

УДК 532.5

ОБТЕКАНИЕ ПОЛУПРОНИЦАЕМОЙ ЧАСТИЦЫ ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТЬЮ

В. М. Шаповалов

Волгоградский государственный технический университет, 400103 Волгоград
E-mail: vtm@volpi.ru

Поставлена и аналитически решена задача о гидродинамическом взаимодействии ламинарного потока вязкой жидкости и частично проницаемой сферической частицы. При этом считается, что фильтрационное течение внутри частицы подчиняется закону Дарси. Получены выражения для компонент скорости фильтрационного течения, сопротивления, скорости осаждения и функций тока. Изучено влияние проницаемости частицы на характеристики течения. Построены функции тока рассматриваемого течения.

Ключевые слова: течение Стокса, фильтрация, вязкость, скорость, давление.

Рассматривается движение полупроницаемых частиц в сплошной среде, примерами которого являются падение снежинок, осаждение хлопьев при коагуляционной очистке воды и т. п.

Кинетика массообменных процессов, протекающих в дисперсных системах жидкость — твердое тело (например, адсорбция, экстрагирование, сушка) в случае капиллярно-пористой структуры частицы, существенно зависит от конвективного переноса жидкости в порах вследствие макроскопического движения сплошной среды [1, 2].

Задача о динамическом взаимодействии потока и круглой капли жидкости (отличающейся по вязкости) рассмотрена в работе [3].

В настоящей работе исследовано влияние внешнего обтекания (течения Стокса) на фильтрационное течение внутри полупроницаемой шаровой частицы и получено аналитическое решение задачи, изучено влияние проницаемости частицы на характеристики течения, построены функции тока.

Область, занимаемая несжимаемой однокомпонентной жидкой средой, не ограничена ($R < r < \infty$), течение полагается установившимся изотермическим. Гидростатическая составляющая давления не учитывается, поскольку не оказывает влияния на внешнее течение жидкости и не создает фильтрационный поток внутри частицы. Решение рассматриваемой задачи должно удовлетворять условию $Re = v_\infty R \rho / \mu \ll 1$ (v_∞ — скорость потока жидкости на бесконечности; R — радиус сферической частицы; μ, ρ — вязкость и плотность жидкости соответственно), которое позволяет исключить из уравнений движения члены, характеризующие силы инерции (приближение Стокса).

Введем сферическую систему координат, начало которой совпадает с центром шара (рис. 1). Поток жидкости, обтекающий частицу, направлен снизу вверх. Вследствие симметрии рассматриваемого течения относительно оси Oz все неизвестные функции зависят от координат r, θ .

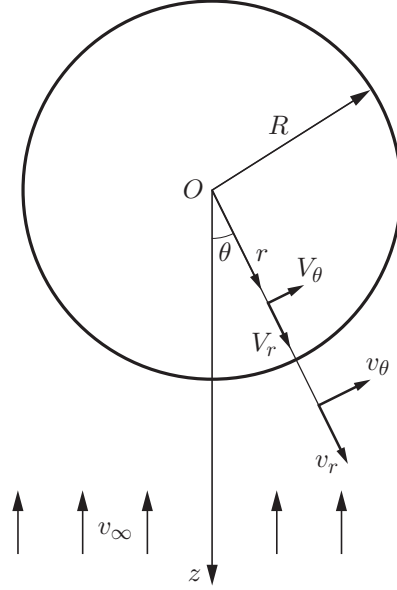


Рис. 1. Схема течения

Внешнее течение жидкости описывается уравнениями Стокса [4]

$$\begin{aligned} \frac{\partial v_r}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} + \frac{2}{r} v_r + \frac{\operatorname{ctg} \theta}{r} v_\theta &= 0, \\ \frac{\partial p}{\partial r} &= \mu \left(\frac{\partial^2 v_r}{\partial r^2} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 v_r}{\partial \theta^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial v_r}{\partial r} + \frac{\operatorname{ctg} \theta}{r^2} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} - \frac{2v_r}{r^2} - \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} - \frac{\operatorname{ctg} \theta v_\theta}{r^2} \right), \\ \frac{1}{r} \frac{\partial p}{\partial \theta} &= \mu \left(\frac{\partial^2 v_\theta}{\partial r^2} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 v_\theta}{\partial \theta^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial v_\theta}{\partial r} + \frac{\operatorname{ctg} \theta}{r^2} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} + \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} - \frac{v_\theta}{r^2 \sin \theta} \right), \\ r &> R, \quad 0 < \theta < \pi, \end{aligned} \quad (1)$$

где v_r , v_θ — компоненты вектора скорости жидкости в сферической системе координат (вне шара); p — давление жидкости, обтекающей частицу.

Фильтрационное течение внутри частицы обусловлено неоднородностью давления на ее поверхности. Будем считать, что при динамическом воздействии потока сферическая частица сохраняет форму и имеет однородную капиллярно-пористую структуру. (Заметим, что в случае структурной асимметрии на частицу действует крутящий момент.)

Фильтрационный поток внутри частицы характеризуется компонентами скорости фильтрации $V_r(r, \theta)$, $V_\theta(r, \theta)$ и давлением $P(r, \theta)$ (см. рис. 1). Поскольку скорость двумерного фильтрационного течения несжимаемой жидкости внутри частицы мала, для его описания помимо уравнений неразрывности используем закон Дарси [5]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial V_r}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_\theta}{\partial \theta} + \frac{2}{r} V_r + \frac{\operatorname{ctg} \theta}{r} V_\theta &= 0, \\ V_r = -\frac{k}{\mu} \frac{\partial P}{\partial r}, \quad V_\theta = -\frac{k}{\mu} \frac{1}{r} \frac{\partial P}{\partial \theta}, \quad 0 < r < R, \quad 0 < \theta < \pi, \end{aligned} \quad (2)$$

где k — коэффициент проницаемости материала частицы. Граничные условия для внешнего течения на бесконечности ($r \rightarrow \infty$) запишем в виде

$$v_r \rightarrow -v_\infty \cos \theta, \quad v_\theta \rightarrow v_\infty \sin \theta. \quad (3)$$

Поверхность сферической частицы ($r = R$) является границей между областью фильтрационного течения ($r < R$) и внешней областью неограниченного движения жидкости ($r > R$). На этой границе жидкость свободно втекает (вытекает) по нормали к поверхности, а касательная компонента скорости равна нулю (условие прилипания). Таким образом, на поверхности шара должны выполняться условия отсутствия касательной компоненты скорости внешнего течения, равенства нормальных скоростей и давлений:

$$v_\theta = 0, \quad V_r = v_r, \quad P = p \quad \text{при} \quad r = R. \quad (4)$$

Решение уравнений (1) имеет вид [1, 3, 4]

$$v_r = \left(\frac{C_1}{r^3} + \frac{C_2}{r} + C_3 + C_4 r^2 \right) \cos \theta, \quad v_\theta = \left(\frac{C_1}{2r^3} - \frac{C_2}{2r} - C_3 - 2C_4 r^2 \right) \sin \theta, \quad (5)$$

$$p = \mu \left(\frac{C_2}{r^2} + 10C_4 r \right) \cos \theta,$$

где C_1, C_2, C_3, C_4 — постоянные. Из условия на бесконечности (3) следует, что постоянная C_4 равна нулю, а для постоянной C_3 выполняется равенство $C_3 = -v_\infty$.

Из системы (2) для давления внутри шара получаем уравнение Лапласа

$$2r \frac{\partial P}{\partial r} + r^2 \frac{\partial^2 P}{\partial r^2} + \operatorname{ctg} \theta \frac{\partial P}{\partial \theta} + \frac{\partial^2 P}{\partial \theta^2} = 0. \quad (6)$$

Для согласования с (5) решение уравнения (6) ищем в форме

$$P = f(r) \cos \theta. \quad (7)$$

Подставляя выражение (7) в уравнение (6), получаем уравнение Эйлера для функции $f(r)$:

$$r^2 f'' + 2r f' - 2f = 0,$$

решение которого имеет вид

$$f = C_5/r^2 + C_6 r$$

(C_5, C_6 — постоянные). Следовательно, давление внутри шара описывается функцией

$$P = (C_5/r^2 + C_6 r) \cos \theta. \quad (8)$$

Давление в центре шара ограничено ($P < \infty$ при $r = 0$), поэтому $C_5 = 0$. Согласно уравнению (6) функция давления определена с точностью до произвольной постоянной, поэтому без ограничения общности будем полагать, что плоскость, содержащая нулевую изобару, проходит через центр сферы ($P = 0$ при $r = 0$).

Согласно соотношениям (2) с учетом (8) находим компоненты скорости фильтрации

$$V_r = -C_6 \frac{k}{\mu} \cos \theta, \quad V_\theta = C_6 \frac{k}{\mu} \sin \theta. \quad (9)$$

Подставляя выражения (5), (8), (9) в условия (4), для постоянных C_1, C_2, C_6 получаем систему трех алгебраических уравнений, из которой находим

$$C_1 = -R^3 v_\infty \frac{1 + 2\alpha}{2 + \alpha}, \quad C_2 = \frac{3Rv_\infty}{2 + \alpha}, \quad C_6 = \frac{3\mu v_\infty}{R^2(2 + \alpha)}, \quad \alpha = \frac{k}{R^2} \quad (10)$$

(безразмерный параметр α характеризует проницаемость шара с учетом его размеров).

Учитывая формулы (10), выражения для компонент скорости и давления внешнего течения (5) запишем в виде

$$\begin{aligned} v_r &= v_\infty \left(-\frac{R^3}{r^3} \frac{1+2\alpha}{2+\alpha} + \frac{3R}{r(2+\alpha)} - 1 \right) \cos \theta, \\ v_\theta &= v_\infty \left(-\frac{R^3}{2r^3} \frac{1+2\alpha}{2+\alpha} - \frac{3R}{2r(2+\alpha)} + 1 \right) \sin \theta, \\ p &= \frac{3\mu R v_\infty}{r^2(2+\alpha)} \cos \theta, \quad r > R, \end{aligned} \quad (11)$$

а характеристики фильтрационного течения внутри шара (8), (9) — в виде

$$V_r = -\frac{3\alpha v_\infty}{2+\alpha} \cos \theta, \quad V_\theta = \frac{3\alpha v_\infty}{2+\alpha} \sin \theta, \quad P = \frac{3\mu v_\infty r}{(2+\alpha)R^2} \cos \theta, \quad r < R. \quad (12)$$

В случае непроницаемой частицы ($\alpha = 0$) выражения (11) переходят в формулы Стокса.

С учетом выражения для скорости в (12) фильтрационный поток жидкости в поперечном сечении частицы Q определяется интегралом

$$Q = 2\pi \int_0^R v_\theta|_{\theta=\pi/2} r dr = \frac{3\pi R^2 v_\infty \alpha}{2+\alpha}.$$

В качестве примера рассмотрим следующий случай. При размере частицы ваты $R = 10^{-3}$ м (коэффициент проницаемости $k = 2,5 \cdot 10^{-10}$ м²) и скорости обтекания $v_\infty = 10^{-2}$ м/с в воде ($\mu = 10^{-3}$ Па·с) согласно формуле (12) скорость фильтрации равна $|V_r|_{\theta=0} = 3,75 \cdot 10^{-6}$ м/с.

Вычислим силу, с которой поток воздействует на сферу. Величина W равнодействующей всех сил, приложенных к элементам сферы, определяется по формуле [4]

$$W = 2\pi R^2 \int_0^\pi (\tau_{r\theta} \sin \theta - \sigma_{rr} \cos \theta) \sin \theta d\theta,$$

где $\sigma_{rr} = -p + 2\mu \partial v_r / \partial r$, $\tau_{r\theta} = \mu((\partial v_r / \partial \theta) / r + \partial v_\theta / \partial r - v_\theta / r)$ — нормальная и касательная компоненты напряжения на поверхности сферы ($r = R$) соответственно.

Выполнив интегрирование с учетом соотношений (11), получаем

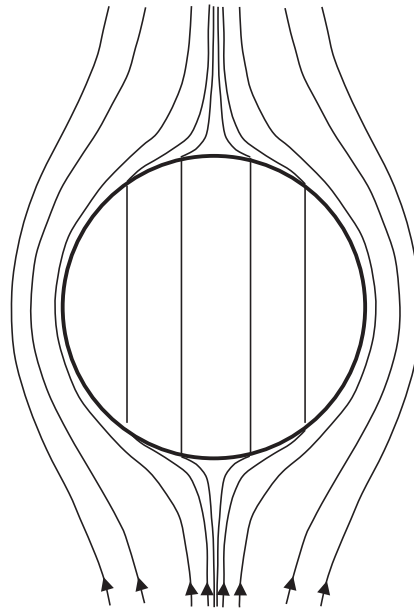
$$W = 6\pi R \mu v_\infty \frac{2}{2+\alpha}. \quad (13)$$

В случае непроницаемого шара ($\alpha \rightarrow 0$) формула (13) переходит в формулу Стокса. С увеличением проницаемости сопротивление уменьшается. В предельном случае $\alpha \rightarrow \infty$ (частица бесконечно проницаема) $W = 0$, т. е. сопротивление отсутствует.

Приравняв величину W к силе тяжести $(4\pi/3)R^3(\rho_m - \rho)g$, действующей на частицу, находим скорость осаждения полупроницаемой частицы

$$v_\infty = \frac{2R^2 g (\rho_m - \rho)}{9\mu} \frac{2+\alpha}{2}. \quad (14)$$

Здесь g — ускорение свободного падения; ρ_m — среднеобъемная плотность смоченной частицы.

Рис. 2. Линии тока жидкости при $\alpha = 0,001$

В случае если частица является проницаемой, согласно формуле (14) скорость осаждения увеличивается. С увеличением проницаемости пористость частицы также увеличивается, а ее среднеобъемная плотность уменьшается, становясь близкой по значению к плотности жидкости.

Функция тока для внешнего течения имеет вид [4]

$$\psi(r, \theta) = 2\pi r^2 \int_0^\theta v_r \sin \theta d\theta. \quad (15)$$

Проинтегрировав (15) с учетом первой формулы в (11), получаем

$$\psi(r, \theta) = 2\pi v_\infty r^2 \left(-\frac{R^3}{r^3} \frac{1+2\alpha}{2+\alpha} + \frac{3R}{r(2+\alpha)} - 1 \right) \sin^2 \theta, \quad r > R.$$

Функцию тока фильтрационного течения внутри частицы Ψ также находим с помощью формулы (15), но при этом используем выражение для радиальной скорости из (12):

$$\Psi(r, \theta) = -6\pi v_\infty r^2 \frac{\alpha}{2+\alpha} \sin^2 \theta, \quad r < R. \quad (16)$$

На рис. 2 показаны линии тока рассматриваемого движения жидкости для случая $\alpha = 0,001$. Видно, что линии тока расположены симметрично относительно плоскости, перпендикулярной направлению течения и проходящей через центр сферы, линии тока внутри сферы (фильтрационное течение) параллельны направлению течения. Действительно, если в плоскости, перпендикулярной направлению течения и проходящей через центр сферы, ввести ось y и записать геометрическое соотношение $y = r \sin \theta$, то для функции тока внутри шара (16) получим уравнение прямой, параллельной оси z : $y = \pm C$ (C — постоянная). На поверхности сферы линии тока имеют излом, величина которого зависит от коэффициента проницаемости материала шара. При бесконечной проницаемости ($k \rightarrow \infty$) излом отсутствует.

Следует отметить, что скорость движения жидкости в порах больше скорости фильтрации, например, радиальная компонента скорости равна V_r/ε (ε — пористость). Наиболее длинный путь ($2R$) преодолевает частица жидкости, траектория движения которой

проходит через центр шара. Время пребывания этой частицы внутри шара определяется формулой

$$t = \frac{2R\varepsilon}{V_r|_{\theta=\pi}} = \frac{2R\varepsilon(2 + \alpha)}{3\alpha v_\infty}.$$

Таким образом, в явном виде построено решение задачи об обтекании полупроницаемой частицы вязкой жидкостью. Показано, что сопротивление пористой полупроницаемой сферы меньше сопротивления непористой сферы.

ЛИТЕРАТУРА

1. **Протоdjяконов И. О.** Гидродинамика и массообмен в дисперсных системах жидкость — твердое тело / И. О. Протоdjяконов, И. Е. Люблинская, А. Е. Рыжков. Л.: Химия. Ленингр. отд-ние, 1987.
2. **Романков П. Г.** Массообменные процессы химической технологии / П. Г. Романков, В. Ф. Фролов. Л.: Химия. Ленингр. отд-ние, 1990.
3. **Ландау Л. Д.** Гидродинамика / Л. Д. Ландау, Е. М. Лифшиц. М.: Наука, 1986. Т. 6.
4. **Кочин Н. Е.** Теоретическая гидромеханика / Н. Е. Кочин, И. А. Кибель, Н. В. Розе. М.; Л.: ОГИЗ: Гостехтеоретиздат, 1948. Ч. 2.
5. **Голубева О. В.** Курс механики сплошных сред. М.: Высш. шк., 1972.

*Поступила в редакцию 5/XII 2007 г.,
в окончательном варианте — 16/VI 2008 г.*
