

УДК533.6.3

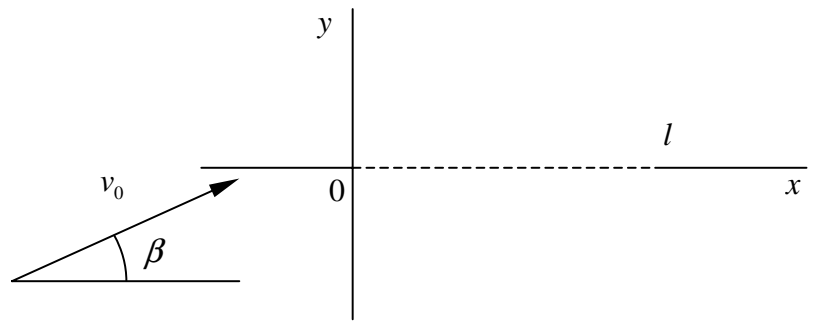
**Обтекание проницаемой пластинки дозвуковым потоком газа**

Валиев Х.Х.

Проблемой изучения потоков воздуха через проницаемые ткани впервые практическим методом занялся В.О. Флоринский.

Теория аэродинамики проницаемых тел изучил и основал профессор МГУ Х.А. Рахматуллин. Он рассмотрел и решил задачу обтекания проницаемой пластинки дозвуковым потоком газа при линейном законе проницания. В этой работе решается та же задача при нелинейном законе проницания.

Возьмем неподвижную проницаемую пластинку длины  $l$  с бесконечным размахом с характеристикой проницаемости  $0 < m < \frac{1}{2}$  и отнесем её к прямоугольной системе декартовых координат  $Oxy$  так, что концы имеют координаты  $(0,0)$  и  $(l,0)$ , Рис.1.



Пусть на эту пластинку набегают поступательный поток идеального газа со скоростью  $v_i$ , мало отличающейся от его

Рис.1

скорости на бесконечности  $v_0$ , под малым углом  $\beta$ . Решим задачу обтекания этой пластинки таким потоком, определив скорость проницания газа через эту пластинку, потенциал скоростей, перепад давлений и подъемную силу пластинки. Как в обычной аэродинамике тонких тел и профилей, при решении поставленной задачи ввиду малости угла  $\beta$ , возможности малого возмущения, из-за присутствия самой проницаемой пластинки поток полагается потенциальным и установившимся. Если через  $\varphi(x, y)$  обозначить потенциал скоростей возмущенного потока газа, то для этой функции имеет место линейное уравнение эллиптического типа

$$(1 - M^2) \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = 0 \quad (1).$$

здесь  $M$  – число Маха.

Для придания более удобного вида, преобразуем это уравнение, положив:

$$x_1 = x; \quad y_1 = \sqrt{1 - M^2} y; \quad \frac{\partial \varphi}{\partial y} = \frac{\partial \varphi}{\partial y_1} \cdot \frac{dy_1}{dy} = \sqrt{1 - M^2} \frac{\partial \varphi}{\partial y_1}; \quad \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = (1 - M^2) \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y_1^2}; \quad \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2}$$

и получим  $\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y_1^2} = 0$ .

Для удобства положив  $x_1 = x; y_1 = y$  этому уравнению придадим вид

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = 0 \quad (2).$$

Теперь задача об обтекание проницаемой пластинки дозвуковым потоком формулируется следующим образом:

Найти решение уравнения Лапласа (2) при приграничных условиях

1. На пластинке  $\frac{\partial \varphi}{\partial y} = v_i - v_0 \beta$  (3);

2. На бесконечности  $\frac{\partial \varphi}{\partial x} = 0, \frac{\partial \varphi}{\partial y} = 0$  (4);

3. При законе проницания  $\Delta p = a_0 v_i^2 + b_0 v_i$  (5).

Здесь  $\Delta p$  – перепад давления,  $v_i$  – скорость просачивания газа через пластинку,  $a_0$  и  $b_0$  – экспериментальные коэффициенты. Решение уравнения (2) – Лапласа будем отыскивать, исходя из положения, что рассматриваемая пластинка является поверхностью разрыва давлений и скоростей. Однако в этих разрывах скорости, составляющая скорости  $v_y = \frac{\partial \varphi}{\partial y}$  разрыва не терпит, тогда как составляющая  $v_x = \frac{\partial \varphi}{\partial x}$  его терпит. Используем это положение.

Оказывается, этим свойством пластинки обладает и система вихрей, непрерывно распределенная по пластинке бесконечно тонким слоем, Рис.2.

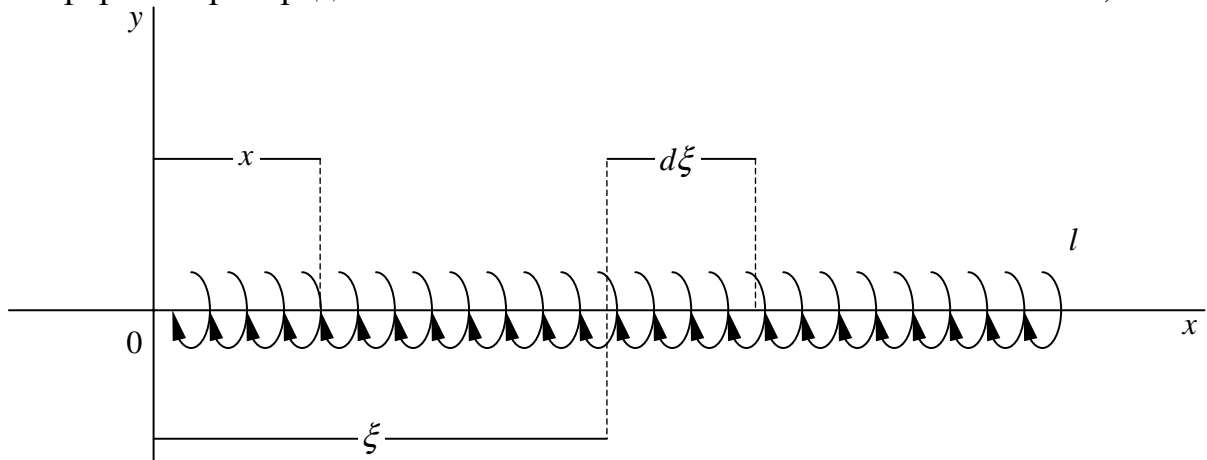


Рис.2

Обозначим интенсивность вихревого слоя через  $\gamma$  м/с, возьмем его элемент на расстоянии  $\xi$  от начала координат длиной  $d\xi$ . Тогда для составляющей  $v_y = \frac{\partial \varphi}{\partial y}$  скорости в точке на расстоянии  $x$  от начала координат

по теореме Био-Савара имеет место равенство  $\frac{\partial \varphi}{\partial y} = \frac{1}{2\pi} \int_0^l \frac{\gamma(\xi)}{\xi - x} d\xi$  (6).

Что касается составляющей скоростей вдоль оси  $Ox$ , вызываемых вихревым слоем, то они сверху и снизу пластинки равны между собой, но противоположны, а именно:  $v_{xв} = \frac{\partial \varphi_в}{\partial x} = -\frac{\gamma(x)}{2}$ ,  $v_{xн} = \frac{\partial \varphi_н}{\partial x} = \frac{\gamma(x)}{2}$ , где индексы «в» и «н» указывают, что составляющие скорости по оси  $x$  взяты в верхней и нижней ее частях. Из последних равенств, вычитая по частям, получим

$$\gamma(x) = \frac{\partial \varphi_н}{\partial x} - \frac{\partial \varphi_в}{\partial x} \quad (7).$$

В дальнейшем нам потребуется взаимосвязь между интенсивностью вихря  $\gamma(x)$  и перепадом давлений; для установления такой связи используем известную формулу (интеграл) Бернулли

$$p + \rho \frac{v_0^2}{2} = const \quad (8),$$

где  $p$  – статическое давление,  $\rho$  – плотность,  $v_0$  – скорость.

Если в некоторой точке потока газа скорость  $v$ , то для этой точки формула Бернулли будет

$$p + \rho \frac{v^2}{2} = const \quad (9).$$

Разность между скоростью в некоторой точке  $M$  и скоростью  $v_0$  в бесконечности обозначим через  $v'$  и найдем проекции на координатные оси. Так как по условию скорость  $\vec{v}_0$  в бесконечности имеет наклон к оси  $Ox$  под углом  $\beta$ , то проекции скорости  $\vec{v}$  будут:

$$\begin{aligned} v_x &= v_0 \cos \beta + v'_x; \\ v_y &= v_0 \sin \beta + v'_y. \end{aligned}$$

Квадрат этой скорости в проекции будет:

$$v^2 = v_x^2 + v_y^2 = v_0^2 \cos^2 \beta + 2v_0 v'_x \cos \beta + v_x'^2 + v_0^2 \sin^2 \beta + 2v_0 v'_y \sin \beta + v_y'^2.$$

Ввиду малости  $\beta, v_x'^2, v_y'^2$  и  $\sin \beta$ , пренебрегая содержащими их слагаемыми, имеем

$$v^2 = v_0^2 \cos^2 \beta + 2v_0 v'_x \cos \beta.$$

Теперь уравнение Бернулли (9) примет вид

$$p = -\frac{\rho}{2} (v_0^2 \cos^2 \beta + 2v_0 v'_x \cos \beta).$$

Так как  $v'_x = v_x - v_0 \cos \beta$ , то при учете  $v_x = \frac{\partial \varphi}{\partial x}$  имеем:

$$p = -\frac{\rho}{2} \left( v_0^2 \cos^2 \beta - 2v_0 \cos \beta \frac{\partial \varphi}{\partial x} \right).$$

Эти интегралы Бернулли в некоторой точке потока сверху и снизу пластинки будут:

$$\begin{aligned} p_н &= -\frac{\rho}{2} \left( v_0^2 \cos^2 \beta - 2v_0 \cos \beta \frac{\partial \varphi_н}{\partial x} \right) \\ p_в &= -\frac{\rho}{2} \left( v_0^2 \cos^2 \beta - 2v_0 \cos \beta \frac{\partial \varphi_в}{\partial x} \right) \end{aligned}$$

Отсюда, вычитая по частям, получим:

$$\Delta p = p_n - p_e = \rho \cdot v_0 \cos \beta \left( \frac{\partial \varphi_n}{\partial x} - \frac{\partial \varphi_e}{\partial x} \right) \quad (10).$$

Сравнивая выражения (7) и (10), получим

$$\Delta p = \rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot \gamma(x) \quad (11),$$

сравнивая выражения (3) и (6), имеем

$$v_0 - v_0 \beta = \frac{1}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi \quad (12).$$

Сравнивая (5) и (11) также, получим

$$a_0 v_0^2 + b_0 v_i = \rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot \gamma(x) \quad (13).$$

Исключая  $\gamma(x)$  из двух последних выражений, получим

$$\rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot v_i - \frac{b_0}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} v_i d\xi - \frac{a_0}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} v_i^2 d\xi = \rho \cdot v_0^2 \cos \beta \sin \beta \quad (14),$$

здесь ввиду малости  $\beta$  он заменяется на  $\sin \beta$ .

Это есть относительно искомой  $v_i$  нелинейное сингулярное интегральное уравнение с постоянными коэффициентами.

Исключая  $v_i$  из этих же выражений (12) и (13), получим

$$\rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot \gamma(x) - \frac{b_0 + 2a_0 v_0 \beta}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi - a_0 \left( \frac{1}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi \right)^2 = v_0 \sin \beta \cdot (b_0 + a_0 v_0 \sin \beta) \quad (15).$$

Это есть относительно искомой  $\gamma(x)$  нелинейное сингулярное интегральное уравнение с постоянными коэффициентами. К сожалению, решения этих типов сингулярных уравнений с ядром Коши пока нет. Для решения уравнения типа (15), мы применим следующий метод.

Ввиду малости  $\beta$ , пренебрегая слагаемыми  $2a_0 v_0 \beta$  и  $v_0 (b_0 + a_0 v_0 \beta) \sin \beta$  уравнению придадим вид

$$a_0 \left( \frac{1}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi \right)^2 + \frac{b_0}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi - \rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot \gamma(x) = 0.$$

Введя обозначения  $\frac{a_0}{4} = a$ ,  $\frac{b_0 i}{2} = b$ ,  $\rho \cdot v_0 \cos \beta = c$  этому уравнению придадим вид классического сингулярного интегрального уравнения:

$$a \left( \frac{1}{2\pi} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi \right)^2 + \frac{b}{\pi i} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi + c \cdot \gamma(x) = 0 \quad (16).$$

Решая это как квадратное уравнение имеем:

$$\frac{1}{\pi i} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi = b \pm \sqrt{b^2 - 4ac \gamma(x)}.$$

Линиаризируя правую часть последнего уравнения, получим:

$$\frac{1}{\pi i} \int_{\xi-x}^{\xi} \gamma(\xi) d\xi = b \pm (b^2 - 4ac \gamma(x)).$$

Если ввести обозначения  $4ac = a_1, 2a = b_1, b + b^2 = f_1, b - b^2 = f$ , последнее переписывается как два характеристических линейных сингулярных интегральных уравнения:

$$1^\circ \quad a_1 \gamma(x) + \frac{b_1}{\pi i} \int \frac{\gamma(\xi)}{\xi - x} d\xi = f_1 \quad (16)$$

$$2^\circ \quad a_1 \gamma(x) - \frac{b_1}{\pi i} \int \frac{\gamma(\xi)}{\xi - x} d\xi = f \quad (17)$$

Решение уравнения (16) дается формулой \*

$$\gamma_1(x) = \frac{a_1}{a_1^2 - b_1^2} f_1 - \frac{b_1}{(a_1^2 - b_1^2)\pi i} f_1 \left( \frac{\xi}{\xi - l} \right)^m \cdot \int \left( \frac{\xi - l}{\xi} \right)^m \cdot \frac{d\xi}{\xi - x}.$$

Так как  $\int \left( \frac{\xi - l}{\xi} \right)^m \cdot \frac{d\xi}{\xi - x} = \pi \left( \frac{1}{\sin m\pi} - \operatorname{ctg} m\pi \left( \frac{x - l}{x} \right)^m \right)$ , то

$$\gamma_1(x) = \frac{a_1}{a_1^2 - b_1^2} f_1 - \frac{b_1}{(a_1^2 - b_1^2)i} \left( \frac{1}{\sin m\pi} \left( \frac{x}{x - l} \right)^m - \operatorname{ctg} m\pi \right) \quad (18).$$

Очевидно, интеграл  $\frac{b}{\pi i} \int \frac{\gamma(x)}{\xi - x} d\xi$  наилучшим образом приблизится к  $b^2 + (b^2 - 4ac\gamma(x))$ , если взять  $\gamma(x) = \sqrt{\gamma_1(x)}$ .

Уравнение (17) решается аналогично (16) уравнению.

Используя известное значение функции, нетрудно найти значение интересующих нас элементов потока газа.

1. По формуле  $a_0 v_i + b_0 v_i = \rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot \gamma(x)$  определится величина  $v_i$ .
2. По формуле  $\Delta p = \rho \cdot v_0 \cos \beta \cdot \gamma(x)$  найдется значение перепада  $\Delta p$ .
3. Найдется решение уравнения Лапласа.
4. По формуле  $P = \rho \cdot v_0^2 \cos \beta \cdot \int \gamma(x) dx$  определяется подъемная сила пластинки.

\* См. С.Г. Михлин. Интегральные уравнения. М.1949.