

$M_\infty < 1$ в той форме, которая свойственна несжимаемым течениям, несмотря на появление при $M_\infty < 1$ локальных зон, где $M > 1$.

При $M_\infty > 1$ изменяется общая структура внешнего обтекания профиля: в следе существует горловина и два хвостовых скачка. Свободный пограничный слой располагается в узкой осевой области следа и здесь появляются дискретные вихри, расположенные либо в шахматную, либо в симметричную расходящуюся дорожку.

По-видимому, явление дискретных вихрей в следе за профилями в плоских несжимаемых и сжимаемых течениях при $M_\infty < 1$, а также при определенных величинах $M_\infty > 1$ в обоих случаях при $R < R_*$ нужно рассматривать как одну из общих форм потери устойчивости стационарным течением при переходе в нестационарное [4, 5].

Авторы благодарят Г. И. Петрова за внимание к работе и советы.

Поступило 21 II 1967

ЛИТЕРАТУРА

- Кузнецов О. М., Попов С. Г. Вихри в плоском газодинамическом следе за цилиндром. Изв. АН СССР, МЖГ, 1967, № 2.
- Domm U. Ein Beitrag zur Stabilitätstheorie der Wirbelstrassen unter Berücksichtigung endlicher und Zeitlicher Wirbelkerndurchmesser. Ing.-Arch., 1954, 22, No. 6.
- Wille R. Strömungserscheinungen in Übergangsgebiet von georgneter zu ungeorgneter Bewegung. In: Jahrbuch der Schiffbautechnischen Gesellschaft, 1952, No. 6.
- Юдович В. И. Пример рождения вторичного стационарного или периодического течения при потере устойчивости ламинарного течения вязкой несжимаемой жидкости. ПММ, 1965, т. 29, вып. 3.
- Брушлинская Н. Н. О поведении решений уравнений гидродинамики при переходе числа Рейнольдса через критическое значение. Докл. АН СССР, 1965, т. 162, № 4.

О ФОРМЕ ДИФРАГИРОВАННОЙ УДАРНОЙ ВОЛНЫ

Г. М. АРУТЮНЯН (*Москва*)

В данной статье приводятся аналитические выражения для формы скачка при дифракции ударной волны произвольной интенсивности около малого угла, полученные на основании метода работы [1].

Воспользовавшись обозначениями работы [1], можно показать, что для $\varphi(x_1) = f(y(x_1))$ ($1 \leq x_1 < \infty$) справедливы соотношения¹

$$\begin{aligned} \varphi(x_1) = & \lambda_1 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 - 1}{1 - x_0} \right)^{1/2} - \frac{1}{2} \left(\frac{1 - x_0}{1 + x_0} \right)^{1/2} \ln \frac{\sqrt{1 + x_1} - \sqrt{1 + x_0}}{\sqrt{1 + x_1} + \sqrt{1 + x_0}} \right] + \\ & + \lambda_2 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \frac{\sqrt{x_1 - 1}}{a} - \frac{a}{\sqrt{a^2 - 2}} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 + 1}{a^2 - 2} \right)^{1/2} \right] + \\ & + \lambda_3 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \frac{\sqrt{x_1 - 1}}{\beta} - \frac{\beta}{\sqrt{\beta^2 - 2}} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 + 1}{\beta^2 - 2} \right)^{1/2} \right] + \Phi(x_1, C_1, C_2) \end{aligned} \quad (1)$$

$$\Phi(x_1, C_1, C_2) = C_1 \sqrt{\frac{(1 - k^2)(x_1 - 1)}{x_1 + 1}} + C_2$$

если поток за набегающим скачком дозвуковой;

$$\begin{aligned} \varphi(x_1) = & \lambda_1 \left[\left(\frac{2}{x_1 + 1} \right)^{1/2} + \left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 - 1}{2} \right)^{1/2} \right] + \\ & + \lambda_2 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \frac{\sqrt{x_1 - 1}}{a} - \frac{a}{\sqrt{a^2 - 2}} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 + 1}{a^2 - 2} \right)^{1/2} \right] + \\ & + \lambda_3 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \frac{\sqrt{x_1 - 1}}{\beta} - \frac{\beta}{\sqrt{\beta^2 - 2}} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 + 1}{\beta^2 - 2} \right)^{1/2} \right] + \Phi(x_1, C_1, C_2) \end{aligned} \quad (2)$$

¹ В переменных x, y работы [1] уравнение скачка есть $x = k + f(y)$, при этом $0 \leq y \leq \sqrt{1 - k^2}$, а $f(y)$ нужно определить.

если скорость потока за набегающим скачком равна скорости звука;

$$\begin{aligned}\varphi(x_1) = & \lambda_1 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 - 1}{1 - x_0} \right)^{1/2} - \left(\frac{x_0 - 1}{x_0 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \left(\frac{1 + x_1}{-(1 + x_0)} \right)^{1/2} \right] + \\ & + \lambda_2 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \frac{\sqrt{x_1 - 1}}{a} - \frac{a}{\sqrt{a^2 - 2}} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 + 1}{a^2 - 2} \right)^{1/2} \right] + \\ & + \lambda_3 \left[\left(\frac{x_1 - 1}{x_1 + 1} \right)^{1/2} \operatorname{arc tg} \frac{\sqrt{x_1 - 1}}{\beta} - \frac{\beta}{\sqrt{\beta^2 - 2}} \operatorname{arc tg} \left(\frac{x_1 + 1}{\beta^2 - 2} \right)^{1/2} \right] + \Phi(x_1, C_1, C_2)\end{aligned}$$

если поток за набегающим скачком сверхзвуковой. В (1) — (3)

$$\begin{aligned}\lambda_1 = & \frac{2BC\delta(\alpha + \beta)}{(a^2 - 1 + x_0)(\beta^2 - 1 + x_0)\sqrt{1 - x_0}}, \quad \lambda_2 = \frac{2BC\delta[D(a^2 - 1 + x_0) + 1]}{\alpha(\alpha - \beta)(a^2 - 1 + x_0)} \\ \lambda_3 = & \frac{2BC\delta[D(\beta^2 - 1 + x_0) + 1]}{\beta(\beta - \alpha)(\beta^2 - 1 + x_0)}\end{aligned}$$

Константы C_1 и C_2 , входящие в (1) — (3), находятся из условий $\varphi(\infty) = 0$, $\varphi'(\infty) / y'(\infty) = 0$ и равны

$$C_1 = -\pi\kappa \left(\frac{A_1}{\sqrt{1 - x_0}} + \frac{A_2}{a} + \frac{A_3}{\beta} \right) \quad (4)$$

при любой скорости потока за набегающим скачком;

$$C_2 = -\sqrt{1 - k^2} \left\{ C_1 + \pi\kappa \left[\frac{A_1}{\sqrt{1 - x_0}} + \frac{A_2}{a} \left(1 - \frac{\alpha}{\sqrt{a^2 - 2}} \right) + \frac{A_3}{\beta} \left(1 - \frac{\alpha}{\sqrt{\beta^2 - 2}} \right) \right] \right\} \quad (5)$$

если скорость потока за набегающим скачком дозвуковая или звуковая; и

$$\begin{aligned}C_2 = & -\sqrt{1 - k^2} \left\{ C_1 + \pi\kappa \left[\frac{A_1}{\sqrt{1 - x_0}} \left(1 - \sqrt{\frac{x_0 - 1}{x_0 + 1}} \right) + \frac{A_2}{a} \left(1 - \frac{\alpha}{\sqrt{a^2 - 2}} \right) + \right. \right. \\ & \left. \left. + \frac{A_3}{\beta} \left(1 - \frac{\beta}{\sqrt{\beta^2 - 2}} \right) \right] \right\} \quad (6)\end{aligned}$$

если скорость потока за набегающим скачком сверхзвуковая. В (4) — (6) введены следующие обозначения:

$$\begin{aligned}\kappa = & -\frac{BC\delta(\alpha + \beta)}{\sqrt{1 - k^2}}, \quad A_1 = -\frac{1}{(a^2 - 1 + x_0)(\beta^2 - 1 + x_0)} \\ A_2 = & \frac{1 + D(a^2 - 1 + x_0)}{(\beta^2 - a^2)(a^2 - 1 + x_0)}, \quad A_3 = -\frac{1 + D(\beta^2 - 1 + x_0)}{(\beta^2 - a^2)(\beta^2 - 1 + x_0)}.\end{aligned}$$

Расчет величины $f(y) / \delta$ для случая воздуха ($\gamma = 1.4$) показал, что ударные волны малой интенсивности являются выпуклыми по отношению к покоящемуся воздуху. Сильные же волны имеют точку перегиба, причем ниже этой точки, т. е. у стенки, они являются вогнутыми, а выше — выпуклыми. Точка перегиба имеет координату

$$y = \left[\frac{(1 - k^2)[1 + D(x_0 - 1)]}{1 + D(x_0 + 1)} \right]^{1/2} \quad (7)$$

и существует только у тех ударных волн, у которых $x_0 + D^{-1} > 1$.

При $\delta < 0$ формулы (1) — (3), очевидно, будут описывать форму ударной волны при маховском отражении. В заключение следует заметить, что при $M_1 \rightarrow 1$ (M_1 — число Маха потока за набегающим скачком) формулы (1) и (3) переходят в (2).

Поступило 23 XI 1967

ЛИТЕРАТУРА

- Light hill M. J. Diffraction of blasts. Proc. Roy. Soc., 1949, vol. 198, No. 1055.