной волны  $t^*$ .
- 4. Определить закон движения поршня площадью S и массой m, выталкиваемого газом с начальными параметрами  $v_0=0,\,p_0,\,\rho_0$  в вакуум (см. иллюстрацию).



5. Из трубы, заполненной при x>0 газом с параметрами  $v_0=0,\,p_0,\,\rho_0,\,$  начинает выдвигаться поршень с постоянной скоростью u. Определить движение газа.