

ОБТЕКАНИЕ ПРОНИЦАЕМОГО ТЕЛОВРАЩЕНИЯ НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТЬЮ

Айландыруудан пайда болгон жана бетинин бир жагынан экинчи жагына суюктукту өткөзүп жиберүүчү нерсе аркылуу агып өткөн идеалдык кысылбоочу суюктуктун потенциалдык агымы жөнүндөгү гидродинамикалык маселе каралат. Суюктуктун агымы горизонталдык октун оң багыты боюнча болот деп эсептелинет.

Рассматривается обтекание проницаемого теловращения неограниченным потенциальным потоком несжимаемой жидкости параллельно горизонтальной оси.

The labrodynamical problem about a flow of the nentigwt flat body limined by the contour (L), unlited stream on ideal incompressible liqid in Paralell axis ox is considered.

Обтекание считается безотрывным установившимся и потенциальным. Скорость жидкости на бесконечности V_{∞} .

По принципу суперпозиций потенциал скоростей $\phi(z, r)$ представим в следующем виде (можно рассмотреть функцию тока):

$$\phi(z, r) = \varphi_{\infty}(z, r) + \varphi_1(z, r) = V_{\infty}z + \varphi_1(z, r),$$

(1)

где z, r – цилиндрические координаты, первое слагаемое характеризует невозмущенный поток, а второе – дополнительное течение, возникающее в результате обтекания тела, причем скорость этого течения стремится к нулю при удалении в бесконечность:

$$\frac{\partial \varphi_1}{\partial z} = \frac{\partial \varphi_1}{\partial r} = 0, \quad (z, r) \in \infty.$$

Внешнюю часть области по отношению контура тела (L) , ограничивающего теловращение, назовем первой и обозначим через Ω_1 , а внутреннюю часть, заключенную контуром (L) , назовем второй областью и обозначим через (Ω_2) . Все величины, относящиеся к этим областям, снабжаются соответственно индексами 1 и 2. Например, $\varphi_1(z, r), \psi_1(z, r)$ есть потенциал скоростей и функция тока в первой области (рис.1).

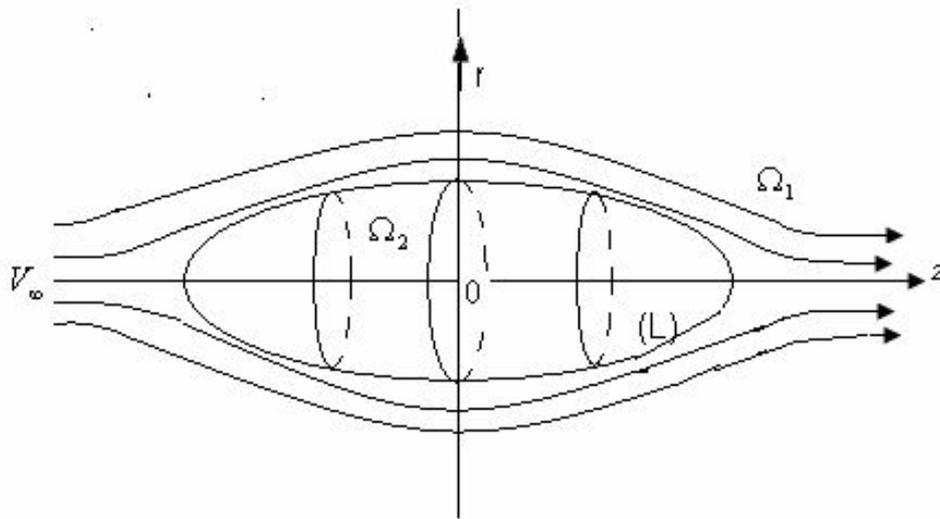


Рис. 1

Во внешней области (Ω_1) течение потенциальное, жидкость набегаёт на контур (L) и частично обтекает его безотрывно, частично просачивается через контур (L) в области Ω_2 .

Предположим, что перепад давления P через контур L связан со скоростью проникания V_n равенством [1]:

$$\Delta p = p_2 - p_1 = \frac{\rho}{2mz} \cdot V_n^2,$$

(2)

где V_n – нормальная составляющая скорости через контур (L), ρ – плотность жидкости, m – параметр, зависящий от свойств тела. В данной задаче для потенциала скоростей возмущенного потока $\varphi_1(z, r)$ краевая задача ставится следующим образом:

$$\Delta \varphi_1 = \frac{\partial^2 \varphi_1}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 \varphi_1}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \varphi_1}{\partial r} = 0 \quad z, r, \in \Omega_1$$

$$\frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = -V_1 \cos(n; x) + V_n \quad , \quad z, r, \in L$$

(3)

$$\frac{\partial \varphi_1}{\partial z} = \frac{\partial \varphi_1}{\partial r} = 0, \quad z, r, \in \infty.$$

Поставленную задачу (3) будем решать методом гидродинамических особенностей. С этой целью вдоль контура теловращения (L) разместим непрерывным образом кольцевые вихри, интенсивность которых $\gamma(\ell)$ (здесь ℓ – дуговая координата вдоль контура L). $\gamma(\ell)$ подберем так, чтобы выполнялось граничное условие на контуре (L), при этом уравнение Лапласа (3) и

условие затухания скоростей возмущения на бесконечности будут удовлетворяться автоматически.

Всюду в области (Ω_1) имеет место интеграл Бернулли, согласно которому перепад давления в каждой точке $m(z, r) \in L$ имеет место, следующее граничное условие:

$$\Delta p = p_2 - p_1 = \frac{\rho}{2}(V_1^2 - V_2^2) = \frac{\rho}{2}(V_1 - V_2)(V_1 + V_2).$$

(4)

Согласно общим свойствам вихревого слоя, при переходе с одной стороны вихревого слоя на другой нормальная составляющая индуцированных скоростей изменяется непрерывным образом, а касательная испытывает скачок непрерывности, и имеют место следующие равенства [2]:

$$V_2 = \frac{1}{2}\gamma(z) - \frac{\partial\phi}{\partial\ell}, \quad V_1 = -\frac{1}{2}\gamma(z) + \frac{\partial\phi}{\partial\ell}.$$

(5)

Подставляя равенства (5) в (4), имеем

$$\Delta P = \rho\gamma(z) \cdot \frac{\partial\phi}{\partial\ell}.$$

(6)

С другой стороны, если учесть равенство (2), то

$$V_n = m \cdot \sqrt{2\gamma(z)} \frac{\partial\phi}{\partial\ell}.$$

(7)

Это равенство выполняется вдоль контура (L) и является граничным условием рассматриваемой задачи. В этом равенстве содержатся нормальная скорость $V_m = \frac{\partial\phi}{\partial n}$ и погонная интенсивность кольцевых вихрей $\gamma(z)$. Следовательно, нужно иметь еще одно уравнение для этих величин. Поэтому вычислим:

$$\begin{aligned} V_n &= \frac{\partial\phi}{\partial n} = \frac{\partial}{\partial n} = (V_\infty z + \varphi_1) = V_\infty \cdot \cos(n\hat{z}) + \frac{\partial\varphi_1}{\partial z} \cdot \frac{\partial z}{\partial n} + \frac{\partial\varphi_1}{\partial r} \cdot \frac{\partial r}{\partial n} = V_\infty \frac{\partial z}{\partial n} - V_{1z} \cdot \frac{\partial r}{\partial\ell} + V_{1r} \cdot \frac{\partial z}{\partial\ell} = \\ &= V_\infty \frac{-r^1}{\sqrt{1+r'^2}} - V_{1z} \frac{r'}{\sqrt{1+r'^2}} + V_{1r} \frac{1}{\sqrt{1+r'^2}} \end{aligned} \quad (8)$$

Приравнявая (7) и (8), получаем следующее интегральное уравнение относительно $\gamma(z)$:

$$m \cdot \sqrt{2\gamma(z)} \frac{\partial\phi}{\partial\ell} = -V_\infty r' / \sqrt{1+r'^2} - V_{1z} \cdot \frac{r^1}{\sqrt{1+r'^2}} + V_{1r} \frac{1}{\sqrt{1+r''}}. \quad (9)$$

Учитывая, что

$$\begin{aligned} \frac{\partial \phi}{\partial \ell} &= \frac{\partial (V_\infty z + \varphi_1)}{\partial \ell} = V_\infty \cdot \frac{dz}{d\ell} + \frac{d\varphi_1}{dz} \cdot \frac{dz}{d\ell} + \frac{d\varphi_1}{dr} \cdot \frac{dr}{d\ell} = \\ &= V_\infty \cdot \frac{dz}{d\ell} + V_{1z} \frac{dz}{d\ell} + V_{1r} \cdot r' \frac{dz}{d\ell} = (V_\infty + V_{1z} + V_{1r} \cdot r') \frac{dz}{d\ell}, \end{aligned}$$

Равенство (9) можно представить в виде:

$$\sqrt[4]{1 + r'^2} \cdot m \sqrt{2\gamma(z)(V_\infty + V_{1z} + V_{1r} \cdot r')} = (-V_\infty \cdot r' + V_{1r} - V_{1z} \cdot r'). \quad (10)$$

Отметим, что составляющие скорости V_{1z} и V_{1r} выражаются через функцию $\gamma(z)$.
Функция тока $\psi_1(z, r)$, индуцированная в произвольной точке $M(z, r)$ от систем кольцевых вихрей, расположенных вдоль контура (L), определяется равенством.

$$\psi_1(M) = -\frac{r}{4\pi} \iint_{(S)} \frac{\gamma(p) \cos \theta ds}{R(P, Q)}, \quad (11)$$

где $M(z, r)$ – произвольная точка в области (Ω_1) , $P(\xi, \eta)$ – переменная точка поверхности (S), расположенная на меридиональной плоскости, где размещена система координат z и r , т.е. на плоскости $\theta = 0$, $Q(\xi, \eta)$ – переменная точка вихревого кольца, отстоящего от начала координат на расстоянии ξ (рис. 2), $ds = r d\theta dl$.

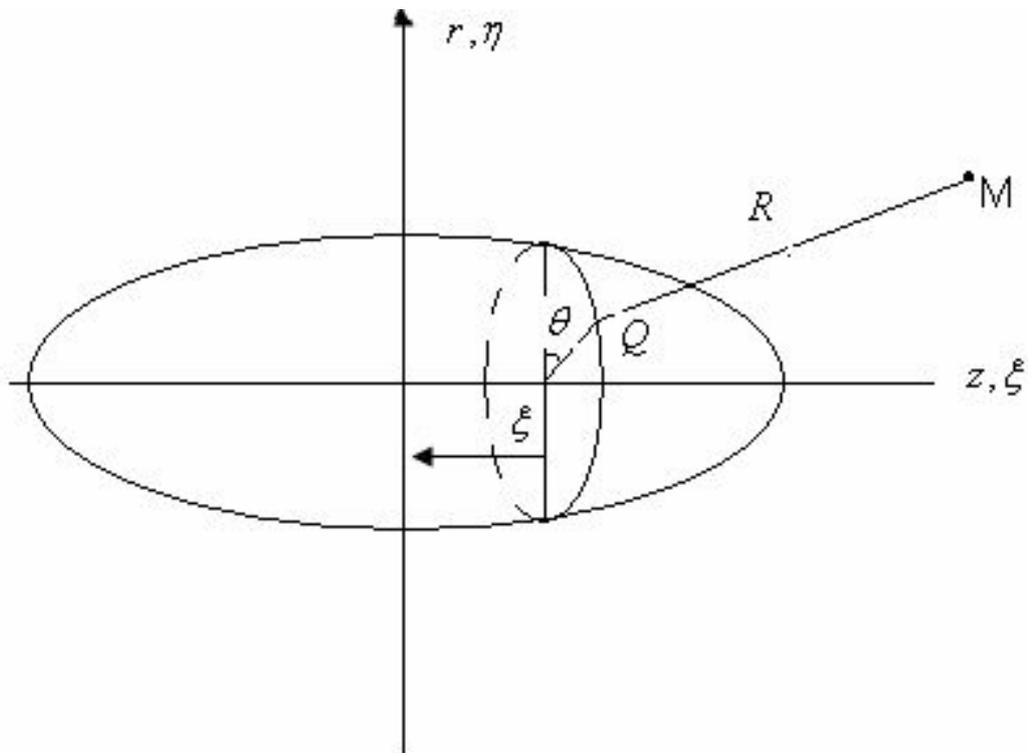


Рис. 2

Расстояние между точками $M(z, r)$ и $Q(\xi, \eta)$ определяется равенством

$$R(M, Q) = [(z - \xi)^2 + r^2 + \eta^2 - 2r \cos \theta]^{1/2}. \quad (12)$$

Составляющие скорости V_{1z}, V_{1r} связаны с функцией тока $\psi(z, r)$ соотношениями

$$V_{1z} = -\frac{1}{r} \cdot \frac{\partial \psi}{\partial r}, V_{1r} = \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial \psi}{\partial z}. \quad (13)$$

Результаты интегрирования по переменной θ дают:

$$V_{1z} = \frac{1}{2\pi} \int_0^{\ell_0} \gamma(\xi) \frac{[(\xi - z)^2 + (\eta - r)^2]K(k) - [(\xi - z)^2 + r^2 - \eta^2]E(k)}{[(\xi - z)^2 + (\eta - r)^2] \cdot \sqrt{(\xi - z)^2 + (\eta + r)^2}} d\ell',$$

(14)

$$V_{1r} = \frac{1}{2\pi r} \int_0^{\ell_0} \gamma(\xi) \frac{(\xi - z)^2 [(\xi - z)^2 + (\eta - r)^2]K(k) - [(\xi - z)^2 + r^2 + \eta^2]E(k)}{[(\xi - z)^2 + (\eta - r)^2] \sqrt{(\xi - z)^2 + (\eta + r)^2}} d\ell'$$

$$d\ell = [(dz)^2 + (dr)^2] \quad \frac{dz}{dn} = -\frac{dr}{d\ell}, \quad \frac{dr}{dn} = \frac{dz}{d\ell},$$

(15)

$$d\ell' = [(d\xi)^2 + (d\eta)^2] \quad \ell_0 - \text{длина верхней части контура (L)}.$$

Поставляя значения V_{1z} и V_{1r} в равенство (10), получаем линейное интегральное уравнение Фредгольма 2-го рода для функции $\gamma(\xi)$, которое решается численно.

Таким образом, в данной задаче в рамках принятой схемы обтекания решение в области (Ω_1) не зависит от особенностей течения жидкости во внутренней области (Ω_2) .

Следует отметить, что при обходе по контуру (L) текущая точка $Q(\xi, \eta)$ один раз совпадает с фиксированной точкой контура (z, r) . Поэтому при $z = \xi, r = \eta$ функции имеют особенности, что видно из равенства (14) в явном виде. Следовательно, интегралы понимаются в смысле главного их значения. Эти особенности легко устраняются, если функцию $\eta(\xi)$ разложить по степеням разности $(\xi - z)$, а полные эллиптические интегралы – по степеням дополнительного модуля k' . т.е. если воспользоваться равенством

$$E(k) = 1 + O(k'^2), \quad K(k) = \ell \eta \frac{4}{k'} + O(k'^2),$$

$$k = \frac{2\sqrt{\xi\eta}}{[(z - \xi)^2 + (r + \eta)^2]} \quad k' = \sqrt{1 - k^2},$$

$$\eta(\xi) = r(z) + r'(x) \cdot (\xi - z) + O(\xi - x)^2.$$

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Рахматуллин Х.А. Обтекание пронизаемого тела //Вестник МГУ. – 1950. – № 3.
2. Смирнов В.И. Высшая математика. Т.IV – М., 1953.

