

Приведенные графики показывают, что при больших числах кавитации (фиг. 2, соответствующая  $\sigma=0.20$ ) оптимальным является вариант некавитирующей решетки (касание происходит в угловой точке, соответствующей переходу от некавитирующих решеток — горизонтальный участок кривых  $\varepsilon=\text{const}$  — к кавитирующим). При числах кавитации, меньших некоторого предела, наименьший коэффициент обратного качества достигается на суперкавитирующих решетках (фиг. 3, где  $\sigma=0.05$ ).

Поступила 23 IV 1973

#### ЛИТЕРАТУРА

1. *Седов Л. И.* Плоские задачи гидродинамики и аэродинамики. М., «Наука», 1966.
2. *Guerst J. A.* Linearised theory for partially cavitated hydrofoils. Internat. Shipbuilding Progress, 1959, vol. 6.
3. *Guerst J. A.* Linearised theory for fully cavitated hydrofoils. Internat. Shipbuilding Progress, 1960, vol. 7.
4. *Губрий В. И.* Прямая задача для решетки суперкавитирующих профилей. Гидродинамика, вып. 15. Киев, «Наукова думка», 1969.
5. *Егоров И. Т., Садовников Ю. М., Исаев И. И., Басин М. А.* Искусственная кавитация. Л., «Судостроение», 1971.

УДК 532.529.6:541.12

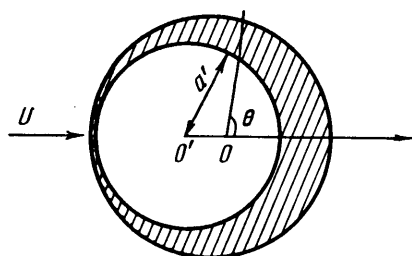
### ДИФфуЗИЯ К ЧАСТИЦЕ, ПОКРЫТОЙ ЖИДКОЙ ПЛЕНКОЙ

Ю. П. ГУПАЛО, Ю. С. РЯЗАНЦЕВ, А. Т. ЧАЛЮК

(Москва)

Устанавливаются формулы для расчета диффузионного притока вещества к поверхности жидкой пленки на частице, находящейся в ламинарном потоке несжимаемой вязкой жидкости при малых числах Рейнольдса. Предполагается, что на поверхности пленки происходит полное поглощение диффундирующего вещества. При решении задачи для поля скоростей обтекания используется выражение, установленное в [1]. Полученные результаты обобщают выражения для диффузионного притока вещества к капле, найденные в работе [2].

Определение поля концентраций и диффузионного притока к покрытой пленкой частице проведем в приближении диффузионного пограничного слоя, что соответствует предположению  $P=Ua/D \gg 1$  ( $U$  — скорость потока на бесконечности,  $a$  — радиус сферической поверхности, совпадающей с поверхностью пленки,  $D$  — коэффициент диффузии,  $P$  — число Пекле). В этом случае безразмерное уравнение конвективной диффузии и граничные условия в сферической системе координат (фиг. 1) можно записать в виде



Фиг. 1

$$v_r \frac{\partial c}{\partial r} + \frac{v_\theta}{r} \frac{\partial c}{\partial \theta} = \frac{1}{P} \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial c}{\partial r} \right)$$

$$r=1, c=0; \quad r \rightarrow \infty, c=1$$

Здесь  $c$  — концентрация вещества в потоке, отнесенная к значению концентрации вдали от частицы.

Введя функцию тока  $\psi$  и перейдя от переменных  $r, \theta$  к переменным  $\psi, \theta$ , получим (с учетом дополнительного условия в точке набегающего)

$$\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial c}{\partial \theta} = - \frac{1}{P} \frac{\partial}{\partial \psi} \left( r^2 \frac{\partial \psi}{\partial r} \frac{\partial c}{\partial \psi} \right)$$

$$(1) \quad \psi=0, \quad c=0; \quad \psi \rightarrow \infty, \quad c=1; \quad \theta=\pi, \quad c=1$$

$$\left( v_r = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \psi}{\partial \theta}, \quad v_\theta = - \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \psi}{\partial r} \right)$$

Для функции тока  $\psi$  используем двучленное разложение, найденное в работе [1]. Считая толщину диффузионного пограничного слоя малой и вводя координату  $y=r-1 \ll 1$ , имеем

$$(2) \quad \begin{aligned} \psi &= 1/2y(My+N)\sin^2\theta \\ M &= (1+R_1)(1+2K-3eb_2^e \cos\theta) - R_1 \cos\theta(1-2K+3b_2^{R_1}) + \\ &+ eR \left\{ \frac{b_2^e}{120}(2+K) - \frac{5\cos^2\theta-1}{4} \left[ 5b^{eR} + \frac{b_2^e}{10}(1+3K) \right] \right\} \\ N &= (1+R_1)(1-K+2eb_2^e \cos\theta) - R_1 \cos\theta(1-2b_2^{R_1}) + \\ &+ eR \left\{ \frac{b_2^e}{30}(K-7) + \frac{5\cos^2\theta-1}{4} \left[ 2b^{eR} + \frac{1}{20}b_2^e(3+K) \right] \right\} \end{aligned}$$

Здесь  $R=Ua/\nu$  — число Рейнольдса,  $\nu$  — коэффициент кинематической вязкости в потоке,  $e$  — безразмерное расстояние  $OO'$  (фиг. 1),  $\kappa$  — отношение коэффициентов динамической вязкости в потоке и в пленке. Коэффициенты  $b_2^e, K, \dots$  приведены в общем виде в [1]. Выпишем их вид в приближении тонкой пленки ( $h_0=(a-a')/a \ll 1$ , где  $a'$  — радиус твердой сферы)

$$\begin{aligned} R_1 &= 1/4(1+1/2K)R, & b_2^{R_1} &= 1/2KK_1(1+\kappa h_0), & b_2^e &= 3/8\kappa KK_1 \\ b^{eR} &= 1/24b_2^e K_2(3K-5-10K^{-1}) \\ K^{-1} &= 1+3/4\kappa h_0, & K_1^{-1} &= 1+5/4\kappa h_0, & K_2^{-1} &= 1+7/4\kappa h_0 \end{aligned}$$

Решение задачи (1), (2) может быть получено в аналитической форме в тех случаях, когда в первом выражении в (2) допустимо пренебрежение одним из слагаемых в круглых скобках. Так, для твердой частицы в отсутствие пленки  $\kappa=0$ ,  $b_2^{R_1}=1/2$ ,  $N=0$ . Для капли и для частицы, покрытой жидкой пленкой, в случае, когда вязкость жидкости в капле (пленке) мала по сравнению с вязкостью внешней жидкости, можно пренебречь первым слагаемым. Тогда в результате решения задачи (1), (2) поле концентраций определяется в следующем виде:

$$\begin{aligned} c &= \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^\eta \exp(-\eta^2) d\eta, & \eta &= \frac{\psi}{2\sqrt{t}} \\ t &= \frac{1}{2P} \int_0^\pi (q_0+q_1 \cos\theta+q_2 \cos^2\theta) \sin^3\theta d\theta \end{aligned}$$

Здесь

$$\begin{aligned} q_0 &= (1+R_1)(1-K) + eR \left[ \frac{1}{48}b_2^e(K-13) - \frac{1}{2}b^{eR} \right] \\ q_1 &= 2(1+R_1)eb_2^e - R_1(1-2b_2^{R_1}) \\ q_2 &= eR \left[ \frac{5}{2}b^{eR} + \frac{1}{16}b_2^e(3+K) \right] \end{aligned}$$

Отсюда выражение для локального диффузионного потока на частицу, покрытую жидкой пленкой, имеет вид

$$(3) \quad j = \frac{Dc_0}{a} \left( \frac{\partial c}{\partial y} \right)_{y=0} = \frac{Dc_0}{2a\sqrt{\pi t}} (q_0+q_1 \cos\theta+q_2 \cos^2\theta) \sin^2\theta$$

Из (3) получаем выражение для среднего по поверхности числа Шервуда

$$(4) \quad \begin{aligned} Sh &= -\frac{1}{2} \int_0^\pi \left( \frac{\partial c}{\partial y} \right)_{y=0} \sin\theta d\theta = \left[ \frac{2P}{3\pi} \left( q_0 + \frac{1}{5}q_2 \right) \right]^{1/2} = \\ &= \left( \frac{2}{3\pi} P \right)^{1/2} \left\{ \left[ 1 + \frac{1}{4} \left( 1 + \frac{1}{2}K \right) R \right] (1-K) + eRb_2^e \frac{K-7}{30} \right\}^{1/2} \end{aligned}$$

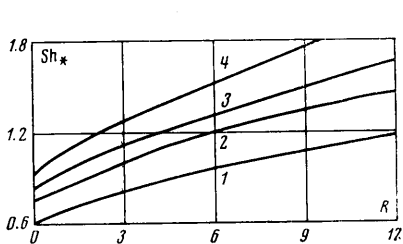
Заметим, что приведенные результаты содержат в качестве частного случая формулы для локального диффузионного потока и числа Шервуда для капли. Для полу-

ния этих формул необходимо устремить радиус твердой частицы к нулю в выражениях коэффициентов  $K$ ,  $b_2^e$ , ... (см. [1]). Тогда значения  $q_0$ ,  $q_1$ ,  $q_2$  в формуле (3) и числа Шервуда для этого случая принимают вид [2]

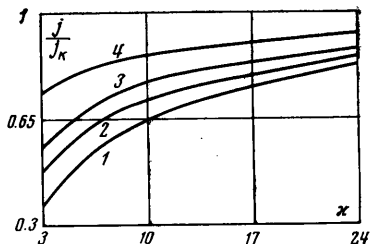
$$(5) \quad q_{0k} = \frac{\kappa}{\kappa+1} \left[ 1 + \frac{2\kappa+3}{8(\kappa+1)} R \right], \quad q_{1k} = \frac{(2\kappa+3)(5\kappa+4)\kappa}{40(\kappa+1)^3} R, \quad q_{2k} = 0$$

$$Sh_k = 0.46P^{1/2} \left[ \frac{\kappa}{\kappa+1} \left( 1 + \frac{2\kappa+3}{8(\kappa+1)} R \right) \right]^{1/2}$$

Если изменить направление набегающего потока на противоположное (при этом пленка будет смещена относительно частицы навстречу потоку), то во всех получен-



Фиг. 2



Фиг. 3

ных формулах члены, пропорциональные эксцентриситету  $e$ , изменяют знак. В этом случае, как видно из (4), диффузионный поток возрастает.

В приближении тонкой пленки выражение (4) для числа Шервуда принимает вид

$$(6) \quad Sh = 0.46P^{1/2} \left\{ \frac{3/4 \kappa h_0}{1 + 3/4 \kappa h_0} \left[ 1 + \frac{3R}{8} \frac{1 + 1/2 \kappa h_0}{1 + 3/4 \kappa h_0} - \frac{eR}{10h_0} \frac{1 + 7/8 \kappa h_0}{(1 + 3/4 \kappa h_0)(1 + 5/4 \kappa h_0)} \right] \right\}^{1/2} = 0.46P^{1/2} Sh_*$$

В качестве примера на фиг. 2 приведена зависимость числа Шервуда  $Sh_*$  от числа Рейнольдса для разных значений  $\kappa$  при  $h_0=e=0.2$ . Кривым 1-4 соответствуют значения  $\kappa$ , равные 4, 10, 20, 100. Видно, что полный поток на частицу, покрытую пленкой, растет с ростом  $R$  и  $\kappa$ .

Возвращаясь к выражению (3) для локального диффузионного потока на частицу, покрытую пленкой, рассмотрим отношение его к локальному потоку на каплю в передней критической точке  $\theta=\pi$ . Зависимость  $(j/j_k)_{\theta=\pi}$  от  $\kappa$  приведена на фиг. 3 при  $h_0=e=0.2$ . Кривым 1-4 соответствуют числа Рейнольдса, равные 0, 1/2, 1, 8. Видно, что отношение  $(j/j_k)_{\theta=\pi}$  растет с увеличением  $\kappa$  и  $R$ , оставаясь меньшим единицы для конечных  $\kappa$ , причем при  $\kappa \rightarrow \infty$ ,  $(j/j_k)_{\theta=\pi} \rightarrow 1$ .

Анализ отношения  $Sh/Sh_k$ , согласно формулам (5), (6), показывает, что полный диффузионный поток на частицу, покрытую пленкой, меньше полного потока на каплю (в предельном случае  $Sh/Sh_k \rightarrow 1$  при  $\kappa \rightarrow \infty$ ). Это связано с более интенсивным конвективным переносом вещества вблизи поверхности капли за счет больших скоростей потока в пограничном слое капли по сравнению со скоростями в пограничном слое покрытой пленкой частицы.

Авторы благодарят В. С. Бермана за ценные замечания.

Поступила 10 XII 1974

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Гупало Ю. П., Рязанцев Ю. С., Чалюк А. Т. Обтекание покрытой жидкой пленкой сферы при малых числах Рейнольдса. Изв. АН СССР, МЖГ, 1974, № 3.
2. Гупало Ю. П., Рязанцев Ю. С., Чалюк А. Т. Диффузия к капле при больших числах Пекле и конечных числах Рейнольдса. Изв. АН СССР, МЖГ, 1972, № 2.