

НЕУСТАНОВИВШЕЕСЯ ДВИЖЕНИЕ ТВЕРДОГО ТЕЛА В УСКОРЕННОМ ПОТОКЕ БЕЗГРАНИЧНОЙ ЖИДКОСТИ

М. Д. Хаскинд

(Одесса)

При решении ряда практических задач требуется учитывать гидродинамические силы, действующие на твердое тело при его неустановившемся движении в ускоренных потоках. К таким задачам относятся: движение тяжелых частиц в ускоренных русловых потоках, некоторые задачи о качке судна и другие.

Частный случай обтекания неподвижного тела ускоренным потоком изучен Тейлором [1] и результаты этого исследования воспроизведены в книге Ламба [2].

Ниже производится исследование в более общем случае и определяются гидродинамические силы, действующие на твердое тело при его неустановившемся движении в ускоренном поступательном потоке безграничной жидкости.

Полученные здесь данные представляют собой дополнение и также обобщение результатов хорошо разработанной теории неустановившегося движения твердого тела в жидкости, покоящейся на бесконечности [2-5].

Пусть $V_e(t)$ — вектор скорости набегающего потока, $V(t)$ и $\Omega(t)$ — векторы поступательной и угловой скорости тела. Положим далее, что жидкость несжимаемая и идеальная, и что ее движение является безвихревым, тогда для определения потенциала скоростей $\Phi(x, y, z, t)$ имеем условия:

$$\frac{\partial \Phi}{\partial n} = \mathbf{n} \cdot \mathbf{V} + (\mathbf{r} \times \mathbf{n}) \cdot \boldsymbol{\Omega} \text{ на поверхности } S, \\ (\nabla \Phi)_{\infty} = \mathbf{V}_e, \quad \Delta \Phi = 0 \quad (1)$$

где $\mathbf{r} = x\mathbf{i} + y\mathbf{j} + z\mathbf{k}$ радиус-вектор точки поверхности; $\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k}$ — единичные векторы осей координат, \mathbf{n} — единичный вектор внешней нормали к поверхности тела S .

Введем в рассмотрение потенциал скоростей φ относительного движения жидкости:

$$\varphi = \Phi - \mathbf{V}_e \cdot \mathbf{r} \quad (2)$$

Функция φ удовлетворяет условиям

$$\frac{\partial \varphi}{\partial n} = \mathbf{n} \cdot (\mathbf{V} - \mathbf{V}_e) + (\mathbf{r} \times \mathbf{n}) \cdot \boldsymbol{\Omega} \text{ на } S, \quad (\nabla \varphi)_{\infty} = 0, \quad \Delta \varphi = 0 \quad (3)$$

Ввиду линейности условий потенциал скоростей φ можно представить в форме

$$\varphi = (\mathbf{V} - \mathbf{V}_e) \cdot \boldsymbol{\Phi}_1 + \boldsymbol{\Omega} \cdot \boldsymbol{\Phi}_2 \quad (4)$$

Функции

$$\boldsymbol{\Phi}_1 = \varphi_1 \mathbf{i} + \varphi_2 \mathbf{j} + \varphi_3 \mathbf{k}, \quad \boldsymbol{\Phi}_2 = \varphi_4 \mathbf{i} + \varphi_5 \mathbf{j} + \varphi_6 \mathbf{k} \quad (5)$$

определяются из условий

$$\frac{\partial \boldsymbol{\Phi}_1}{\partial n} = \mathbf{n} \text{ на } S, \quad (\nabla \boldsymbol{\Phi}_1)_{\infty} = 0, \quad \Delta \boldsymbol{\Phi}_1 = 0 \\ \frac{\partial \boldsymbol{\Phi}_2}{\partial n} = \mathbf{r} \times \mathbf{n} \text{ на } S, \quad (\nabla \boldsymbol{\Phi}_2)_{\infty} = 0, \quad \Delta \boldsymbol{\Phi}_2 = 0 \quad (6)$$

Функции φ_i ($i = 1, \dots, 6$) являются потенциалами скоростей при движении тела с единичными составляющими скоростей в жидкости, покоящейся на бесконечности. В системе координат, неизменно связанной с телом, эти функции зависят только от x, y, z , т. е. полностью определяются геометрическими свойствами дви-

жущегося тела. Известно, что если тело движется в покоящейся на бесконечности жидкости, то гидродинамические силы определяются из формул

$$\mathbf{F} = - \frac{d\mathbf{K}}{dt}, \quad \mathbf{M} = - \frac{d\mathbf{L}}{dt} \quad (7)$$

где \mathbf{K} и \mathbf{L} — главный вектор и главный момент импульсивных давлений (ρ — плотность жидкости)

$$\mathbf{K} = - \rho \iint_S \varphi \mathbf{n} dS, \quad \mathbf{L} = - \rho \iint_S \varphi (\mathbf{r} \times \mathbf{n}) dS \quad (8)$$

При помощи обозначений

$$V_x - V_{ex} = u_1, \quad V_y - V_{ey} = u_2, \quad V_z - V_{ez} = u_3, \quad \Omega_x = u_4, \quad \Omega_y = u_5, \quad \Omega_z = u_6 \quad (9)$$

$$K_x = B_1, \quad K_y = B_2, \quad K_z = B_3, \quad L_x = B_4, \quad L_y = B_5, \quad L_z = B_6$$

векторные формулы (8) можно представить в следующей скалярной форме

$$B_i = - \rho \iint_S \varphi \frac{\partial \varphi_i}{\partial n} dS = \sum_{m=1}^6 \mu_{mi} u_m \quad (i=1, \dots, 6) \quad (10)$$

где $\mu_{im} = \mu_{mi}$ коэффициенты присоединенных масс

$$\mu_{im} = - \rho \iint_S \varphi_i \frac{\partial \varphi_m}{\partial n} dS \quad (11)$$

Известно также, что потенциал скоростей φ в окрестности бесконечно удаленной точки имеет вид

$$\varphi = \frac{e_1 x + e_2 y + e_3 z}{r^3} + Q \left(\frac{1}{r^5} \right) \quad (12)$$

где вектор $\mathbf{e} = e_1 \mathbf{i} + e_2 \mathbf{j} + e_3 \mathbf{k}$ связан с вектором \mathbf{K} соотношением [6]

$$\mathbf{K} = - \rho D \mathbf{u}_c - 4\pi \rho \mathbf{e} \quad (13)$$

Здесь D — объем тела и \mathbf{u}_c — скорость центра величины этого объема.

В общем же случае неустановившегося движения тела в ускоренном потоке вычисление гидродинамических сил проведем, исходя из обычных формул

$$\mathbf{F} = - \iint_S p \mathbf{n} dS, \quad \mathbf{M} = - \iint_S p (\mathbf{r} \times \mathbf{n}) dS \quad (14)$$

в которых давление p определяется из интеграла Лагранжа

$$p - p_0 = - \rho \frac{\partial \Phi}{\partial t} - \frac{1}{2} \rho |\nabla \Phi|^2 \quad (15)$$

Для удобства вычисления воспользуемся теоремой об изменении количества движения. Пусть Σ есть неподвижная поверхность, охватывающая поверхность S . Количество движения жидкости в объеме τ , заключенном между поверхностями S и Σ , определяется формулой

$$\mathbf{Q} = \rho \iiint_{\tau} \nabla \Phi d\tau$$

которую на основании теоремы Остроградского можно преобразовать к виду

$$\mathbf{Q} = \rho \iint_{\Sigma} \Phi \mathbf{n} dS - \rho \iint_S \Phi \mathbf{n} dS \quad (16)$$

Изменение за время dt количества движения частиц жидкости, заключенных в момент времени t между поверхностями S и Σ , равно импульсу сил давления, действующих на поверхности S и Σ за промежуток времени dt . Пусть \mathbf{F}' — главный вектор сил давления, приложенных к поверхности Σ , тогда импульс сил давления, приложенных к поверхностям S и Σ за время dt определяется выражением $(\mathbf{F}' - \mathbf{F}) dt$. Чтобы подсчитать изменение количества движения частиц жидкости, заклю-

ченных в момент времени t между поверхностями S и Σ , нужно учесть, что за время dt часть частиц выйдет через поверхность Σ , а другие войдут через поверхность Σ внутрь объема τ . Следовательно

$$dQ = d \iint_{\Sigma} \rho \Phi n dS - d \iint_S \rho \Phi n dS + \iint_{\Sigma} \rho \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} dS dt$$

Приравнивая это выражение импульсу сил $(F' - F) dt$, получим

$$F' - F = \frac{d}{dt} \iint_{\Sigma} \rho \Phi n dS - \frac{d}{dt} \iint_S \rho \Phi n dS + \iint_{\Sigma} \rho \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} dS$$

Вследствие неподвижности поверхности Σ имеем

$$\frac{d}{dt} \iint_{\Sigma} \Phi n dS = \iint_{\Sigma} \frac{\partial \Phi}{\partial t} n dS$$

Кроме того,

$$F' = - \iint_{\Sigma} p n dS = \rho \iint_{\Sigma} \frac{\partial \Phi}{\partial t} n dS + \frac{1}{2} \rho \iint_{\Sigma} |\nabla \Phi|^2 n dR$$

Поэтому будем иметь

$$F = \frac{d}{dt} \iint_S \rho \Phi n dS + \iint_{\Sigma} \rho \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 n - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) dS \quad (17)$$

Аналогичное выражение получаем для вычисления гидродинамического момента

$$M = \frac{d}{dt} \iint_S \rho \Phi (\mathbf{r} \times \mathbf{n}) dS + \iint_{\Sigma} \rho \left[\mathbf{r} \times \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 \mathbf{n} - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) \right] dS \quad (18)$$

При помощи теоремы Остроградского легко установить, что

$$\iint_S \rho (\mathbf{V}_e \cdot \mathbf{r}) \mathbf{n} dS = \rho D \mathbf{V}_e, \quad \iint_S \rho (\mathbf{V}_e \cdot \mathbf{r}) (\mathbf{r} \times \mathbf{n}) dS = \rho D (\mathbf{r}_c \times \mathbf{V}_e) \quad (19)$$

где \mathbf{r}_c — радиус-вектор центра величины объема D .

Подставим выражение (2) в первые интегральные слагаемые формул (17) и (18) и примем во внимание (8) и (19). В результате получим

$$F = - \frac{d\mathbf{K}}{dt} + \rho D \frac{d\mathbf{V}_e}{dt} + \rho \iint_{\Sigma} \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 \mathbf{n} - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) dS \quad (20)$$

$$M = - \frac{d\mathbf{L}}{dt} + \rho D \left(\mathbf{r}_c \times \frac{d\mathbf{V}_e}{dt} \right) + \rho D (\mathbf{u}_c \times \mathbf{V}_e) + \rho \iint_{\Sigma} \left[\mathbf{r} \times \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 \mathbf{n} - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) \right] dS$$

Для вычисления интегральных слагаемых в (20) возьмем в качестве поверхности Σ сферу большого радиуса r . Тогда

$$\nabla \Phi = \nabla \varphi + \mathbf{V}_e, \quad \frac{\partial \Phi}{\partial n} = \frac{\partial \varphi}{\partial r} + \mathbf{V}_e \cdot \mathbf{n} \quad (21)$$

Причем на основании (12) имеем

$$\nabla \varphi = \frac{\mathbf{e}}{r^3} - 3 \frac{\mathbf{e} \cdot \mathbf{n}}{r^3} \frac{\mathbf{r}}{r}, \quad \frac{\partial \varphi}{\partial r} = -2 \frac{\mathbf{e} \cdot \mathbf{n}}{r^3} \quad \left(\mathbf{n} = \frac{\mathbf{r}}{r} \right) \quad (22)$$

Следовательно, для интегрального слагаемого в (20) сразу находим

$$\lim_{r \rightarrow \infty} \rho \iint_{\Sigma} \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 \mathbf{n} - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) dS = 0 \quad (23)$$

На сфере векторы \mathbf{r} и \mathbf{n} коллинеарны, поэтому интегральному слагаемому во втором равенстве (20) можно придать вид

$$- \rho \iint_{\Sigma} \mathbf{r} \times \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} dS$$

Воспользовавшись формулами (22) и теоремой Остроградского, найдем

$$\lim_{r \rightarrow \infty} \rho \iint_{\Sigma} \mathbf{r} \times \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 \mathbf{n} - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) dS = - \lim_{r \rightarrow \infty} \frac{\rho}{r^3} \iint_{\Sigma} \mathbf{r} \times [\mathbf{e} (\mathbf{V}_e \cdot \mathbf{n}) - 2 \mathbf{V}_e (\mathbf{e} \cdot \mathbf{n})] dS = - \lim_{r \rightarrow \infty} \left[\frac{\rho}{r^3} 3 (\mathbf{V}_e \times \mathbf{e}) \frac{4}{3} \pi r^3 \right] = - 4\pi \rho (\mathbf{V}_e \times \mathbf{e})$$

Замечая, что $4\pi \rho \mathbf{e} = -\mathbf{K} - \rho D \mathbf{u}_c$ получим следующее значение для предела

$$\lim_{r \rightarrow \infty} \rho \iint_{\Sigma} \mathbf{r} \times \left(\frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 \mathbf{n} - \nabla \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} \right) dS = \mathbf{V}_e \times \mathbf{K} + \rho D (\mathbf{V}_e \times \mathbf{u}_c)$$

Таким образом, для гидродинамических сил и их момента имеем

$$\mathbf{F} = - \frac{d\mathbf{K}}{dt} + \rho D \frac{d\mathbf{V}_e}{dt}, \quad \mathbf{M} = - \frac{d\mathbf{L}}{dt} + \mathbf{V}_e \times \mathbf{K}_1 + \rho D \left(\mathbf{r}_c \times \frac{d\mathbf{V}_e}{dt} \right) \quad (24)$$

Производные $d\mathbf{K}/dt$ и $d\mathbf{L}/dt$ выражаются следующим образом через производные $\partial \mathbf{K}/\partial t$ и $\partial \mathbf{L}/\partial t$, вычисленные относительно системы координат, неизменно связанной с движущимся телом:

$$\frac{d\mathbf{K}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{K}}{\partial t} + \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{K}, \quad \frac{d\mathbf{L}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{L}}{\partial t} + \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{L} + \mathbf{V} \times \mathbf{K} \quad (25)$$

Поэтому в подвижной системе формулы (24) принимают вид

$$\mathbf{F} = - \frac{\partial \mathbf{K}}{\partial t} - \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{K} + \rho D \frac{d\mathbf{V}_e}{dt} \quad (26)$$

$$\mathbf{M} = - \frac{\partial \mathbf{L}}{\partial t} - \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{L} - (\mathbf{V} - \mathbf{V}_e) \times \mathbf{K} + \rho D \left(\mathbf{r}_c \times \frac{d\mathbf{V}_e}{dt} \right) \quad (27)$$

Отметим некоторые частные случаи. Пусть тело неподвижно ($\mathbf{V} = 0, \boldsymbol{\Omega} = 0$) и на него набегают ускоренный поток, тогда из (26) и (27) имеем формулы

$$\mathbf{F} = - \frac{\partial \mathbf{K}}{\partial t} + \rho D \frac{d\mathbf{V}_e}{dt}, \quad \mathbf{M} = - \frac{\partial \mathbf{L}}{\partial t} + \mathbf{V}_e \times \mathbf{K} + \rho D \left(\mathbf{r}_c \times \frac{d\mathbf{V}_e}{dt} \right) \quad (28)$$

в которых

$$K_x = -\mu_{11} V_{ex} - \mu_{21} V_{ey} - \mu_{31} V_{ez}, \quad K_y = -\mu_{12} V_{ex} - \mu_{22} V_{ey} - \mu_{32} V_{ez} \quad \text{и т.д.}$$

Если же тело движется в жидкости, покоящейся на бесконечности ($\mathbf{V}_e = 0$), то вместо (26) и (27) приходим к известным формулам. Наконец, если на движущееся тело набегают равномерный поступательный поток ($\mathbf{V}_e = \text{const}$), то силовое воздействие одинаково в абсолютном и относительном движениях.

Поступила 11 VIII 1955

ЛИТЕРАТУРА

1. Taylor G. J. The Forces on a Body Placed in a Curved or Converging Stream of Fluid. Proc. Roy. Soc. CXX. 260, 1928.
2. Ламб Г. Гидродинамика. Гостехиздат, 1947 г.
3. Седов Л. И. Плоские задачи гидродинамики и аэродинамики. Гостехиздат, 1950 г.
4. Кочин Н. Е., Кибель И. А. и Розе Н. В. Теоретическая гидромеханика. Гостехиздат. 1948 г.
5. Биркгоф ф. Гидродинамика. Изд. иностранной литературы, 1954 г.
6. Седов Л. И. О неустановившемся движении внутри жидкости тела вращения. Труды ЦАГИ, вып. 515, 1940 г.