

ния. Занимаясь вопросом об усовершенствовании парусов, А. Флеттнер в 1923 г. пришел к мысли использовать вместо парусов вращающиеся цилиндры («роторы»). Экспериментальные исследования показали, что приводимый во вращение ротор действует при ветре по тем же законам, что и обыкновенный парус, но имеет то преимущество, что его поверхность значительно меньше, нежели у эквивалентного по силе паруса. На рис. 4.37

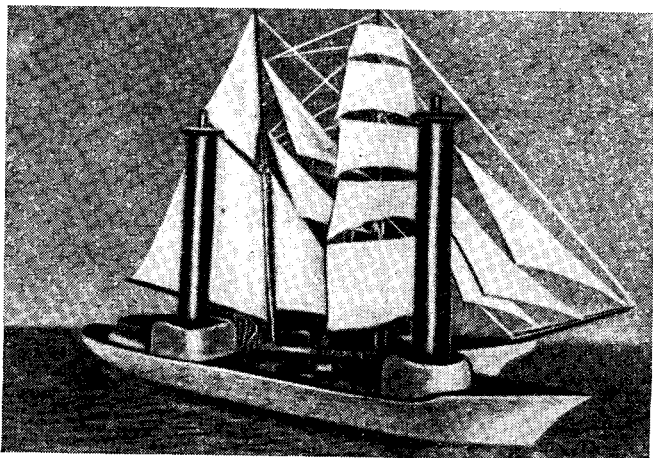


Рис. 4.37. Модели двух лодок: парусной и роторной, которые по испытаниям в аэродинамической трубе оказались почти равноценными.

представлена фотография двух моделей лодок, которые были испытаны в аэродинамической трубе и оказались почти равноценными; площадь парусов здесь в 10 раз больше площади проекции цилиндров.

Для проверки действия роторов на практике был использован трехмачтовый моторнопарусный бриг «Бука» водоизмещением в 778 т (длина брига 45 м, ширина 9 м). Вместо мачт на корабле были установлены две роторные башни высотой в 18,5 м и диаметром в 2,8 м. Испытания, проведенные в 1924 г., показали, что при затрате мощности на вращение роторов в 9 л. с. скорость хода при ветре может достигнуть 8,2 узла, или 15,2 км/час. При этом из ветра извлекается энергия, примерно в 50 раз большая затраченной. Корабль показал при испытании хорошую маневренность и простоту в обслуживании роторов (управлять ими может один человек, тогда как для парусов требуется большая команда).

## § 14. Обтекание шара потенциальным потоком несжимаемой жидкости

**1. Диполь в пространстве.** Рассмотрим теперь поток, который получается из пространственного источника и пространственного стока равных расходов  $Q$  в пределе, когда  $Q \rightarrow \infty$ , а расстояние между центрами источника и стока  $2\epsilon \rightarrow 0$ .

При наложении поступательного потока на поток от источника и стока равных расходов получается обтекание овального тела вращения, подобно тому, как в аналогичных условиях для плоскости получается обтекание

овального цилиндра. При наложении поступательного потока на упомянутый предельный поток получается обтекание шара. Вычислим потенциал скоростей и функцию тока этого потока. Возьмем цилиндрическую систему координат, в которой ось  $x$  проходит через центры источника и стока (положительное направление оси  $x$  считаем от центра источника к центру стока), а начало координат расположено посередине расстояния между центрами. Тогда потенциалы скоростей и функции тока налагаемых потоков определяются следующими формулами:

$$\varphi_{\text{ист}} = -\frac{Q}{4\pi} \frac{1}{\sqrt{(x+\varepsilon)^2 + r^2}}, \quad \psi_{\text{ист}} = \frac{Q}{4\pi} \frac{x+\varepsilon}{\sqrt{(x+\varepsilon)^2 + r^2}},$$

$$\varphi_{\text{ст}} = \frac{Q}{4\pi} \frac{1}{\sqrt{(x-\varepsilon)^2 + r^2}}, \quad \psi_{\text{ст}} = -\frac{Q}{4\pi} \frac{x-\varepsilon}{\sqrt{(x-\varepsilon)^2 + r^2}}.$$

Для потока, который представляет собой результат наложения источника и стока, имеем теперь следующий потенциал скоростей:

$$\varphi = -\frac{Q}{4\pi} \left[ \frac{1}{\sqrt{(x+\varepsilon)^2 + r^2}} - \frac{1}{\sqrt{(x-\varepsilon)^2 + r^2}} \right]$$

и функцию тока:

$$\psi = \frac{Q}{4\pi} \left[ \frac{x+\varepsilon}{\sqrt{(x+\varepsilon)^2 + r^2}} - \frac{x-\varepsilon}{\sqrt{(x-\varepsilon)^2 + r^2}} \right].$$

Диполем (в пространстве) называется поток, который получается отсюда при переходе к пределу, когда  $\varepsilon \rightarrow 0$ ,  $Q \rightarrow \infty$ , но так, что произведение  $2\varepsilon Q = M$ ; величина  $M$  называется моментом диполя, а ось  $x$  — осью диполя. Потенциал скоростей и функцию тока диполя в пространстве вычисляем так же, как вычисляли эти функции для случая плоского диполя.

В результате окончательно получаем:

$$\varphi_{\text{дип}} = \frac{M}{4\pi} \frac{x}{(x^2 + r^2)^{3/2}} =$$

$$= \frac{M}{4\pi\rho^2} \cos\vartheta, \quad (4.58)$$

$$\psi_{\text{дип}} = -\frac{M}{4\pi} \frac{r^2}{(x^2 + r^2)^{3/2}} =$$

$$= -\frac{M}{4\pi\rho} \sin^2\vartheta, \quad (4.59)$$

где  $\rho$  и  $\vartheta$  — полярные координаты точки в плоскости, проходящей через ось  $x$ . Линии тока диполя в пространстве в одной из меридиональных плоскостей представлены на рис. 4.38.

## 2. Обтекание шара потенциальным потоком.

Рис. 4.38. Линии тока диполя в пространстве.

Обтекание шара может быть исследовано аналогично тому, как было исследовано обтекание кругового цилиндра. Необходимо для этого наложить на диполь в пространстве поступательный поток, направленный вдоль оси  $x$ .

Для результирующего потока будем иметь:

$$\varphi = Vx + \frac{M}{4\pi} \frac{x}{(x^2 + r^2)^{3/2}}, \quad \psi = \frac{Vr^2}{2} - \frac{M}{4\pi} \frac{r^2}{(x^2 + r^2)^{3/2}}.$$

Приравнявая  $\psi$  постоянной величине, получаем уравнение семейства линий тока:

$$r^2 \left[ \frac{V}{2} - \frac{M}{4\pi} \frac{1}{(x^2 + r^2)^{3/2}} \right] = \text{const} = c.$$

При  $c=0$  уравнение соответствующей линии тока имеет вид

$$r^2 \left[ \frac{V}{2} - \frac{M}{4\pi} \frac{1}{(x^2 + r^2)^{3/2}} \right] = 0.$$

Оно распадается на два:  $r=0$ , что изображает ось  $x$ , и

$$\frac{V}{2} - \frac{M}{4\pi} \frac{1}{(x^2 + r^2)^{3/2}} = 0;$$

последнее уравнение после преобразований принимает вид

$$x^2 + r^2 = \sqrt[3]{\left(\frac{M}{2\pi V}\right)^2},$$

откуда ясно, что оно изображает окружность с центром в начале координат и радиусом

$$\rho_0 = \sqrt[3]{\frac{M}{2\pi V}}.$$

Таким образом, для того чтобы получить обтекание шара заданного радиуса  $\rho_0$  поступательным потоком с заданной скоростью  $V$ , необходимо

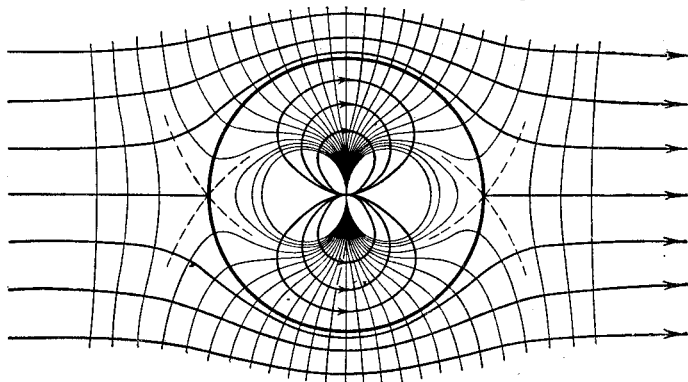


Рис. 4.39. Линии тока и линии равного потенциала при наложении прямолинейно-поступательного потока на диполь в пространстве.

в этот поток поместить диполь с осью, параллельной  $V$ , момент которого вычисляется из последней формулы

$$M = 2\pi V \rho_0^3.$$

Потенциал скоростей и функцию тока для обтекания шара радиуса  $\rho_0$  можно теперь выразить через известные величины, подставив вместо  $M$  его последнее значение. В полярных координатах  $\rho$ ,  $\vartheta$  получаем:

$$\varphi = V\rho \cos \vartheta \left( 1 + \frac{\rho_0^3}{2\rho^3} \right), \quad \psi = \frac{V\rho^2 \sin^2 \vartheta}{2} \left( 1 - \frac{\rho_0^3}{\rho^3} \right).$$

Определенные по этим формулам линии тока и линии равного потенциала изображены для одной из меридиональных плоскостей на рис. 4.39.

Исходя из любой из последних формул, можно вычислить распределение скоростей в потоке, обтекающем шар.

В частности, для точек, лежащих на поверхности шара, т. е. для которых  $\rho = \rho_0$ , находим:

$$v_p = 0, \quad v_s = -\frac{3}{2} V \sin \vartheta. \quad (4.60)$$

Сравнивая этот результат с результатом, полученным для кругового цилиндра, видим, что скорости на шаре меньше скоростей в соответствующих точках кругового цилиндра; их отношение равно 0,75.

## § 15. Дальнейшее развитие метода наложения потоков. Приведение задачи к интегральному уравнению

Мы видели в предыдущих параграфах, что если соответствующим образом подобрать налагаемые потоки, то можно получить поток, обтекающий то или иное тело. Можно было бы продолжить и дальше процесс постепенного усложнения потоков и при этом всякий раз отыскивать форму тела, обтекание которого получается в найденном потоке. Однако такой процесс при всей своей простоте все же не может удовлетворять нас; отыскание потока, обтекающего то или иное тело, здесь целиком поставлено в зависимость от того, насколько удачно подобраны налагаемые потоки. Такой процесс подбора, хотя и расширяет круг известных нам движений жидкости, все же не может планомерно привести к нахождению потока, обтекающего заданное тело: поиски этого потока производились бы здесь в значительной мере «вслепую». Более того, получив в результате наложения потоков обтекание тела той или иной формы, мы не смогли бы судить об удобообтекаемости этой формы. Удобообтекаемость определяется величиной сопротивления тела, а предполагая поток потенциальным и, следовательно, пренебрегая касательными напряжениями, мы тем самым лишены возможности теоретически определить сопротивление. Поэтому нельзя выбирать таким способом форму тел: при проектировании летательного аппарата формы его частей выбираются из иных соображений, с учетом их сопротивления. Обычно лишь после того, как они выбраны, возникает задача об определении поля скоростей при обтекании их потенциальным потоком несжимаемой жидкости.

Таким образом, с практической точки зрения оказывается целесообразным поставить по отношению к методу наложения потоков несколько иной вопрос, нежели тот, которым мы занимались в предыдущих параграфах. Там мы налагали известные нам элементарные потоки, исследовали результирующий поток и определяли форму тела, которое можно представить себе погруженным в этот поток без нарушения картины его линий тока. Теперь же поставим вопрос о том, какие потоки и в каких сочетаниях необходимо наложить друг на друга для того, чтобы получить обтекание тела, форма которого задана. Оказывается, что приближенно этот вопрос может быть решен, вообще говоря, для любого тела.

В качестве налагаемых потоков проще всего представлять себе источники и стоки. При движении тела в спокойной среде частицы, которые находятся перед телом, расталкиваются им, частицы, которые находятся за телом, устремляются за ним. Линии тока при таком движении исходят из носовой части и заканчиваются на поверхности тела в кормовой его части. Картина движения в среде получается, следовательно, такая, как если бы на поверхности тела или внутри его находились в носовой части источники, в кормовой части — стоки.

Внутри тела можно по-разному располагать центры источников и стоков. Решение задачи не получается при этом однозначным. Более правильным