

ГИДРОДИНАМИЧЕСКИЙ МОМЕНТ, ДЕЙСТВУЮЩИЙ СО СТОРОНЫ
ЛИНЕЙНОГО ПОТЕНЦИАЛЬНОГО ПОТОКА ИДЕАЛЬНОЙ
НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТИ НА ДВИЖУЩЕЕСЯ
ДЕФОРМИРУЮЩЕЕСЯ ТЕЛО

С. Д. ВИЛЬХОВЧЕНКО

(Москва)

Решение задачи о движении твердого тела в поступательном потоке изложено в [1]. В задаче о движении тела с деформирующейся поверхностью в потенциальном потоке определенного класса можно воспользоваться следующим приближенным методом. Под внешним к данному телу потоком будем понимать разность между результирующим потоком и потоком, связанным с присутствием тела в потоке, с потенциалом, регулярным вне поверхности тела. Для безграничной задачи понятия внешнего и невозмущенного (поток до внесения в него тела) потоков совпадают. Рассмотрим класс внешних потоков, для которых ряд Тейлора поля скоростей сходится в некотором шаре, содержащем тело. Потоки, описываемые частичными суммами S_1, S_2, \dots этого ряда, аппроксимируют с возрастающей точностью внешний поток в шаре. Точное решение задачи о движении тела в безграничном потоке S_n является приближенным решением исходной задачи (не обязательно безграничной). Поток S_1 поступательный. Поток S_2 назовем линейным, поскольку это линейная функция радиус-вектора. Очевидно, S_2 является самым простым непоступательным потоком $S_n, n \geq 2$.

По-видимому, [2] — первая работа, в которой рассмотрен пространственный линейный поток. В [3] получено выражение для силы, действующей на деформирующееся тело со стороны линейного потока. В [4] также в приближении линейного потока решалась задача об определении гидродинамического воздействия на твердое тело, однако в выражении для момента получены не все члены, соответствующие точному решению. С целью получить более точное выражение для момента, справедливое и для тела с деформирующейся поверхностью, в настоящей работе получено выражение для момента, действующего на произвольно движущееся тело со стороны линейного потенциального потока. Результат представлен через локальные характеристики внешнего потока и характеристики формы поверхности тела. Исследованы свойства характеристик формы для тела, поверхность которого имеет плоскости симметрии и тела вращения. Проведено сравнение полученного решения с решениями для поступательного потока и [4].

1. Пусть v — поле скоростей внешнего потока относительно инерциальной системы отсчета. Введем подвижную декартову систему координат с радиус-вектором x , начало которой помещается в центр указанного ряда Тейлора, а движение задается поступательной V_0 и угловой Ω скоростями. Справедливо выражение

$$(1.1) \quad S_2(x, t) = v_0 + (x \cdot \nabla)_0 v$$

где t — время, нуль в индексе указывает, что значение поля v или его производной берется в начале подвижной системы координат. В новой системе отсчета, движущейся поступательно относительно исходной со скоростью v_0 , поступательная скорость подвижной системы координат равна $U = V_0 - v_0$, а поток S_2 является линейным однородным. Его потенциал W

можно представить в виде

$$(1.2) \quad W = \frac{1}{2} u_{ij} \pi_{ij}, \quad \pi_{ij} = x_i x_j - \delta_{ij} x_\alpha^2, \quad u_{ij}(t) = \frac{\partial v_i}{\partial x_j}(0, t)$$

Здесь и ниже используется запись суммирования по дважды повторяющимся индексам, пробегающим значения 1, 2, 3, а число α выбирается среди этих значений произвольно, δ_{ij} — символ Кронекера. Потенциал $\Phi = W + \varphi$ результирующего поля скоростей в предположении его непрерывности можно представить в виде

$$(1.3) \quad \Phi = U_j \varphi_j + \Omega_j \varphi_{j+3} + \varphi_+ + 1/2 u_{jk} (\pi_{jk} - \varphi_{jk})$$

Потенциалы φ_j , φ_{j+3} , φ_+ , φ_{jk} стремятся к нулю при $|x| = \eta \rightarrow \infty$, регулярны вне поверхности тела S и удовлетворяют на ней граничным условиям

$$(1.4) \quad \frac{\partial \varphi_j}{\partial \nu} = v_j, \quad \frac{\partial \varphi_{j+3}}{\partial \nu} = (\mathbf{x} \times \mathbf{v})_j, \quad \frac{\partial \varphi_{jk}}{\partial \nu} = \frac{\partial \pi_{jk}}{\partial \nu}, \quad \frac{\partial \varphi_+}{\partial \nu} = V_+$$

где \mathbf{v} — единичный вектор внешней нормали к S , $V_+ \mathbf{v}$ — скорость перемещения S относительно подвижной системы координат [1]. Очевидно

$$(1.5) \quad \pi_{\alpha\alpha} = \varphi_{\alpha\alpha} = 0$$

2. Момент \mathbf{M} гидродинамических сил относительно начала подвижной системы координат определяется выражением [1]

$$(2.1) \quad \frac{\mathbf{M}}{\rho} = \tau \mathbf{c} \times \frac{d\mathbf{v}_0}{dt} - \left(\frac{\delta \mathbf{N}}{\delta t} + \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{N} + \mathbf{U} \times \mathbf{I} \right) + \mathbf{P}$$

$$\mathbf{I} = - \int_S \Phi \mathbf{v} ds, \quad \mathbf{N} = - \int_S \Phi \mathbf{x} \times \mathbf{v} ds, \quad \mathbf{P} = - \int_S \frac{\partial \Phi}{\partial r} \mathbf{x} \times \nabla \Phi ds$$

Здесь ρ — плотность жидкости, Σ — сфера с центром в начале подвижной системы координат, охватывающая тело. Производные d/dt и $\delta/\delta t$ соответственно определяют изменение относительно исходной инерциальной системы отсчета и подвижной системы координат, в начале которой помещается центр сферы Σ , τ — объем тела, \mathbf{c} — центр объема тела. Для \mathbf{I} и \mathbf{N} можно получить следующие выражения:

$$(2.2) \quad I_i = U_j \lambda_{ij} + \Omega_j \lambda_{ij+3} + \mu_i - 1/2 u_{jk} \lambda_{ijk}$$

$$N_i = U_j \lambda_{i+3j} + \Omega_j \lambda_{i+3j+3} + \mu_{i+3} - 1/2 u_{jk} \lambda_{i+3jk}$$

$$\lambda_{pq} = - \int_S \varphi_p \frac{\partial \varphi_q}{\partial \nu} ds, \quad \mu_p = - \int_S \varphi_p V_+ ds, \quad \lambda_{pjk} = \int_S (\pi_{jk} - \varphi_{jk}) \frac{\partial \varphi_p}{\partial \nu} ds$$

Здесь и далее $p, q = 1, 2, \dots, 6$.

Выведем аналогичную формулу для \mathbf{P} . Разложим φ в ряд по сферическим функциям в бесконечно удаленной области [1]

$$(2.3) \quad \varphi = \frac{\pi_0}{r} + \frac{\pi_1}{r^3} + \dots + \frac{\pi_n}{r^{2n+1}} + \dots$$

где π_n — однородный гармонический полином степени n , и выберем сферу Σ , целиком лежащую в области сходимости этого ряда. Используя (2.3), можно выделить в выражении для \mathbf{P} члены, не зависящие от радиуса сферы Σ , а затем преобразовать их, используя аппарат поверхностных

сферических функций [5]. В результате получится

$$(2.4) \quad P_i = \frac{4\pi}{3} \varepsilon_{ijk} u_{jl} a_{kl}$$

где ε_{ijk} — компоненты тензора Леви — Чивита, а коэффициенты a_{kl} определяют полином $\pi_2 = 1/2 a_{kl} \pi_{kl}$.

Используя выражения a_{kl} через граничные значения φ на S , получаем окончательно

$$(2.5) \quad P_i = \varepsilon_{ijk} u_{jl} (U_m \lambda_{mkl} + \Omega_m \lambda_{m+3kl} + \mu_{kl}^{-1/2} u_{mn} A_{mnkl})$$

$$\mu_{kl} = \int_S (\pi_{kl} - \varphi_{kl}) V_+ ds, \quad A_{mnkl} = \int_S (\pi_{kl} - \varphi_{kl}) \frac{\partial \pi_{mn}}{\partial v} ds$$

Выпишем еще в обозначениях настоящей работы выражение для гидродинамической силы в линейном потоке [3]

$$(2.6) \quad \frac{F}{\rho} = - \left(\frac{\delta I_i}{\delta t} + \varepsilon_{ijk} U_j I_k \right) + \tau \frac{dv_{oi}}{dt} - 4\pi u_{ij} a_j$$

коэффициенты a_j определяют полином $\pi_1 = a_j x_j$. Выражая a_j через граничные условия, получаем окончательно

$$(2.7) \quad \frac{F}{\rho} = \tau \frac{dv_0}{dt} - \left(\frac{\delta \mathbf{I}}{\delta t} + \mathbf{U} \times \mathbf{I} \right) - \left(\left[(\mathbf{I} + \tau(\mathbf{U} + \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{c}) + \frac{\delta \tau \mathbf{c}}{\delta t}) \cdot \nabla \right] \cdot \mathbf{v} \right)_0$$

Характеристики формы поверхности обладают следующими свойствами симметрии относительно индексов:

$$(2.8) \quad \lambda_{pq} = \lambda_{qp}, \lambda_{pjk} = \lambda_{pkj}, \mu_{kj} = \mu_{jk}$$

$$A_{mnkj} = A_{nmkj} = A_{kjm n}, \mu_{\alpha\alpha} = \lambda_{p\alpha\alpha} = A_{m\alpha\alpha} = 0$$

Заметим, что λ_{pq} являются коэффициентами присоединенных масс, отнесенных к плотности жидкости.

Отметим различия решений для линейного и поступательного потоков. Во-первых, изменился вид формулы для момента, а именно добавился член P , и появились дополнительные члены в формулах для \mathbf{I} и \mathbf{N} , обусловленные неоднородностью потоков. Во-вторых, увеличилось как число характеристик потока, так и число характеристик формы поверхности. Число характеристик потока увеличивается на число компонент u_{ij} . В силу потенциальности и соленоидальности потока из девяти компонент u_{ij} линейно независимыми будут только пять. Число характеристик формы возрастает с 27 до 77 для тела с деформирующейся поверхностью и с 21 до 66 для твердого тела. Для тела с деформирующейся поверхностью характеристики формы, вообще говоря, зависят от времени. Для твердого тела обращаются в нуль характеристики формы, обозначенные буквой μ , а остальные не зависят от времени и являются постоянными для данного тела.

3. Исследуем свойства характеристик формы тела с плоскостями симметрии и тела вращения. Пусть поверхность тела симметрична относительно плоскости, точки Q и Q' лежат на поверхности тела и симметричны относительно этой плоскости. Выпишем два соотношения

$$(3.1) \quad \left(\frac{\partial \psi}{\partial v} \right)_{Q'} = \left(\frac{\partial \psi}{\partial v} \right)_Q, \quad \psi(Q') = \psi(Q)$$

$$(3.2) \quad \left(\frac{\partial \psi}{\partial v}\right)_{q'} = -\left(\frac{\partial \psi}{\partial v}\right)_q, \quad \psi(Q') = -\psi(Q)$$

и примем плоскость симметрии за координатную плоскость $x_\alpha x_\beta$, а значения индексов j и k , фиксирующих эту плоскость, назовем фиксирующими.

Методами [1] можно получить следующие свойства потенциалов: Φ_+ удовлетворяет соотношению (3.1); Φ_m удовлетворяет соотношению (3.1), если значение m является фиксирующим, и (3.2) в противоположном случае; Φ_{m+z} удовлетворяет соотношению (3.2), если значение m является фиксирующим, и (3.1) в противоположном случае; Φ_{mn} удовлетворяет соотношению (3.2), если ровно одно из значений m и n является фиксирующим, и (3.1) в противоположном случае. Для тела вращения направим ось x_α по оси симметрии и введем цилиндрические координаты x, ρ, θ , связанные с декартовыми соотношениями

$$(3.3) \quad x_\alpha = x, x_\beta = \rho \cos \theta, x_\gamma = \rho \sin \theta$$

где последовательность чисел α, β, γ получена из последовательности 1, 2, 3 четной перестановкой. Методами [6] можно получить следующие свойства потенциалов:

Φ_+ и Φ_γ не зависят от полярного угла θ , а $\Phi_{\alpha+z} = 0$; пары Φ_β и Φ_γ , $\Phi_{\beta+z}$ и $\Phi_{\gamma+z}$, $\Phi_{\alpha\beta}$ и $\Phi_{\alpha\gamma}$, а также их производные по нормали на S удовлетворяют системе

$$(3.4) \quad \psi_2(x, \rho, \theta) = \psi_1(x, \rho, \theta - \pi/2), \quad \psi_1(x, \rho, \theta) = -\psi_2(x, \rho, \theta - \pi/2)$$

где $\Phi_\beta, \Phi_{\beta+z}$ и $\Phi_{\alpha\beta}$ соответствуют ψ_1 , а $\Phi_\gamma, \Phi_{\alpha\gamma}$ и $\Phi_{\gamma+z}$ соответствуют ψ_2 ; $\Phi_{\beta\beta}$ и $\Phi_{\gamma\gamma}$, а также их производные по нормали на S удовлетворяют системе

$$(3.5) \quad \Phi_{\gamma\gamma}(x, \rho, \theta) = \Phi_{\beta\beta}\left(x, \rho, \theta - \frac{\pi}{2}\right), \quad \Phi_{\beta\beta}(x, \rho, \theta) = \Phi_{\gamma\gamma}\left(x, \rho, \theta - \frac{\pi}{2}\right)$$

Потенциал λ_{mn} , а следовательно, и $\Phi_{mn} - \lambda_{mn}$ обладают всеми свойствами потенциала Φ_{mn} . Из симметрии потенциалов следуют свойства характеристик формы симметричного тела. Часть характеристик формы обращается в нуль, а для тела вращения существуют равные по абсолютной величине пары характеристик. Результаты представлены ниже и в таблице.

i	j	λ_{ij}	$\lambda_{i+z, j+z}$	μ_{ij}	$\lambda_{ji+z},$ λ_{ij+z}
α	α		4		1
α	β	2	2	2	1
α	γ	1	1	1	2
β	β	4+	4+	4+	1
β	γ	1	1	1	3,4-
γ	γ	4+	4+	4+	1
		i	μ_i	μ_{i+z}	
		α	3	1	
		β	2	1	
		γ	1	2	

Различным типам симметрии соответствуют различные цифры. Если поверхность тела симметрична только относительно одной плоскости симметрии, которую примем за координатную плоскость $x_\alpha x_\beta$, то обращающимся в нуль характеристикам соответствует цифра 1. Если поверхность тела симметрична относительно плоскостей $x_\alpha x_\beta$ и $x_\alpha x_\gamma$, то появляются дополнительные (по сравнению с предыдущим случаем) характеристики, обращающиеся в нуль, которым соответствует цифра 2. Если S симметрична относительно трех координатных плоскостей, то дополнительным характеристикам, обращающимся в нуль (по сравнению с предыдущим случаем), соответ-

j	i	kl				
		$\alpha\beta$	$\alpha\gamma$	$\beta\beta$	$\beta\gamma$	$\gamma\gamma$
λ_{ikl}						
	α	2	1	3.4+	1	3.4+
	β	3.4×	1	2	1	2
	γ	1	3.4×	1	2	1
λ_{i+3kl}						
	α	1	2	1	4	1
	β	1	4-	1	2	1
	γ	4-	1	2	1	2
A_{ijkl}						
α	β	4+	1	2	1	2
α	γ	1	4+	1	2	1
β	β	2	1	4×	1	
β	γ	1	2	1		1
γ	γ	2	1		1	4×

стует цифра 3. Для тела вращения с осью симметрии x_α в таблицах приняты следующие обозначения. Дополнительным характеристикам, обращающимся в нуль (по сравнению с телом, симметричным только относительно плоскостей $x_\alpha x_\beta$ и $x_\alpha x_\gamma$), соответствует цифра 4. Если две характеристики одного типа равны, то в соответствующих местах таблицы ставятся символы 4+ или 4×, а если противоположные значения — то 4-.

4. Сравнение с результатом работы [4] показывает следующие различия. Во-первых, в настоящей работе допускается деформация поверхности тела. С деформацией связаны по одному члену в формулах для I , N и P (члены с μ_p и μ_{kl}). Во-вторых, в случае твердого тела эти же формулы содержат все члены, полученные в [4], и еще имеются один дополнительный член в формуле для N и два дополнительных члена в формуле для P (члены, содержащие λ_{i+3kl} и A_{mnl}). Дополнительные члены пропорциональны R^5 , где R — размер тела. Заметим, что с исчерпывающей полнотой член, пропорциональный R^5 в выражении для момента определяется лишь при решении задачи с потоком S_3 . Единственными отличными от коэффициентов присоединенных масс характеристиками формы в [4] являются Γ_{ijk} , которым соответствуют λ_{ijk} настоящей работы. Характеристики λ_{ijk} , однако, обладают тем преимуществом, что они симметричны по последним двум индексам и удовлетворяют соотношению $\lambda_{i\alpha\alpha} = 0$. Это позволяет уменьшить число независимых характеристик этого типа.

В рамках полученного более точного приближения перестает быть справедливым вывод [4] о том, что неоднородность потока не оказывает влияния на вращение тела, имеющего три взаимно ортогональные плоскости симметрии. Более того, это не так и для тела с более высокой степенью симметрии — тела вращения с плоскостью симметрии, ортогональной оси симметрии тела. Например, при обтекании тела установившимся потоком, у которого из компонент u_{ij} отличны от нуля только $u_{\alpha\beta}$ и $u_{\beta\gamma}$, неоднородность потока приводит к появлению дополнительной составляющей момента на ось x_β , равной $\rho u_{\alpha\beta} u_{\beta\gamma} (A_{\beta\gamma\gamma} - A_{\alpha\beta\beta})$. Если пренебречь вкладом в момент, создаваемым характеристиками μ_{kl} и A_{mnl} (результат работы [4] является частным случаем такого приближения), то для определения момента достаточно вычислить на S лишь значения потенциалов φ_p . При определении момента в приближении линейного потока необходимо наряду со значениями на S шести потенциалов φ_p вы-

числить еще значения пяти потенциалов Φ_i , что является более трудоемкой задачей.

Автор благодарен Ю. Л. Якимову, осуществлявшему научное руководство, и Г. Ю. Степанову, сделавшему ряд замечаний.

Поступила 22 III 1976

ЛИТЕРАТУРА

1. *Седов Л. И.* Механика сплошной среды, т. 2. М., «Наука», 1973.
2. *Якимов Ю. Л.* Силы, действующие на малую сферу в произвольном потенциальном потоке идеальной несжимаемой жидкости. Науч. тр. Ин-та механ. МГУ, 1971, № 9.
3. *Якимов Ю. Л.* Силы, действующие на малое тело в произвольном потоке несжимаемой жидкости, и уравнения движения двухфазной среды. Изв. АН СССР, МЖГ, 1973, § 3.
4. *Воинов В. В., Воинов О. В., Петров А. Г.* Гидродинамическое взаимодействие тел в идеальной несжимаемой жидкости и их движение в неоднородных потоках. ПММ, 1973, т. 37, вып. 4.
5. *Смирнов В. И.* Курс высшей математики, т. 3, ч. 2. М., «Наука», 1969.
6. *Седов Л. И.* О неустановившемся движении внутри жидкости тела вращения. Тр. ЦАГИ, 1940, вып. 515.