

К РАСЧЕТУ СОПЕЛ

И. М. Юрьев

(Москва)

В заметке даются частные решения приближенных уравнений плоского и осесимметрического течения газа. Этими частными решениями можно воспользоваться при расчете околозвуковых частей сопел.

Уравнение движения газа относительно потенциала скорости имеет в случае плоского течения вид:

$$\left(1 - \frac{u^2}{c^2}\right) \varphi_{xx} + \left(1 - \frac{v^2}{c^2}\right) \varphi_{yy} - \frac{2uv}{c^2} \varphi_{xy} = 0; \quad (1)$$

а в случае осесимметричного течения такой вид:

$$\left(1 - \frac{u^2}{c^2}\right) \varphi_{xx} + \left(1 - \frac{v^2}{c^2}\right) \varphi_{rr} - \frac{2uv}{c^2} \varphi_{xr} + \frac{\varphi_r}{r} = 0 \quad (2)$$

где  $c$  — скорость звука,  $u = \varphi_x$ ,  $v = \varphi_y$  (или  $v = \varphi_r$ ).

Один из первых способов построения безударного сопла Лаваля заключался в следующем [1]: на оси симметрии сопла, т. е. на оси  $Ox$ , с началом координат в точке линии перехода задавалась величина  $u$  как некоторая аналитическая функция от  $x$ . Если представить  $u$  в окрестности точки  $x = 0$  в виде ряда и использовать уравнения движения (1) вместе с условиями симметрии, то можно последовательно определить в точке  $O(0, 0)$  любую производную от  $\varphi$  по  $x$  и  $y$ . Таким образом потенциал скорости представляется в виде степенного ряда по  $x$ ,  $y$ .

Недостаток этого способа заключается в том, что радиус  $\zeta$ ходимости полученного ряда по  $y$  заранее неизвестен. Для плоского сопла были затем даны различные способы решения. Осесимметрические сопла изучены в меньшей мере.

Можно предложить для расчета околозвуковой части сопла следующие частные решения приближенных уравнений движения. Представим составляющую скорости по оси  $x$  и скорость звука в виде

$$u = c_* + u'; \quad c^2 = c_*^2 - \frac{\kappa - 1}{2} (w^2 - c_*^2) \quad (w^2 = (c_* + u')^2 + v^2)$$

где  $c_*$  — критическая скорость звука.

Отбрасывая затем в коэффициентах уравнений (1) и (2) величины порядка  $u'^2$  и  $v^2$ , получим для плоского и осесимметричного течения газа соответственно

$$\begin{aligned} & -\frac{(\kappa - 1) u'}{c_*} \varphi_{xx}' + \varphi_{yy} - \frac{2v}{c_*} \varphi_{xy}' = 0 \\ & -\frac{(\kappa + 1) u'}{c_*} \varphi_{xx}' + \varphi_{rr}' - \frac{2v}{c_*} \varphi_{xr}' + \frac{\varphi_r'}{r} = 0 \end{aligned}$$

где  $\varphi'$  — дополнительный потенциал к  $c_* x$ .

Обозначая  $\varphi' = c_* \varphi^*$ , перепишем последнее уравнение в виде:  
для плоского течения газа

$$-(\kappa + 1) \varphi_x^* \varphi_{xx}^* + \varphi_{yy}^* - 2\varphi_y^* \varphi_{xy}^* = 0 \quad (3)$$

для осесимметричного течения газа

$$-(\kappa + 1) \varphi_x^* \varphi_{xx}^* + \varphi_{rr}^* - 2\varphi_r^* \varphi_{xr}^* + \frac{\varphi_r^*}{r} = 0 \quad (4)$$

Будем искать частное решение уравнения (3) вида

$$\varphi^* = \frac{1}{2} kx^2 + xf_1(y) + f_2(y) \quad (5)$$

Подставляя выражение (5) в уравнение (3), получим для определения функций  $f_1(y)$  и  $f_2(y)$  следующие уравнения:

$$\frac{d^2 f_1(y)}{dy^2} - 2 \left( \frac{df_1(y)}{dy} \right)^2 - (\kappa + 1) k^2 = 0 \quad (6)$$

$$\frac{d^2 f_2(y)}{dy^2} - 2 \frac{df_1(y)}{dy} \frac{df_2(y)}{dy} - (\kappa + 1) kf_1(y) = 0 \quad (7)$$

Для функции  $f_1(y)$  получаем следующее решение:

$$f_1(y) = -\frac{1}{2} \ln \cos (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) \quad (8)$$

Подставляя выражение (8) в уравнение (7), найдем

$$f_2(y) = \frac{1}{8k} \left[ \ln^2 \cos (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) - 2 \ln \cos (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) - \ln^2 \operatorname{tg} \left( \frac{\pi}{4} - \sqrt{\frac{\kappa + 1}{2}} ky \right) \right] \quad (9)$$

Функции  $f_1$  и  $f_2$  являются четными от  $y$  функциями. Дополнительные составляющие скорости равны

$$\begin{aligned} \frac{u'}{c_*^*} &= \frac{\partial \varphi^*}{\partial x} = kx - \frac{1}{2} \ln \cos (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) \\ \frac{v}{c_*} &= \frac{\partial \varphi^*}{\partial y} = \sqrt{\frac{\kappa + 1}{2}} \left\{ \left[ kx + \frac{1}{2} \ln \sec (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) + \right. \right. \\ &\quad \left. \left. + \frac{1}{2} \right] \operatorname{tg} (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) + \frac{1}{2} \sec (\sqrt{2(\kappa + 1)} ky) \ln \operatorname{tg} \left( \frac{\pi}{4} - \sqrt{\frac{\kappa + 1}{2}} ky \right) \right\} \end{aligned} \quad (10)$$

Линию тока можно рассчитать путем численного интегрирования уравнения

$$\frac{dy}{dx} = \frac{v}{c_* + u'}$$

Уравнениями линий равного потенциала и линий равных скоростей соответственно будут

$$x + \varphi^*(x, r) = \text{const}, \quad (1 + \varphi_x^*)^2 + \varphi_y^* = \lambda^2 = \text{const}$$

где  $\lambda$  — величина относительной скорости.

В случае осесимметрического течения газа также будем искать частные решения вида

$$\varphi^*(x, r) = \frac{1}{2} kx^2 + xF_1(r) + F_2(r) \quad (11)$$

Для определения функций  $F_1(r)$  и  $F_2(r)$  получим уравнения

$$\frac{d^2F_1(r)}{dr^2} - 2\left(\frac{dF_1(r)}{dr}\right)^2 + \frac{1}{r} \frac{dF_1(r)}{dr} - (\kappa + 1) k^2 = 0 \quad (12)$$

$$\frac{d^2F_2(r)}{dr^2} + \left(\frac{1}{r} - 2\frac{dF_1(r)}{dr}\right) \frac{dF_2(r)}{dr} - (\kappa + 1) k F_1(r) = 0 \quad (13)$$

Для  $F_1(r)$  найдем

$$F_1(r) = -\frac{1}{2} \ln s(r), \quad s(r) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{(-1)^n (\sqrt{2(\kappa+1)} kr)^{2n}}{2^{2n} (n!)^2} \quad (14)$$

Полученный ряд быстро сходится. Функция  $F_2(r)$  равна

$$F_2(r) = -\frac{(\kappa + 1) k}{2} \int_0^r \frac{dr}{rs(r)} \int_0^r rs(r) \ln s(r) dr \quad (15)$$

Дополнительные составляющие скорости равны

$$\begin{aligned} \frac{u'}{c_*} &= \frac{\partial \varphi^*}{\partial x} = kx - \frac{1}{2} \ln s(r) \\ \frac{v}{c_*} &= \frac{\partial \varphi^*}{\partial r} = -\frac{xs'(r)}{2s(r)} - \frac{(\kappa + 1) k}{2r s(r)} \int_0^r rs(r) \ln s(r) dr \end{aligned} \quad (16)$$

Линию тока вычисляем путем численного интегрирования уравнения

$$\frac{dr}{dx} = \frac{v}{c_* + u'}$$

Поступила 14 VIII 1954

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Meyer T. Ueber zweidimensionale Bewegungsgleichung in einem Gas, die mit Ueberschallgeschwindigkeit strömt. Forschungshefte, 72, 1908.