

**МЕХАНИКА
ЖИДКОСТИ И ГАЗА
№ 5 · 1975**

УДК 536.25

ТЕРМОКАПИЛЛЯРНЫЙ ДРЕЙФ КАПЕЛЬКИ ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТИ

Ю. К. БРАТУХИН

(Пермь)

Рассмотрена задача о термокапиллярном дрейфе капли вязкой жидкости, заполняющей все пространство в другой жидкости при постоянном градиенте температуры на бесконечности, в отсутствие силы тяжести. В озеновском приближении получено распределение скоростей, температур и давлений в жидкостях, найдена скорость дрейфа капли и ее форма.

1. Пусть в заполняющую все пространство жидкость (первая среда) помещена капля другой жидкости (вторая среда). Если на бесконечности имеется постоянный градиент температуры $\nabla T = A$, то из-за зависимости коэффициента поверхностного натяжения α от температуры на поверхности капли возникают касательные напряжения, вызывающие термокапиллярную конвекцию в обеих средах. Начинает перемещаться в жидкости и сама капля. Скорость этого движения в стационарных условиях постоянна и определяется в ходе решения.

Примем, что все параметры жидкостей (плотности ρ_i , кинематические и динамические коэффициенты вязкости ν_i и η_i , коэффициенты теплопроводности и температуропроводности χ_i и χ'_i , $i=1, 2$, для первой и второй среды соответственно) постоянны, кроме коэффициента поверхностного натяжения α , который линейно убывает с температурой $\alpha(T) = \alpha(T_0) - |d\alpha/dT|(T - T_0)$; задача аксиально-симметрична; движение медленное, установившееся, дрейфовая скорость и капли постоянна; форма капли слабо отклоняется от сферической; на бесконечности жидкость неподвижна; сила тяжести отсутствует; жидкости нерастворимы одна в другой.

Пусть к начальному моменту времени $t=0$ движение уже установленось. Предположим для определенности, что капля дрейфует в сторону градиента температуры A со скоростью u . Направим полярную ось z вдоль вектора A и совместим ее с траекторией центра масс капли. Будем считать, что в начальный момент центр капли проходит точку $z=0$. Температуру будем отсчитывать от невозмущенной температуры в начале координат. Тогда распределение скоростей v_i , давлений p_i и температур T_i в обеих средах определится системой уравнений ($i=1, 2$)

$$(1.1) \quad \frac{\partial v_i}{\partial t} + (v_i \nabla) v_i = -\frac{\nabla p_i}{\rho_i} + v_i \Delta v_i, \quad \nabla v_i = 0, \quad \frac{\partial T_i}{\partial t} + v_i \nabla T_i = \chi_i \Delta T_i$$

Индекс i отмечает принадлежность функции к первой (безграничной жидкости) или второй (капля) среде.

На бесконечности $T_1 = Az$, $p_1 = 0$, $v_1 = 0$.

К этим уравнениям нужно присоединить граничные условия на поверхности капли [1]. Так как свободная поверхность раздела предполагается непроницаемой для жидкостей, то на поверхности исчезают нормальные составляющие скоростей. Касательные составляющие скоростей, а также температуры, нормальные составляющие теплопотоков и нормальные и касательные составляющие напряжений должны быть непрерывны.

Задачу (1.1) можно сформулировать как стационарную, если перейти к системе отсчета, связанной с дрейфующей каплей. Совместим начало сферической системы координат (r, θ, φ) с центром масс капли. Направление полярной оси z' оставим неизменным. Температуру будем отсчитывать от невозмущенной температуры точки $z=ut$, в которой находится центр масс капли в рассматриваемый момент времени. Тогда новые, «штрихованные» функции будут зависеть только от пространственных координат

$$(1.2) \quad z=z'+ut, \quad v_i(r, t)=v'_i(r')+\mathbf{u}, \quad T_i(\mathbf{r}, t)=Aut+T'_i(\mathbf{r}') \quad (i=1, 2)$$

Перейдем к безразмерным величинам. Для этого в качестве единицы измерения расстояния выберем средний радиус капли a , скорости — $|da/dT|aA/\eta_1$, давления — $|da/dT|A$, температуры — aA . Обозначая безразмерные переменные теми же буквами, но без штрихов, получим с помощью (1.1) и (1.2) уравнения для безразмерных величин в системе отсчета, в которой капля неподвижна

$$(1.3) \quad M(v_1 \nabla) v_1 = -\nabla p_1 + \Delta v_1, \quad \nabla v_1 = 0, \quad PM(u + v_1 \nabla T_1) = \Delta T_1$$

$$M(v_2 \nabla) v_2 = -\frac{\nabla \rho_2}{\rho} + v \Delta v_2, \quad \nabla v_2 = 0, \quad PM(u + v_2 \nabla T_2) = \chi \Delta T_2$$

$$M = \left| \frac{d\alpha}{dT} \right| \frac{A \rho_1 a^2}{\eta_1^2}, \quad \rho = \frac{\rho_2}{\rho_1}, \quad v = \frac{v_2}{v_1}, \quad \chi = \frac{\chi_2}{\chi_1}, \quad P = \frac{v_1}{\chi_1}$$

На бесконечности задан однородный натекающий на каплю поток, скорость которого определяется в результате решения; заданы также температура и давление

$$(1.4) \quad v_1 = -u \cos \theta \mathbf{r}_1 + u \sin \theta \theta_1, \quad T_1 = r \cos \theta, \quad p_1 = 0$$

Здесь \mathbf{r}_1 и θ_1 — единичные векторы полярной системы координат.

Запишем граничные условия на поверхности раздела жидкостей. Будем считать каплю телом вращения с осью симметрии, направленной вдоль z . Поверхность капли зададим уравнением $r=R(\theta)$. Функция $R(\theta)$ определяется в ходе решения задачи. Введем в рассмотрение угол ϵ между внешней нормалью к поверхности n и радиус-вектором. Тогда единичные векторы нормали n и касательной к меридиональному сечению τ

$$n = \mathbf{r}_1 \cos \epsilon - \theta_1 \sin \epsilon, \quad \tau = \mathbf{r}_1 \sin \epsilon + \theta_1 \cos \epsilon, \quad \operatorname{tg} \epsilon = \frac{R'}{R}, \quad R' = \frac{dR}{d\theta}$$

С помощью этих формул можно записать указанные выше условия для скоростей, температур и теплопотоков на границе $r=R(\theta)$ в сферической системе координат. После деления каждого уравнения на $\cos \epsilon$ получим

$$(1.5) \quad \begin{aligned} v_{r1} - \frac{R'}{R} v_{\theta 1} &= 0, & v_{r2} - \frac{R'}{R} v_{\theta 2} &= 0, & T_1 &= T_2 \\ \frac{R'}{R} v_{r1} + v_{\theta 1} &= \frac{R'}{R} v_{r2} + v_{\theta 2}, & \frac{\partial T_1}{\partial r} - \frac{R'}{R^2} \frac{\partial T_1}{\partial \theta} &= \kappa \left(\frac{\partial T_2}{\partial r} - \frac{R'}{R^2} \frac{\partial T_2}{\partial \theta} \right) \end{aligned}$$

Здесь v_{ri} и $v_{\theta i}$ — компоненты скорости i -й среды в сферической системе координат; безразмерный параметр $\kappa = \kappa_2/\kappa_1$.

При записи уравнений для касательных и нормальных компонент тензора напряжений нужно иметь в виду, что коэффициент поверхностного натяжения зависит от температуры и, следовательно, кроме нормального

создает еще добавочное касательное напряжение, направленное в сторону убывания температуры. После деления уравнений на $\cos \varepsilon$ получим

$$(1.6) \quad \begin{aligned} p_1 - p_2 + \left(\frac{\alpha_0}{M} - T \right) 2H = & - \left[\left(\frac{1}{R} \frac{\partial v_{r1}}{\partial \theta} + \frac{\partial v_{\theta1}}{\partial r} - \frac{v_{\theta1}}{R} \right) - \right. \\ & - \eta \left(\frac{1}{R} \frac{\partial v_{r2}}{\partial \theta} + \frac{\partial v_{\theta2}}{\partial r} - \frac{v_{\theta2}}{R} \right) \left. \right] \frac{R'}{R} + \left(2 \frac{\partial v_{r1}}{\partial r} - \eta 2 \frac{\partial v_{r2}}{\partial r} \right) - \\ & - \left(R' \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) \frac{R'}{R} (R^2 + R'^2)^{-\frac{1}{2}} \\ \left[p_1 - p_2 + \left(\frac{\alpha_0}{M} - T \right) 2H \right] \frac{R'}{R} = & - \left[\left(\frac{1}{R} \frac{\partial v_{r1}}{\partial \theta} + \frac{\partial v_{\theta1}}{\partial r} - \frac{v_{\theta1}}{R} \right) - \right. \\ & - \eta \left(\frac{1}{R} \frac{\partial v_{r2}}{\partial \theta} + \frac{\partial v_{\theta2}}{\partial r} - \frac{v_{\theta2}}{R} \right) \left. \right] + \left[2 \left(\frac{\partial v_{\theta1}}{\partial \theta} + v_{r1} \right) - \right. \\ & - \eta 2 \left(\frac{\partial v_{\theta2}}{\partial \theta} + v_{r2} \right) \left. \right] \frac{R'}{R} + \left(R' \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) (R^2 + R'^2)^{-\frac{1}{2}} \\ H = & \frac{1}{2} \left[\frac{2R^2 + 3R'^2 - RR''}{(R^2 + R'^2)^{\frac{3}{2}}} - \operatorname{ctg} \theta \frac{R'}{R(R^2 + R'^2)^{\frac{1}{2}}} \right] \end{aligned}$$

Здесь H — средняя кривизна поверхности [2], $\eta = \eta_2 / \eta_1$, $\alpha_0 = \alpha_0 a / \eta_1$ — безразмерные параметры системы. Индекс у температур можно опустить, так как на поверхности температуры одинаковы.

Кроме условий (1.4)–(1.6) требуется ограниченность функций в начале координат.

2. В задаче (1.3)–(1.6) только один контролируемый параметр M . Все остальные параметры определяют физические свойства гетерогенной системы.

Будем искать решение краевой задачи (1.3)–(1.6) в виде разложения по степеням M

$$(2.1) \quad \begin{aligned} \mathbf{v}_i &= \mathbf{v}_i^{(0)} + M \mathbf{v}_i^{(1)} + \dots, \quad p_i = p_i^{(0)} + M p_i^{(1)} + \dots \\ T_i &= T_i^{(0)} + M T_i^{(1)} + \dots \quad (i=1, 2) \\ u &= U + M u^{(1)} + \dots, \quad R(\theta) = 1 + M f_1(\theta) + M^2 f_2(\theta) + \dots \end{aligned}$$

Подставив (2.1) в (1.3)–(1.6), можно получить

$$(2.2) \quad \begin{aligned} \mathbf{v}_1^{(0)} &= U \left[\left(-1 + \frac{1}{r^3} \right) P_1 \mathbf{r}_1 + \left(-1 - \frac{1}{2r^3} \right) r \nabla P_1 \right] \\ \mathbf{v}_2^{(0)} &= U \frac{3}{2} [(1-r^2) P_1 \mathbf{r}_1 + (1-2r^2) r \nabla P_1] \\ T_1^{(0)} &= \left(r + \frac{c_6}{r^2} \right) P_1, \quad T_2^{(0)} = c_7 r P_1 \\ p_1^{(0)} &= 0, \quad p_2^{(0)} = -r 15 U \eta P_1 + \frac{2 \alpha_0}{M}, \quad U = \frac{2}{(2+\kappa)(2+3\eta)} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \mathbf{v}_1^{(1)} &= \left(-\frac{3c_2}{r^4} + \frac{6c_1}{r^2} \right) P_2 \mathbf{r}_1 + \frac{c_2}{r^4} r \nabla P_2 \\
 \mathbf{v}_2^{(1)} &= \frac{1}{v} \left(\frac{6}{5} c_3 r^3 + 2c_4 r \right) P_2 \mathbf{r}_1 + \frac{1}{v} (c_3 r^3 + c_4 r) r \nabla P_2 \\
 p_1^{(1)} &= -\frac{U^2}{4r^6} + \left(\frac{U^2}{r^3} - \frac{U^2}{4r^6} + \frac{12c_1}{r^3} \right) P_2 \\
 (2.3) \quad p_2^{(1)} &= \rho \left[\frac{3}{8} U^2 r^4 + c_5 + \left(\frac{9}{4} U^2 r^2 - \frac{3}{2} U^2 r^4 + \frac{42}{5} c_3 r^2 \right) P_2 \right] \\
 T_1^{(1)} &= P \left[\frac{c_{10}}{r} + \frac{U c_6}{12r^4} + \left(\frac{c_{11}}{r^3} - \frac{2U c_6 - U}{6r} - \frac{U c_8}{6r^4} \right) P_2 \right] \\
 T_2^{(1)} &= \frac{P}{\chi} \left[\left(\frac{U c_7}{4} + \frac{U}{6} \right) r^2 + c_8 - \frac{c_7 U}{8} r^4 + \left(c_9 r^2 + \frac{U}{14} c_7 r^4 \right) P_2 \right]
 \end{aligned}$$

Здесь $P_1 = \cos \theta$ и $P_2 = 1/2(3 \cos \theta - 1)$ — полиномы Лежандра

$$\begin{aligned}
 c_1 &= \frac{c_2}{2} = \frac{c_3}{5v} = -\frac{c_4}{3v} = \frac{3}{8} \frac{U^2(\rho-1)}{(4+\eta)} \\
 c_5 &= -\frac{1}{\rho} \left[\frac{U^2}{8}(2+3\rho) + \frac{PU}{6} \left(3 \frac{1-\kappa}{2+\kappa} - \frac{4\kappa}{\chi} \right) \right] \\
 (2.4) \quad c_6 &= \frac{1-\kappa}{2+\kappa}, \quad c_7 = \frac{3}{2+\kappa}, \quad c_8 = U \frac{6\chi - 6\kappa\chi - 20\kappa - 8\kappa^2 - 17}{24(2+\kappa)} \\
 c_9 &= -\frac{U}{42} \frac{49\chi - 7\chi\kappa + 36\kappa + 27}{(3+2\kappa)(2+\kappa)}, \quad c_{10} = \frac{U}{3} \left(\frac{1-\kappa}{2+\kappa} + \frac{\kappa}{\chi} \right) \\
 c_{11} &= \frac{U}{42\chi} \frac{56\chi + 35\chi\kappa - 18\kappa - 28\chi\kappa^2}{(3+2\kappa)(2+\kappa)}, \quad u^{(1)} = 0 \\
 f_2(\theta) &= s_2 P_2, \quad s_2 = -\frac{3}{4\alpha_0} \left[\frac{5}{2} U^2 \frac{(1-\rho)(1+\eta)}{4+\eta} + \right. \\
 &\quad \left. + \frac{PU}{63\chi} \frac{49\chi - 7\chi\kappa + 18\kappa}{(3+2\kappa)(2+\kappa)} \right]
 \end{aligned}$$

Функция $f_1(\theta)$ в разложении $R(\theta)$ тоже определяется в ходе решения и оказывается равной $s_1 \cos \theta$, где s_1 любое: коэффициент при s_1 в уравнениях исчезает. Поскольку центр масс капли выбран за начало отсчета, то s_1 следует положить равным нулю, так как найденная зависимость $f_1(\theta)$ от полярного угла θ означает сдвиг капли по оси z' на расстояние s_1 .

Из (2.2) и (2.4) видно, что поправка к скорости дрейфа $u^{(1)}$ равна нулю, а скорость в нулевом приближении U всегда положительна, т. е. капля движется в сторону нагретых слоев жидкости. Подобное поведение капель описано в [3, 4]. Скорость дрейфа в выбранном приближении определяется только двумя безразмерными параметрами κ и η , с ростом которых U убывает. Физически это понятно. С увеличением вязкости капли

затрудняется развитие термокапиллярной конвекции и в пределе при $\eta \rightarrow \infty$ движение затухает. С ростом теплопроводности второй среды уменьшается градиент температуры вдоль поверхности. В пределе при $\kappa \rightarrow \infty$ температура капли постоянна и конвекция отсутствует. В другом предельном случае — пузырек газа в вязкой среде ($\eta \rightarrow 0$ и $\kappa \rightarrow 0$) — безразмерная скорость дрейфа равна $1/2$.

Форма капли $r = 1 + s_2 P_2 M^2$ определяется многими параметрами. Можно, однако, сказать, что капля стремится сплюснуться, если дрейфует менее плотная жидкость, например пузырек газа ($\rho < 1$). При дрейфе более плотной жидкости ($\rho > 1$) капля стремится вытянуться по движению. Эти эффекты могут быть незаметными из-за положительного члена, пропорционального числу Прандтля P_2 , в формуле для s_2 в (2.4). Именно, с ростом P_2 , определенного по параметрам первой среды, капля стремится сплюснуться. Амплитуда деформации s_2 обратно пропорциональна безразмерному коэффициенту поверхностного натяжения α_0 . Поэтому при значительном коэффициенте поверхностного натяжения эффекты деформации, которые появляются только в третьем приближении, будут очень слабы. Влияние остальных параметров на форму капли довольно сложно.

3. Остановимся на вопросе о сходимости разложений (2.1). Функция тока ψ , определенная по формулам (2.1), (2.2), равна

$$(3.1) \quad \psi = U \left(-r^2 + \frac{1}{r} \right) \frac{\sin^2 \theta}{2} + M \left(-\frac{3c_2}{r^2} + 6c_1 \right) \frac{\cos \theta \sin^2 \theta}{2}$$

Нулевое приближение в (3.1) содержит только два члена. Первый соответствует равномерному потоку на бесконечности, а второй — диполю в центре капли. «Стокслета» в разложении нет. А как известно [5], именно из-за стокслета отсутствует второе приближение к задаче Стокса (парадокс Уайтхеда). В рассматриваемой же задаче в области неоднородности, где отношение конвективных членов к вязким порядка $Mr \gg 1$, скорость достигает своего значения в набегающем потоке, так что оказывается возможным наложить граничные условия на бесконечности. Поэтому разложение (2.1) содержит только целые степени M . Членов же, пропорциональных $\ln M$, которые получаются при решении такого рода задач методами сращиваемых асимптотических разложений [6], здесь нет.

Функция тока ψ , определенная формулой (3.1), обращается в нуль не только на поверхности капли и вдоль оси симметрии, но и вдоль кривой

$$(3.2) \quad \cos \theta = \frac{4(4+\eta)(r^3+r^2+r)}{9M\bar{U}(\rho-1)(r+1)}$$

Это уравнение приближенно описывает границу вихревой зоны. Вихрь должен появиться за каплей, начиная с такого M_* , при котором нижний по потоку ($\cos \theta = 1$) конец вихря r будет равен радиусу капли $r \approx 1$. Для пузырька газа в вязкой жидкости ($\rho = \kappa = \eta = 0$) $M_* = 16/3$. За более плотной, чем окружающая жидкость, каплей в этом приближении вихрь вообще не образуется. Для такого большого значения M_* разложение (2.1) непригодно. Однако известно [5], что озеновское приближение для задачи Стокса хорошо согласуется с экспериментальными данными вплоть до чисел Рейнольдса порядка 60. Поэтому можно надеяться, что как оценочное значение величина M_* имеет смысл.

Автор благодарит И. М. Кирко, обратившего его внимание на эту задачу, а также участников семинара, руководимого Г. З. Гершунин, и особенно В. Д. Зимина, А. Ф. Пшеничникова и М. И. Шлиомиса за полезные обсуждения.

Поступила 24 XII 1974

ЛИТЕРАТУРА

1. *Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М.* Механика сплошных сред. М., Гостехиздат, 1954.
2. *Корн Г., Корн Т.* Справочник по математике, для научных работников и инженеров. М., «Наука», 1970.
3. *Левич В. Г., Кузнецов А. М.* О движении капель в жидкостях под действием поверхностно-активных веществ. Докл. АН СССР, 1962, т. 146, № 1.
4. *Иванова С. В., Попель А. С.* О движении капли в вязкой жидкости под действием нерастворимого поверхностно-активного вещества. Изв. АН СССР, МЖГ, 1974, № 2.
5. *Ван-Дайк М.* Методы возмущений в механике жидкости. М., «Мир», 1967.
6. *Праундман И., Пирсон Дж.* Разложения по малым числам Рейнольдса в задачах обтекания сферы и кругового цилиндра. Механика. Период. сб. перев. иностр. статей, 1958, № 2.