

ОБТЕКАНИЕ ТЕЛА ВРАЩЕНИЯ ЗВУКОВЫМ ПОТОКОМ ГАЗА

С. В. Фалькович, И. А. Чернов

(Саратов)

В работе [1] численными методами была решена автомодельная задача об осесимметричном околзвучном потоке вдали от произвольного тела. Авторы высказали предположение, что этому решению соответствует показатель автомодельности, равный $4/7$. В настоящей работе найдено частное семейство автомодельных решений, алгебраических на плоскости s, t как для плоского, так и для осесимметричного потока, и определены соответствующие им показатели автомодельности. Среди данного семейства содержится и решение Гудерлея—Йосихары. Теоретически доказано, что показатель автомодельности этого решения равен $4/7$.

1. Приближенное уравнение для потенциала скоростей возмущения Φ в случае плоского и осесимметричного околзвучного потока может быть записано в виде

$$-(\kappa + 1) \Phi_x \Phi_{xx} + \Phi_{yy} + \omega \frac{|\Phi_y|}{y} = 0 \quad (\Phi_x = u, \Phi_y = v) \quad (1.1)$$

Здесь u и v — проекции скорости возмущения основного звукового потока на оси прямоугольной системы координат, $\omega = 0$ для плоского потока и $\omega = 1$ для осесимметричного потока.

Рассмотрим автомодельные решения уравнения (1.1) вида

$$\Phi = y^{3n-2} f(\zeta) \quad \left(\zeta = \frac{x}{(\kappa + 1)^{1/3} y^n} \right) \quad (1.2)$$

Здесь n — показатель автомодельности. Для определения $f(\zeta)$ получаем обыкновенное дифференциальное уравнение

$$f'' (n^2 \zeta^2 - f') - n (5n - 5 + \omega) \zeta f' + (3n - 2) (3n - 3 + \omega) f = 0 \quad (1.3)$$

Введением переменных Гудерлея

$$s = f \zeta^{-3}, \quad t = f' \zeta^{-2} \quad (1.4)$$

оно приводится к уравнению первого порядка

$$\frac{ds}{dt} = \frac{(n^2 - t)(t - 3s)}{2t^2 + B_1 t - B_2 s} \quad \left(\begin{array}{l} B_1 = 3n^2 - 5n + n\omega \\ B_2 = (3n - 2)(3n - 3 + \omega) \end{array} \right) \quad (1.5)$$

В конечной части плоскости уравнение (1.5) имеет три особые точки [1]

$$A (s = 0, t = 0), \quad C \left(\frac{n^3 (5n - 5 + \omega)}{(3n - 2)(3n - 3 + \omega)}, n^2 \right), \quad D \left(s = \frac{3 - \omega}{9}, t = \frac{3 - \omega}{3} \right)$$

Если интегральная кривая $t = t(s)$ уравнения (1.5) определена, то ζ находится по формуле [1]

$$\ln C \zeta = \int \frac{ds}{t - 3s} \quad (1.6)$$

Составляющие скорости u, v определяются по формулам

$$\begin{aligned} u &= \Phi_x = (\kappa + 1)^{-1/3} y^{2n-2} f'(\zeta) = (\kappa + 1)^{-1/3} y^{2n-2} \zeta^2 t \\ v &= \Phi_y = y^{3n-3} [(3n-2)f - n\zeta f'] = y^{3n-3} \zeta^3 [(3n-2)s - nt] \end{aligned} \quad (1.7)$$

2. Будем разыскивать частное семейство решений уравнения вида

$$s = a + bt \pm \sqrt{1 + ct} (d + gt) \quad (2.1)$$

Анализируя результаты работ [2,3], легко показать, что при $n = 2$ как в плоском, так и в осесимметричном случае существуют решения вида (2.1), описывающие аналитические течения в соплах Лавала.

Подставим функцию (2.1) в уравнение (1.5). Приравнявая коэффициенты, стоящие при одинаковых степенях t , получим следующую систему алгебраических равенств:

$$-B_2acd - 2B_2ag - 2B_2bd + 6n^2d = 0 \quad (2.2)$$

$$cd(B_1 + 6n^2) + (2B_1 + 6n^2)g - 3B_2bcd - 4B_2bg - 3B_2acg - 6d = 0 \quad (2.3)$$

$$(3B_1 + 6n^2)cg - 5B_2bcg - 2g - 4cd = 0 \quad (2.4)$$

$$-3B_2cg^2 - 2b + 2 = 0 \quad (2.5)$$

$$(2B_1 + 6n^2)b - 4B_2cgd - 2B_2b^2 - 2B_2g^2 - 2n^2 - 6a = 0 \quad (2.6)$$

$$-2B_2ab - B_2cd^2 - 2B_2gd + 6n^2a = 0 \quad (2.7)$$

Равенства (2.2) — (2.7) представляют собой систему шести алгебраических уравнений для определения неизвестных: a, b, c, d, g, n . В общем случае ее легко свести к системе трех уравнений с тремя неизвестными.

Используя (2.6), определим a

$$a = b \left(\frac{1}{3} B_1 + n^2 \right) - \frac{2}{3} B_2 cgd - \frac{1}{3} B_2 b^2 - \frac{1}{3} B_2 g^2 - \frac{1}{3} n^2 \quad (2.8)$$

Выразим b из (2.5)

$$b = 1 - \frac{3}{2} B_2 cg^2 \quad (2.9)$$

Из уравнения (2.4) с использованием (2.9) определим d

$$d = g \left[\frac{3}{4} B_1 + \frac{2}{3} n^2 - \frac{5}{4} B_2 - \frac{1}{2} c^{-1} \right] + \frac{15}{8} B_2^2 cg^3 \quad (2.10)$$

Подставляя найденные значения a, b, d в равенства (2.2), (2.3), (2.7), получим систему трех уравнений для определения c, g, n . Однако эта система имеет весьма громоздкий вид и непосредственное ее решение затруднительно.

3. Рассмотрим сначала решения вида (2.1), проходящие через особую точку A , которая является узлом интегральных кривых уравнения (1.5), с угловым наклоном

$$\frac{ds}{dt} = \frac{n}{3n-2} \quad (3.1)$$

Известно [1], что особая точка A изображает в переменных s, t ось x физической плоскости. Условие (3.1) для решений вида (2.1) означает важное свойство симметричности течения относительно оси x в случае $\omega = 0$ и отсутствия на этой оси особенностей типа источников в случае $\omega = 1$.

Для таких решений можно записать два дополнительных условия

$$d = -a, \quad b = \frac{n}{3n-2} + \frac{ca}{2} - g \quad (3.2)$$

Подставляя (3.2) в уравнения (2.2) — (2.7), получим систему четырех уравнений для определения a, c, g, n , решение которой при условии, что $a \neq 0, g \neq 0$, имеет вид

$$g = \frac{4\pi\omega - 12n \pm \sqrt{720n^3 - 1476n^2 + 720n - 48n^3\omega + 308n^2\omega - 272n\omega}}{12B_2}$$

$$a = \frac{60n^3 - 4n^3\omega - 138n^2 + \frac{94}{3}n^2\omega + 60n - \frac{68}{3}n\omega}{12B_2} \quad (3.3)$$

$$b = \frac{6n^2 - 3n + n\omega}{2B_2}, \quad c = \frac{12n^2 - 27n + 5n\omega + 12 - 4\omega}{3B_2^2g^2}$$

Окончательно можно получить уравнение для определения показателя автомодельности n .

В случае плоского потока ($\omega = 0$) будем иметь

$$\pm \sqrt{20n^3 - 41n^2 + 20n} (2n^2 - 41n + 20) - 80n^4 + 304n^3 - 447n^2 + 304n - 80 = 0 \quad (3.4)$$

Освобождаясь от иррациональности, получим

$$3200n^8 - 28320n^7 + 106568n^6 - 222638n^5 + 282381n^4 - 222638n^3 + 106568n^2 - 28320n + 3200 = 0 \quad (3.5)$$

Находим корни

$$n_1 = 2, \quad n_2 = n_3 = \frac{4}{5}, \quad n_4 = n_5 = \frac{5}{4}, \quad n_6 = \frac{1}{2}, \quad n_7 = \frac{9 + \sqrt{17}}{8}, \quad n_8 = \frac{9 - \sqrt{17}}{8}$$

Корни n_7 и n_8 должны быть отброшены — им соответствуют решения с $g = 0$, которые не удовлетворяют основной системе (2.2) — (2.7).

В случае осесимметричного потока ($\omega = 1$) уравнение, определяющее показатель автомодельности, имеет вид

$$\pm \sqrt{42n^3 - 73n^2 + 28n} (42n^2 - 73n + 28) - 252n^4 + 816n^3 - 993n^2 + 544n - 112 = 0 \quad (3.6)$$

Освобождаясь от иррациональности, получим

$$31752n^8 - 242676n^7 + 776322n^6 - 1357191n^5 + 1417205n^4 - 904794n^3 + 345032n^2 - 71904n + 6272 = 0 \quad (3.7)$$

Находим корни

$$n_1 = 2, \quad n_2 = \frac{1}{3}, \quad n_3 = n_4 = \frac{4}{7}, \quad n_5 = \frac{4}{3}, \quad n_6 = n_7 = \frac{7}{6}, \quad n_8 = \frac{1}{2}$$

Корни n_5 и n_8 должны быть отброшены.

4. Используя найденные значения n для нахождения коэффициентов a, b, c, d, g по соотношениям (3.3) и (3.7), получим следующую систему решений:

в плоском случае ($\omega = 0$)

$$n = 2, \quad s = \frac{1}{3} + \frac{3}{4}t \pm \sqrt{1 + 2t} \left(-\frac{1}{3} + \frac{1}{12}t\right), \quad t > -\frac{1}{2} \quad (4.1)$$

$$n = \frac{4}{5}, \quad s = \frac{10}{3} - 3t \pm \frac{10}{3} \sqrt{(1-t)^3}, \quad t < 1 \quad (4.2)$$

$$n = \frac{5}{4}, \quad s = -\frac{125}{84} + \frac{15}{7}t \pm \frac{25}{84} \sqrt{\left(1 - \frac{16}{25}t\right)^3}, \quad t < \frac{25}{16} \quad (4.3)$$

$$n = \frac{1}{2}, \quad s = \frac{1}{3} \pm \sqrt{1 + \frac{8}{3}t} \left(-\frac{1}{3} + \frac{1}{3}t\right), \quad t > -\frac{3}{8} \quad (4.4)$$

в осесимметричном случае ($\omega = 1$)

$$n = 2, \quad s = \frac{1}{2} + \frac{5}{8}t \pm \sqrt{1+t} \left(-\frac{1}{2} + \frac{1}{8}t\right) \quad t > -1 \quad (4.5)$$

$$n = \frac{1}{3}, \quad s = \frac{2}{9} \pm \sqrt{1+6t} \left(-\frac{2}{9} + \frac{1}{3}t\right), \quad t > -\frac{1}{6} \quad (4.6)$$

$$n = \frac{4}{7}, \quad s = -\frac{28}{9} + 5t \pm \frac{28}{9} \sqrt{\left(1 - \frac{3}{2}t\right)^3}, \quad t < \frac{2}{3} \quad (4.7)$$

$$n = \frac{7}{6}, \quad s = -\frac{343}{729} + \frac{35}{27}t \pm \frac{343}{729} \sqrt{\left(1 - \frac{36}{49}t\right)^3}, \quad t < \frac{49}{36} \quad (4.8)$$

Таким образом, найдены все решения вида (2.1), проходящие через особую точку A с угловым наклоном (3.1).

Используя другие особые точки уравнения (1.5) и известные наклоны интегральных кривых в этих точках, можно получить остальные решения вида (2.1).

5. Замечательно, что среди полученных выше решений содержатся: течение в плоском сопле Лавалья [5.2] — решение (4.1); течение вдали от произвольного тела в плоском околзвучковом потоке, впервые рассмотренное Ф. И. Франклем [4] — решение (4.2). В самом деле, задание определенного значения n и условие, что в окрестности точки A на плоскости st интегральная кривая имеет разложение вида

$$s = \frac{n}{3n-2} t + A_2 t^2 + \dots$$

однозначно определяют эти решения.

Решение (4.7) удовлетворяет всем условиям, сформулированным в работе [1], и определяет течение вдали от тела в осесимметричном околзвучковом потоке. Таким образом, показатель автомодельности, соответствующий этому течению, равен $4/7$.

6. Для того чтобы найти значение потенциала $\Phi(x, y)$ этого течения, воспользуемся уравнением (1.6). Подставляя s из формулы (4.7), получим

$$\ln C\zeta = \int \frac{(5 - 7\sqrt{1 - 3/2t}) dt}{28/3 - 14t - 28/3 \sqrt{(1 - 3/2t)^3}} \quad (6.1)$$

Обозначим

$$z^2 = 1 - \frac{3}{2}t \quad (6.2)$$

После интегрирования найдем с точностью до масштабной постоянной

$$\zeta = - (1 - z)^{-1/7} z^{-3/7} \quad (6.3)$$

Подставляя (6.3) в первую из формул (1.4), будем иметь

$$f = -1/9 (1 - z)^{-1/7} z^{-15/7} [2 - 30z^2 + 28z^3] \quad (6.4)$$

Равенства (6.3), (6.4) параметрически определяют функцию $f = f(\zeta)$.

Найдем звуковую линию. По формуле (1.7) вдоль нее $t = 0$. Из (6.2) будет иметь $z = -1$. Тогда по формуле (6.3)

$$\zeta_* = \frac{1}{2^{3/7}}$$

Предельной характеристике соответствует $t = n^2 = 16/49$, и по соотношению (6.3) найдем

$$\zeta_c = \frac{7}{5^{5/7} 12^{3/7}}$$

За предельной характеристикой существует линия, на которой скорость горизонтальна. Для определения этой линии из формулы (1.7) найдем

$$v = 0 \quad \text{при} \quad (3n - 2)s - nt = 0$$

Это при $n = 4/7$ дает $s = -2t$. Подставляя найденное значение s в (4.7), найдем, используя (6.2),

$$2z^3 - 3z^2 + 1 = 0$$

Это уравнение имеет корни: $z = 1$, соответствующий отрицательной части оси x и $z = -1/2$. Последний корень, согласно (6.3), дает

$$\zeta_{v=0} = \frac{2}{3^{2/7}}$$

Точке D ($t = 2/3$) соответствует, согласно (6.2), $z = 0$, что дает $\zeta = \infty$. При этом попадаем на положительную часть оси x . Из (1.7) видно, что v отлично от нуля. Следовательно, эта часть оси x покрыта стоками.

Аналогичное обстоятельство имеет место и для плоского случая [6].

Поступила 10 XII 63

Саратовский государственный университет

ЛИТЕРАТУРА

1. G u d e r l e y K. and Y o s h i h a r a H. An Axial-Symmetric Transonic Flow Pattern. Quart. Appl. Math. 1951, v. VIII, № 4. Русск. пер.: Гудерлей К. и Йосихара Х. Осесимметричные трансзвуковые течения. Сб. «Механика», 1953, вып. 2.
2. Ф а л ь к о в и ч С. В. К теории сопла Лавалья. ПММ, 1946, т. 10, вып. 4.
3. Р ы ж о в О. С. О течениях в окрестности перехода в соплах Лавалья. ПММ, 1958, т. 22, вып. 4.
4. Ф р а н к л ь Ф. И. Исследование по теории крыла бесконечного размаха, движущегося со скоростью звука. Докл. АН СССР, 1947, т. LVIII, № 7.
5. Ф р а н к л ь Ф. И. К теории сопел Лавалья. Изв. АН СССР, сер. матем., 1945, т. 9, № 5.
6. Ф а л ь к о в и ч С. В., Ч е р н о в И. А. К теории автомодельных околосвуковых течений. Изв. высш. учебн. завед., Матем., 1964, № 1.