

ГИДРОДИНАМИЧЕСКАЯ ТЕОРИЯ СФЕРИЧЕСКОГО ПОДШИПНИКА

Л. Г. Лойцянский

(Ленинград)

В статье излагается приближенное решение задачи об определении давлений, силы и момента, приложенных к сферическому телу, совершающему общее движение внутри сферической полости, заполненной вязкой жидкостью. Скорость поступательного движения тела и угловая скорость его вращения предполагаются заданными постоянными, а движение рассматривается как квазистационарное. Исследование сводится к рассмотрению уравнения в частных производных, представляющего обобщение известного уравнения Рейнольдса-Митчеля на случай пространственного движения несжимаемой вязкой жидкости в полости между двумя эксцентрически расположенными сферами. Решение уравнения проводится методом Галеркина.

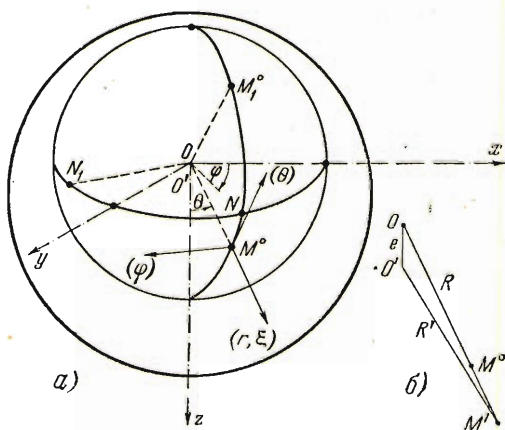
В статье Ванье ^[1] дано решение частного случая разбираемой нами задачи, когда ось вращения перпендикулярна линии центров и, кроме того, отсутствует поступательное движение внутренней сферы. В этом случае решение может быть получено в замкнутом виде.

§ 1. Вывод основных уравнений распределения скоростей и давлений. Рассмотрим движение вязкой несжимаемой жидкости в полости между двумя эксцентрически расположенными сферами с центрами O и O' (фиг. 1, *a*) и радиусами R и R' , причем $R' > R$. Разность радиусов $\varepsilon = R' - R$ будем считать малой по сравнению с радиусами сфер, величину отношения ε/R примем за малую первого порядка и в дальнейшем все величины будем сравнивать с нею.

Используем сферическую систему координат r, θ, φ , приняв ось OZ , проведенную через центры сфер, за полярную ось, а плоскость XOZ начала отсчета долгот φ оставляя произвольной.

Широте θ и долготе φ какой-нибудь точки M^o на сфере соответствуют дуги ZM^o и XN . Ширину полости в текущей точке M^o обозначим через $h(\theta, \varphi)$ и определим как расстояние между точками M^o и M'^o сфер, лежащими на одном и том же радиусе, проведенном из центра O . Легко видеть (фиг. 1, *b*), что с ошибкой порядка $(\varepsilon/R)^2$ будет справедливо приближенное равенство

$$h = \varepsilon + e \cos \theta. \quad (1.1)$$



Фиг. 1

где под эксцентриситетом e понимается расстояние OO' между центрами сфер.

Рассматривая движение как стационарное, пренебрегая инерционными членами и учитывая преимущественное значение производных от скорости поперек полости (по r), приведем уравнения движения вязкой жидкости к виду

$$\begin{aligned} \frac{\partial p}{\partial r} &= \mu \frac{\partial^2 v_r}{\partial r^2}, & \frac{\partial p}{\partial \theta} &= \mu r \frac{\partial^2 v_\theta}{\partial r^2}, & \frac{\partial p}{\partial \varphi} &= \mu r \sin \theta \frac{\partial^2 v_\varphi}{\partial r^2} \\ \frac{\partial v_r}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (v_\theta \sin \theta) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_\varphi}{\partial \varphi} &= 0 \end{aligned} \quad (1.2)$$

Из уравнения неразрывности видно, что производная $\partial v_r / \partial r$ имеет порядок v_θ / R или, что все равно, v_φ / R . Обращаясь к первым трем равенствам предыдущей системы, заключим на основании этого, что

$$\frac{\partial p / \partial r}{\partial p / \partial \theta} \sim \frac{\varepsilon}{R}, \quad \frac{\partial p / \partial r}{\partial p / \partial \varphi} \sim \frac{\varepsilon}{R} \quad (1.3)$$

т. е. производные $\partial p / \partial \theta$, $\partial p / \partial \varphi$ велики по сравнению с производной $\partial p / \partial r$ и в принятом дальнейшем приближении можно пренебречь величиной $\partial p / \partial r$ по сравнению с величинами $\partial p / \partial \theta$ и $\partial p / \partial \varphi$, т. е. считать давление p функцией только θ и φ .

С ошибкой порядка ε / R можно во втором, третьем и четвертом уравнениях системы (1.2) величину r там, где она не входит под знак дифференцирования, заменить на R .

Кроме того, введем в рассмотрение переменную $\zeta = r - R$, изменяющуюся поперек полости, заполненной жидкостью, в пределах от нуля до h ($0 \leq \zeta \leq h$). Тогда вместо системы (1.2) получим

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 v_\theta}{\partial \zeta^2} &= \frac{1}{\mu R} \frac{\partial p}{\partial \theta}, & \frac{\partial^2 v_\varphi}{\partial \zeta^2} &= \frac{1}{\mu R \sin \theta} \frac{\partial p}{\partial \varphi} \\ \frac{\partial v_r}{\partial \zeta} + \frac{1}{R \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (v_\theta \sin \theta) + \frac{1}{R \sin \theta} \frac{\partial v_\varphi}{\partial \varphi} &= 0 \end{aligned} \quad (1.4)$$

Имея в виду в дальнейшем рассмотреть случаи общего движения внутренней сферы по отношению к неподвижной и непроницаемой внешней сфере, примем граничные условия

$$v_r = v_r^\circ, \quad v_\theta = v_\theta^\circ, \quad v_\varphi = v_\varphi^\circ \quad \text{при } \zeta = 0; \quad v_r = v_\theta = v_\varphi = 0 \quad \text{при } \zeta = h$$

Обозначим черточкой сверху скорости, осредненные по сечению полости, т. е. положим

$$\bar{v}_\theta = \frac{1}{h} \int_0^h v_\theta d\zeta, \quad \bar{v}_\varphi = \frac{1}{h} \int_0^h v_\varphi d\zeta \quad (1.6)$$

Тогда интегрирование обеих частей уравнения неразрывности, являющегося последним уравнением системы (1.4), по ζ от нуля до h приведет к уравнению

$$\frac{\partial}{\partial \theta} (h \bar{v}_\theta \sin \theta) + \frac{\partial}{\partial \varphi} (h \bar{v}_\varphi) = v_r^\circ R \sin \theta \quad (1.7)$$

С другой стороны, непосредственное интегрирование первых двух

уравнений системы (1.4) при граничных условиях (1.5) дает

$$\begin{aligned} v_{\theta} &= -\frac{h^2}{2\mu R} \frac{\partial p}{\partial \theta} \frac{\zeta}{h} \left(1 - \frac{\zeta}{h}\right) + v_{\theta}^{\circ} \left(1 - \frac{\zeta}{h}\right) \\ v_{\varphi} &= -\frac{h^2}{2\mu R \sin \theta} \frac{\partial p}{\partial \varphi} \frac{\zeta}{h} \left(1 - \frac{\zeta}{h}\right) + v_{\varphi}^{\circ} \left(1 - \frac{\zeta}{h}\right) \end{aligned} \quad (1.8)$$

или, переходя согласно (1.6) к средним величинам:

$$\bar{v}_{\theta} = -\frac{h^2}{12\mu R} \frac{\partial p}{\partial \theta} + \frac{1}{2} v_{\theta}^{\circ}, \quad \bar{v}_{\varphi} = -\frac{h^2}{12\mu R \sin \theta} \frac{\partial p}{\partial \varphi} + \frac{1}{2} v_{\varphi}^{\circ} \quad (1.9)$$

Подставляя эти выражения осредненных скоростей в уравнение (1.7), для определения давления получим уравнение:

$$\begin{aligned} &\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \left(h^3 \frac{\partial p}{\partial \theta} \sin \theta \right) + h^3 \frac{\partial^2 p}{\partial \varphi^2} = \\ &= 6\mu R \left[\frac{\partial}{\partial \theta} (h v_{\theta}^{\circ} \sin \theta) + h \frac{\partial v_{\varphi}^{\circ}}{\partial \varphi} \right] \sin \theta - 12\mu R^2 v_r^{\circ} \sin^2 \theta \end{aligned} \quad (1.10)$$

Для вычисления величин v_r° , v_{θ}° , v_{φ}° заметим, что

$$\mathbf{v}^{\circ} = \mathbf{v}_0 + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}^{\circ} \quad (1.11)$$

где вектор \mathbf{v}_0 представляет общий для всех точек сферы вектор скорости поступательного движения, вектор $\boldsymbol{\omega}$ — угловую скорость вращения сферы и \mathbf{r}° — вектор-радиус точки M° на поверхности сферы, проекции которого на оси сферических координат r , θ и φ (фиг. 1) будут

$$r_r^{\circ} = R, \quad r_{\theta}^{\circ} = r_{\varphi}^{\circ} = 0 \quad (1.12)$$

Зададим вектор \mathbf{v}_0 (фиг. 2) его величиной v_0 , углом α с осью Oz и углом β его проекции на плоскость xOy с осью Ox ; аналогично зададим вектор $\boldsymbol{\omega}$ (на фиг. 1 векторы \mathbf{v}_0 и $\boldsymbol{\omega}$ не показаны) его величиной ω и углами γ и δ . Будем иметь по (1.11) и (1.12)

$$v_r^{\circ} = v_{0r}, \quad v_{\theta}^{\circ} = v_{0\theta} + R\omega_{\varphi}, \quad v_{\varphi}^{\circ} = v_{0\varphi} - R\omega_{\theta} \quad (1.13)$$

Легко заметить, что (фиг. 1, а)

$$\begin{aligned} v_{0r} &= v_0 [\cos \alpha \cos \theta + \sin \alpha \sin \theta \cos(\varphi - \beta)] \\ v_{0\theta} &= v_0 \cos(\mathbf{v}_0, OM_1^{\circ}) = v_0 [-\cos \alpha \sin \theta + \sin \alpha \cos \theta \cos(\varphi - \beta)] \\ v_{0\varphi} &= v_0 \cos(\mathbf{v}_0, ON_1) = -v_0 \sin \alpha \sin(\varphi - \beta) \end{aligned} \quad (1.14)$$

Точно так же найдем

$$\begin{aligned} \omega_{\theta} &= \omega \cos(\boldsymbol{\omega}, OM_1^{\circ}) = \omega [-\cos \gamma \sin \theta + \sin \gamma \cos \theta \cos(\varphi - \delta)] \\ \omega_{\varphi} &= \omega \cos(\boldsymbol{\omega}, ON_1) = -\omega \sin \gamma \sin(\varphi - \delta) \end{aligned} \quad (1.15)$$

Таким образом, будем иметь

$$\begin{aligned} v_r^{\circ} &= v_0 [\cos \alpha \cos \theta + \sin \alpha \sin \theta \cos(\varphi - \beta)] \\ v_{\theta}^{\circ} &= v_0 [-\cos \alpha \sin \theta + \sin \alpha \cos \theta \cos(\varphi - \beta)] - \omega R \sin \gamma \sin(\varphi - \delta) \\ v_{\varphi}^{\circ} &= -v_0 \sin \alpha \sin(\varphi - \beta) + \omega R [\cos \gamma \sin \theta - \sin \gamma \cos \theta \cos(\varphi - \delta)] \end{aligned} \quad (1.16)$$

Прежде чем подставить эти значения скоростей в правую часть уравнения (1.10), обратим внимание на то, что, наряду с членами порядка $\mu v_0 R^2$, каким является, например, последнее слагаемое, будут существовать и члены порядка $\mu v_0 h R$, относящиеся к предыдущим, как h к R , т. е. имеющие сравнительный порядок ε/R . Эти члены получатся,

если во втором и третьем равенствах (1.16) при подстановке в правую часть (1.10) сохранять слагаемые, содержащие v_0 . Опуская эти слагаемые, приведем уравнение (1.10) к виду

$$\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \left(h^3 \frac{\partial p}{\partial \theta} \sin \theta \right) + h^3 \frac{\partial^2 p}{\partial \varphi^2} = 6\mu R^2 \omega e \sin \gamma \sin^3 \theta \sin(\varphi - \delta) - 12\mu v_0 R^2 \sin^2 \theta [\cos \alpha \cos \theta + \sin \alpha \sin \theta \cos(\varphi - \beta)] \quad (1.17)$$

§ 2. Решение основного уравнения: определение давления. Чтобы разыскать решение уравнения (1.17), удовлетворяющее условию конечности давления, а также связанных с давлением по (1.9) величин осредненных скоростей во всей области течения, представим искомое решение в форме

$$p(\theta, \varphi) = \Theta_0(\theta) + \Theta_1(\theta) \cos(\varphi - \beta) + \Theta_2(\theta) \sin(\varphi - \delta) \quad (2.1)$$

Тогда функции Θ_0 , Θ_1 , Θ_2 угла θ должны удовлетворять системе обыкновенных линейных дифференциальных уравнений:

$$\begin{aligned} \sin \theta \frac{d}{d\theta} \left(h^3 \sin \theta \frac{d\Theta_0}{d\theta} \right) &= -12\mu v_0 R^2 \cos \alpha \sin^2 \theta \cos \theta \\ \sin \theta \frac{d}{d\theta} \left(h^3 \sin \theta \frac{d\Theta_1}{d\theta} \right) - h^3 \Theta_1 &= -12\mu v_0 R^2 \sin \alpha \sin^3 \theta \\ \sin \theta \frac{d}{d\theta} \left(h^3 \sin \theta \frac{d\Theta_2}{d\theta} \right) - h^3 \Theta_2 &= 6\mu R^2 \omega e \sin \gamma \sin^3 \theta \end{aligned} \quad (2.2)$$

Граничные условия для последних двух уравнений второго порядка айдем, заметив, что из условия конечности величины v_φ , определяемой по второму равенству системы (1.9), и согласно принятой форме решения (2.1) сразу следует

$$\Theta_1 = 0 \quad \text{при } \theta = 0 \text{ и } \theta = \pi, \quad \Theta_2 = 0 \quad \text{при } \theta = 0 \text{ и } \theta = \pi \quad (2.3)$$

Сокращая первое уравнение (2.2) на $\sin \theta$ и интегрируя один раз, получим

$$h^3 \frac{d\Theta_0}{d\theta} = -6\mu R^2 v_0 \cos \alpha \sin \theta + \frac{C_1}{\sin \theta}$$

Из условия конечности величины $\partial p / \partial \theta$ следует конечность $d\Theta_0 / d\theta$, что приводит к обращению в нуль постоянной C_1 . Производя повторное интегрирование, получим

$$\Theta_0(\theta) = -6\mu v_0 R^2 \cos \alpha \int_0^\theta \frac{\sin \theta d\theta}{h^3} \quad (2.4)$$

причем постоянная выбрана так, чтобы выполнялось условие $\Theta_0(0) = 0$. Этим определяется отсчетный уровень давления в замкнутой полости сферического подшипника. Интеграл в правой части (2.4) легко вычисляется; будем иметь

$$\Theta_0(\theta) = -\frac{3\mu v_0 R^2 \cos \alpha}{\varepsilon^3 (1 + \lambda)^2} \frac{(2 + \lambda + \lambda \cos \theta)(1 - \cos \theta)}{(1 + \lambda \cos \theta)^2} \quad (2.5)$$

где введено новое обозначение для существенной в дальнейшем постоянной:

$$\lambda = \frac{e}{\varepsilon}, \quad 0 \leq \lambda < 1 \quad (2.6)$$

Для разыскания функций $\Theta_1(\theta)$ и $\Theta_2(\theta)$ обратимся к последним двум уравнениям системы (2.2) и граничным условиям (2.3). Уравнения отли-

чаются лишь постоянным множителем в правой части; граничные условия для обеих функций одинаковы. Остановимся, например, на решении последнего уравнения и применим для этой цели метод Галеркина.

Удовлетворяя граничным условиям (2.3), будем искать $\Theta_2(\theta)$ в форме суммы двух синусоид:

$$\Theta_2 = A \sin \theta + B \sin 2\theta \quad (2.7)$$

где A и B — подлежащие определению функции параметров задачи.

Следуя методу Галеркина, совершим подстановку выражения $\Theta_2(\theta)$ из (2.7) в последнее уравнение системы (2.2) и приведем результат к виду тригонометрической суммы. Вычислим прежде всего h^3 . Имеем

$$h^3 = (\varepsilon + e \cos \theta)^3 = a_0 + a_1 \cos \theta + a_2 \cos 2\theta + a_3 \cos 3\theta \quad (2.8)$$

где

$$a_0 = \varepsilon^3 + \frac{3}{2} \varepsilon e^2, \quad a_1 = 3\varepsilon^2 e + \frac{3}{4} e^3, \quad a_2 = \frac{3}{2} \varepsilon e^2, \quad a_3 = \frac{1}{4} e^3 \quad (2.9)$$

Составляя $d\Theta_2/d\theta = A \cos \theta + 2B \cos 2\theta$ и перемножая с тригонометрической суммой (2.8), получим

$$\begin{aligned} h^3 \sin \theta \frac{d\Theta_2}{d\theta} &= (a_0 + a_1 \cos \theta + a_2 \cos 2\theta + a_3 \cos 3\theta) \left(-B \sin \theta + \frac{1}{2} A \sin 2\theta + \right. \\ &+ B \sin 3\theta \left. \right) = \left[\frac{1}{4} (a_1 - a_3) A + (a_2 - a_0) B \right] \sin \theta + \frac{1}{2} (a_0 A + a_3 B) \sin 2\theta + \\ &+ \left[\frac{1}{4} a_1 A + (a_0 - \frac{1}{2} a_2) B \right] \sin 3\theta + \left[\frac{1}{4} a_2 A + \frac{1}{2} (a_1 - a_3) B \right] \sin 4\theta + \\ &+ \left(\frac{1}{4} a_3 A + \frac{1}{2} a_2 B \right) \sin 5\theta + \frac{1}{2} a_3 B \sin 6\theta \end{aligned}$$

Аналогично подсчитываются произведения

$$\begin{aligned} h^3 \Theta_2 &= \left[(a_0 - \frac{1}{2} a_2) A + \frac{1}{2} (a_1 - a_3) B \right] \sin \theta + \\ &+ \left[\frac{1}{2} (a_1 - a_3) A + a_0 B \right] \sin 2\theta + \frac{1}{2} (a_2 A + a_1 B) \sin 3\theta + \\ &+ \frac{1}{2} (a_3 A + a_2 B) \sin 4\theta + \frac{1}{2} a_3 B \sin 5\theta \end{aligned}$$

и правая часть третьего уравнения системы (2.2), равная

$$6\mu R^2 \omega e \sin \gamma \sin^3 \theta = \frac{9}{2} \mu R^2 \omega e \sin \gamma \sin \theta - \frac{3}{2} \mu R^2 \omega e \sin \gamma \sin 3\theta$$

Подставляя эти выражения в левую часть последнего уравнения системы (2.2), получим

$$C_1 \sin \theta + C_2 \sin 2\theta + C_3 \sin 3\theta + \dots + C_7 \sin 7\theta \quad (2.10)$$

Замечая, что согласно методу Галеркина для определения величин A и B надлежит составить два уравнения, получаемые из (2.10) последовательным умножением на $\sin \theta$ и $\sin 2\theta$, интегрированием по θ от нуля до π и приравниванием нулю, выпишем только те два коэффициента C_1 и C_2 , которые при этом сохраняются:

$$\begin{aligned} C_1 &= \frac{1}{2} (a_2 - 3a_0) A - \frac{1}{2} a_1 B - \frac{9}{2} \mu R^2 \omega e \sin \gamma \\ C_2 &= \frac{3}{8} (a_3 - 2a_1) A + \left(\frac{5}{4} a_2 - 3a_0 \right) B \end{aligned} \quad (2.11)$$

Приравнивая их нулю, получим два уравнения метода Галеркина:

$$(a_2 - 3a_0)A - a_1B = 9\mu R^2\omega e \sin \gamma, \quad (a_3 - 2a_1)A + \frac{8}{3}\left(\frac{5}{4}a_2 - 3a_0\right)B = 0 \quad (2.12)$$

Используя значения a_i , приведенные в (2.9), получим окончательно следующую систему уравнений для определения A и B :

$$\begin{aligned} \varepsilon(\varepsilon^2 + e^2)A + e\left(\varepsilon^2 + \frac{1}{4}e^2\right)B &= -3\mu R^2\omega e \sin \gamma \\ \frac{3}{4}e\left(\varepsilon^2 + \frac{5}{24}e^2\right)A + \varepsilon\left(\varepsilon^2 + \frac{7}{8}e^2\right)B &= 0 \end{aligned} \quad (2.13)$$

Решение ее имеет вид:

$$A = -3\mu R^2\omega \sin \gamma \frac{\varepsilon e (\varepsilon^2 + 7/8 e^2)}{\varepsilon^2 (\varepsilon^2 + e^2) (\varepsilon^2 + 7/8 e^2) - 3/4 e^2 (\varepsilon^2 + 1/4 e^2) (\varepsilon^2 + 5/24 e^2)} \quad (2.14)$$

$$B = 3\mu R^2\omega \sin \gamma \frac{3/4 e^2 (\varepsilon^2 + 5/24 e^2)}{\varepsilon^2 (\varepsilon^2 + e^2) (\varepsilon^2 + 7/8 e^2) - 3/4 e^2 (\varepsilon^2 + 1/4 e^2) (\varepsilon^2 + 5/24 e^2)}$$

и может быть еще переписано так ($\lambda = e/\varepsilon$):

$$A = -\frac{3\mu R^2\omega e \sin \gamma}{\varepsilon^3} x_1(\lambda), \quad B = \frac{3\mu R^2\omega e \sin \gamma}{\varepsilon^3} x_2(\lambda) \quad (2.15)$$

где

$$\begin{aligned} x_1(\lambda) &= \frac{1 + 7/8 \lambda^2}{(1 + \lambda^2)(1 + 7/8 \lambda^2) - 3/4 \lambda^2 (1 + 1/4 \lambda^2)(1 + 5/24 \lambda^2)} \\ x_2(\lambda) &= \frac{3/4 \lambda (1 + 5/24 \lambda^2)}{(1 + \lambda^2)(1 + 7/8 \lambda^2) - 3/4 \lambda^2 (1 + 1/4 \lambda^2)(1 + 5/24 \lambda^2)} \end{aligned} \quad (2.16)$$

Таким образом, имеем

$$\Theta_2(\theta) = -\frac{3\mu R^2\omega e \sin \gamma}{\varepsilon^3} [x_1(\lambda) \sin \theta - x_2(\lambda) \sin 2\theta] \quad (2.17)$$

Повторяя дословно те же вычисления, получим

$$\Theta_1(\theta) = \frac{6\mu R^2 v_0 \sin \alpha}{\varepsilon^3} [x_1(\lambda) \sin \theta - x_2(\lambda) \sin 2\theta] \quad (2.18)$$

Совокупность равенств (2.1), (2.5), (2.17) и (2.18) представляет искомое выражение для распределения давления по поверхности сферы.

§ 3. Главный вектор реакций жидкости на внутреннюю сферу. При вычислении главного вектора F реакций жидкости на внутреннюю сферу можно пренебречь вязкими нормальными и касательными компонентами, имеющими порядок $\mu R^2 v_0 / \varepsilon$ и $\mu R^2 v_\theta / \varepsilon$, по сравнению с компонентами давлений, имеющими порядок $\mu R^3 v_\theta / \varepsilon^2$. Таким образом, будем иметь

$$F = -\int_{\sigma} p n d\sigma = -R^2 \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\pi} p n \sin \theta d\theta \quad (3.1)$$

Отсюда следует, что

$$\begin{aligned} F_x &= -R^2 \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\pi} p \sin \theta \cos(MOX) d\theta = -R^2 \int_0^{2\pi} \cos \varphi d\varphi \int_0^{\pi} p \sin^2 \theta d\theta \\ F_y &= -R^2 \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\pi} p \sin \theta \cos(MOY) d\theta = -R^2 \int_0^{2\pi} \sin \varphi d\varphi \int_0^{\pi} p \sin^2 \theta d\theta \\ F_z &= -R^2 \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\pi} p \sin \theta \cos(MOZ) d\theta = -R^2 \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\pi} p \sin \theta \cos \theta d\theta \end{aligned}$$

Подставляя сюда выражение p из (2.1) и интегрируя по φ , получим

$$\begin{aligned}
 F_x &= -\pi R^2 \cos \beta \int_0^\pi \Theta_1(\theta) \sin^2 \theta d\theta + \pi R^2 \sin \delta \int_0^\pi \Theta_2(\theta) \sin^2 \theta d\theta \\
 F_y &= -\pi R^2 \sin \beta \int_0^\pi \Theta_1(\theta) \sin^2 \theta d\theta - \pi R^2 \cos \delta \int_0^\pi \Theta_2(\theta) \sin^2 \theta d\theta \\
 F_z &= -\pi R^2 \int_0^\pi \Theta_0(\theta) \sin 2\theta d\theta
 \end{aligned} \tag{3.2}$$

Замечая, что согласно (2.18), (2.17) и (2.5)

$$\begin{aligned}
 \int_0^\pi \Theta_1 \sin^2 \theta d\theta &= \frac{6\mu R^2 v_0 \sin \alpha}{\varepsilon^3} \left[\kappa_1(\lambda) \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta - \kappa_2(\lambda) \int_0^\pi \sin^2 \theta \sin 2\theta d\theta \right] = \\
 &= \frac{8\mu R^2 v_0 \sin \alpha}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) \\
 \int_0^\pi \Theta_2 \sin^2 \theta d\theta &= -\frac{3\mu R^2 \omega \varepsilon \sin \gamma}{\varepsilon^3} \left[\kappa_1(\lambda) \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta - \kappa_2(\lambda) \int_0^\pi \sin^2 \theta \sin 2\theta d\theta \right] = \\
 &= -\frac{4\mu R^2 \omega \varepsilon \sin \gamma}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) \\
 \int_0^\pi \Theta_0 \sin 2\theta d\theta &= -\frac{6\mu R^2 v_0 \cos \alpha}{\varepsilon^2 (1+\lambda)^2} \int_0^\pi \frac{(2+\lambda+\lambda \cos \theta)(1-\cos \theta)}{(1+\lambda \cos \theta)^2} \sin \theta \cos \theta d\theta = \\
 &= \frac{8\mu R^2 v_0 \cos \alpha}{\varepsilon^3} \kappa_3(\lambda)
 \end{aligned}$$

В последней формуле положено

$$\kappa_3(\lambda) = \frac{3}{4\lambda^3} \left(\frac{2\lambda}{1-\lambda^2} - \ln \frac{1+\lambda}{1-\lambda} \right) \tag{3.3}$$

Возвращаясь к формулам (3.2) и подставляя в них полученные значения интегралов, найдем величины проекций главного вектора \mathbf{F} :

$$\begin{aligned}
 F_x &= -\frac{8\pi\mu R^4 v_0 \sin \alpha \cos \beta}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) - \frac{4\pi\mu R^4 \omega \varepsilon \sin \gamma \sin \delta}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) \\
 F_y &= -\frac{8\pi\mu R^4 v_0 \sin \alpha \sin \beta}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) + \frac{4\pi\mu R^4 \omega \varepsilon \sin \gamma \cos \delta}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) \\
 F_z &= -\frac{8\pi\mu R^4 v_0 \cos \alpha}{\varepsilon^3} \kappa_3(\lambda)
 \end{aligned} \tag{3.4}$$

Дадим векторную формулу \mathbf{F} , не зависящую от выбора осей координат. С этой целью введем в рассмотрение вектор смещения центра O внутренней сферы по отношению к центру O' внешней сферы $\mathbf{e} = \vec{OO}'$.

Переписывая F_z в тождественной форме

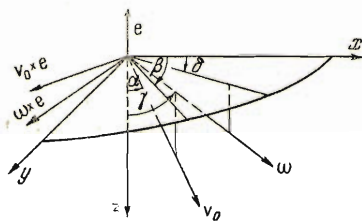
$$F_z = -\frac{8\pi\mu R^4 v_0 \cos \alpha}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) = \frac{8\pi\mu R^4 v_0 \cos \alpha}{\varepsilon^3} [\kappa_3(\lambda) - \kappa_1(\lambda)]$$

можем заменить совокупность равенств (3.4) одним векторным

$$\mathbf{F} = -\frac{8\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) \mathbf{v}_0 - \frac{8\pi\mu R^4}{\varepsilon^5} \frac{\kappa_1(\lambda) - \kappa_3(\lambda)}{\lambda^2} (\mathbf{v}_0 \cdot \mathbf{e}) \mathbf{e} + \frac{4\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e} \tag{3.5}$$

Фиг. 2 поясняет взаимное расположение векторов \mathbf{v}_0 , $\boldsymbol{\omega}$ и \mathbf{e} , причем последний вектор показан приложенным в точке O .

Первые два слагаемых в правой части (3.5) представляют силу сопротивления поступательному движению сферы, последнее слагаемое — силу реакции жидкости, соответствующую вращательному движению сферы.



Фиг. 2

При концентрическом расположении сфер ($e = 0$, $\lambda = 0$), как легко заключить по первому из равенств (2.16), реакция жидкости определится простой формулой

$$\mathbf{F} = -\frac{8\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \mathbf{v}_0 \quad (3.6)$$

Установим еще выражение для \mathbf{F} при малых по сравнению с шириной полости ε смещениях e центра сферы. Замечая, что при малых e или λ

$$x_1(\lambda) = 1 - \frac{1}{4}\lambda^2 + \dots, \quad x_3(\lambda) = 1 + \frac{6}{5}\lambda^2 + \dots \quad (3.7)$$

найдем, сохраняя малые первого порядка:

$$\mathbf{F} = -\frac{8\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \mathbf{v}_0 + \frac{4\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e} \quad (3.8)$$

Точно так же, сохраняя малые второго порядка, будем иметь

$$\mathbf{F} = -\frac{8\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \left(1 - \frac{1}{4}\lambda^2\right) \mathbf{v}_0 + \frac{58}{5} \frac{\pi\mu R^4}{\varepsilon^5} (\mathbf{v}_0 \cdot \mathbf{e}) \mathbf{e} + \frac{4\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e} \quad (3.9)$$

§ 4. Главный момент реакций жидкости. Для составления главного момента реакций жидкости определим прежде всего касательные напряжения $\tau_{r\theta}$, $\tau_{r\varphi}$, связанные с величинами касательных сил dF^θ и dF^φ формулами

$$dF^\theta = \tau_{r\theta} R^2 \sin \theta d\theta d\varphi, \quad dF^\varphi = \tau_{r\varphi} R^2 \sin \theta d\theta d\varphi \quad (4.1)$$

Имеем

$$\tau_{r\theta} = \mu \left(\frac{\partial v_\theta}{\partial \zeta} - \frac{v_\theta}{R} \right)_{\zeta=0}, \quad \tau_{r\varphi} = \mu \left(\frac{\partial v_\varphi}{\partial \zeta} - \frac{v_\varphi}{R} \right)_{\zeta=0}$$

или, замечая, что слагаемые v_θ/R и v_φ/R малы по сравнению с первыми слагаемыми, имеющими порядок v_θ/ε , v_φ/ε :

$$\tau_{r\theta} = \mu \left(\frac{\partial v_\theta}{\partial \zeta} \right)_{\zeta=0}, \quad \tau_{r\varphi} = \mu \left(\frac{\partial v_\varphi}{\partial \zeta} \right)_{\zeta=0} \quad (4.2)$$

Подставляя сюда значения v_θ и v_φ по (1.8), получим

$$\tau_{r\theta} = -\frac{h}{2R} \frac{\partial p}{\partial \theta} - \frac{\mu v_\theta^\circ}{h}, \quad \tau_{r\varphi} = -\frac{h}{2R \sin \theta} \frac{\partial p}{\partial \varphi} - \frac{\mu v_\varphi^\circ}{h} \quad (4.3)$$

или, используя выражения (1.16), (2.1) и опуская слагаемые, величини-

на которых относится к остальным членам как $\varepsilon : R$:

$$\begin{aligned} \tau_{r\theta} &= -\frac{h}{2R} [\Theta_0'(\theta) + \Theta_1'(\theta) \cos(\varphi - \beta) + \Theta_2'(\theta) \sin(\varphi - \delta)] + \\ &\quad + \frac{\mu\omega R}{h} \sin \gamma \sin(\varphi - \delta) \\ \tau_{r\varphi} &= \frac{h}{2R \sin \theta} [\Theta_1(\theta) \sin(\varphi - \beta) - \Theta_2(\theta) \cos(\varphi - \delta)] - \frac{\mu\omega R}{h} [\cos \gamma \sin \theta - \\ &\quad - \sin \gamma \cos \theta \cos(\varphi - \delta)] \end{aligned} \quad (4.4)$$

Элементарные моменты dL_x, dL_y, dL_z касательных сил трения относительно декартовых осей координат определим как суммы моментов сил dF^θ и dF^φ относительно этих осей. Замечая, что декартовы координаты точки M° будут $R \sin \theta \cos \varphi, R \sin \theta \sin \varphi, R \cos \theta$, а соответствующие проекции сил (фиг. 1), будут

$$\begin{array}{lll} dF^\theta \cos \theta \cos \varphi, & dF^\theta \cos \theta \sin \varphi, & -dF^\theta \sin \theta \\ -dF^\varphi \sin \varphi, & dF^\varphi \cos \varphi, & 0 \end{array}$$

найдем согласно (4.1)

$$\begin{aligned} dL_x &= -R^3 (\tau_{r\theta} \sin \varphi + \tau_{r\varphi} \cos \theta \cos \varphi) \sin \theta d\theta d\varphi \\ dL_y &= R^3 (\tau_{r\theta} \cos \varphi - \tau_{r\varphi} \cos \theta \sin \varphi) \sin \theta d\theta d\varphi \\ dL_z &= R^3 \tau_{r\varphi} \sin^2 \theta d\theta d\varphi \end{aligned} \quad (4.5)$$

Подставляя сюда значения $\tau_{r\theta}, \tau_{r\varphi}$ по (4.4), собирая члены с тригонометрическими функциями угла φ и произведя интегрирование по φ от нуля до 2π , получим

$$\begin{aligned} L_x &= \frac{\pi R^2}{2} \sin \beta \int_0^\pi h(\theta) \Theta_1'(\theta) \sin \theta d\theta + \frac{\pi R^2}{2} \cos \delta \int_0^\pi h(\theta) \Theta_2'(\theta) \sin \theta d\theta + \\ &\quad + \frac{\pi R^2}{2} \sin \beta \int_0^\pi h(\theta) \Theta_1(\theta) \cos \theta d\theta + \frac{\pi R^2}{2} \cos \delta \int_0^\pi h(\theta) \Theta_2(\theta) \cos \theta d\theta - \\ &\quad - \pi \mu R^4 \omega \sin \gamma \cos \delta \int_0^\pi \frac{\sin \theta (1 + \cos^2 \theta)}{h(\theta)} d\theta \end{aligned}$$

Используя значения функций $\Theta_1(\theta)$ и $\Theta_2(\theta)$ по (2.18) и (2.17) и выполняя интегрирование, будем иметь

$$\begin{aligned} L_x &= \frac{4\pi\mu R^4 v_0 e \sin \alpha \sin \beta}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) - \frac{\pi\mu R^4 \omega \sin \gamma \cos \delta}{\varepsilon} \left[2\lambda^2 \kappa_1(\lambda) + \right. \\ &\quad \left. + \left(\frac{1}{\lambda} + \frac{1}{\lambda^3} \right) \ln \frac{1+\lambda}{1-\lambda} - \frac{2}{\lambda^2} \right] \end{aligned} \quad (4.6)$$

Перепишем еще L_x в такой форме:

$$L_x = \frac{4\pi\mu R^4 v_0 e \sin \alpha \sin \beta}{\varepsilon^3} \kappa_1(\lambda) - \frac{8\pi\mu R^4 \omega \sin \gamma \cos \delta}{3\varepsilon} \Lambda_1(\lambda) \quad (4.7)$$

где

$$\Lambda_1(\lambda) = \frac{3}{4} \left[\lambda^2 \kappa_1(\lambda) + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\lambda} + \frac{1}{\lambda^3} \right) \ln \frac{1+\lambda}{1-\lambda} - \frac{1}{\lambda^2} \right] \quad (4.8)$$

при малых λ будет представляться разложением

$$\Lambda_1(\lambda) = 1 + \frac{23}{20} \lambda^2 + \dots \quad (4.9)$$

Аналогичные расчеты определяют L_y и L_z . Опуская выкладки, напишем результаты:

$$L_y = -\frac{4\pi\mu R^4 v_0 e \sin \alpha \cos \beta}{\varepsilon^3} \chi_1(\lambda) - \frac{8\pi\mu R^4 \omega \sin \gamma \sin \delta}{3\varepsilon} \Lambda_1(\lambda) \quad (4.10)$$

$$L_z = -\frac{8\pi\mu R^4 \omega \cos \gamma}{3\varepsilon} \Lambda_2(\lambda) \quad (4.11)$$

где

$$\Lambda_2(\lambda) = \frac{3}{2} \left[\frac{1}{\lambda^2} + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\lambda} - \frac{1}{\lambda^3} \right) \ln \frac{1+\lambda}{1-\lambda} \right] \quad (4.12)$$

причем при малых λ имеет место разложение

$$\Lambda_2(\lambda) = 1 + \frac{1}{2}\lambda^2 + \dots \quad (4.13)$$

Соединяя, как ранее, выражения (4.7), (4.10), (4.11) моментов относительно осей в одно векторное, получим следующую формулу главного момента реакций жидкости:

$$\mathbf{L} = -\frac{8\pi\mu R^4}{3\varepsilon} \Lambda_1(\lambda) \boldsymbol{\omega} + \frac{8\pi\mu R^4 (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{e})}{3\varepsilon^3} \frac{\Lambda_1(\lambda) - \Lambda_2(\lambda)}{\lambda^2} \mathbf{e} - \frac{4\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \chi_1(\lambda) \mathbf{v}_0 \times \mathbf{e} \quad (4.14)$$

При отсутствии смещения центра O внутренней сферы относительно центра O' внешней сферы ($e = 0$, $\lambda = 0$) получим известную формулу момента сопротивления:

$$\mathbf{L} = -\frac{8\pi\mu R^4}{3\varepsilon} \boldsymbol{\omega} \quad (4.15)$$

Считая λ малой величиной и сохраняя первую степень λ или e , получим

$$\mathbf{L} = -\frac{8\pi\mu R^4}{3\varepsilon} \boldsymbol{\omega} - \frac{4\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \mathbf{v}_0 \times \mathbf{e} \quad (4.16)$$

Сохраняя величины порядка λ^2 , будем иметь

$$\mathbf{L} = -\frac{8\pi\mu R^4}{3\varepsilon} (1 + \lambda^2) \boldsymbol{\omega} + \frac{4\pi\mu R^4}{3\varepsilon^3} (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{e}) \mathbf{e} - \frac{4\pi\mu R^4}{\varepsilon^3} \mathbf{v}_0 \times \mathbf{e} \quad (4.17)$$

Полученные в настоящей статье формулы зависимости главного вектора и главного момента от смещения центра шара, скорости поступательного движения и угловой скорости вращения шара позволяют поставить вопрос о равновесии шара или установившемся его движении. Учет инерционных эффектов, связанных с нестационарностью движения, представляет большие трудности и требует особого исследования.

Поступила 28 V 1955

ЛИТЕРАТУРА

1. W a n n i e r G. H. A Contribution to the Hydrodynamics of Lubrication. Quarterly of Applied Mathematics. 1950. April. Vol. VIII, n° 1, pp. 1—32