

потока $v = 0$, $p = p_0$, $\rho = \rho_0$; из уравнения энергии (5.33) при этом получается:

$$\left(\frac{p_1}{\rho_1}\right)_0 = \left(\frac{p_2}{\rho_2}\right)_0. \quad (5.34)$$

Так как $kp/\rho = a^2 = kRT$, то из уравнения энергии (5.33) следует также:

$$a_{10} = a_{20}, \quad T_{10} = T_{20}. \quad (5.35)$$

Если скорость потока перед скачком и за скачком увеличить до максимальной, возможной при адиабатическом процессе, то в этой точке будет: $v = v_{\max}$, $p = 0$; из уравнения энергии тогда получается:

$$v_{1\max} = v_{2\max}. \quad (5.36)$$

Аналогичное соотношение имеет место и для критической скорости. Так как

$$\frac{v^2}{2} + \frac{k}{k-1} \frac{p}{\rho} = \frac{1}{2} \frac{k+1}{k-1} v_{\text{кр}}^2,$$

то из уравнения (5.33) следует:

$$v_{1\text{кр}} = v_{2\text{кр}}. \quad (5.37)$$

Последние формулы показывают, что у струйки, пересекающей скачок уплотнения, сохраняются неизменными все величины, характеризующие запас полной энергии в единице массы газа, в том числе максимальная и критическая скорости, температура торможения потока, максимальная скорость распространения звука и т. д.

Перейдем теперь к решению основных уравнений скачка уплотнения.

§ 16. Определение параметров потока газа за скачком уплотнения по параметрам потока газа перед скачком

Из уравнений (5.30) и (5.32), выведенных в предыдущем параграфе, следует, что

$$v_{1t} = v_{2t}. \quad (5.38)$$

Из полученного равенства следует, что векторы v_1 , v_2 и нормаль к поверхности скачка расположены в одной плоскости. Вместе с тем из уравнения (5.30) видно, что $v_{1n} \neq v_{2n}$, и так как $\rho_2 > \rho_1$, то $v_{1n} > v_{2n}$. Таким образом, когда частица газа проходит сквозь поверхность скачка уплотнения, то касательная составляющая скорости к поверхности скачка остается без изменения, а нормальная составляющая уменьшается. При этом уменьшение нормальной составляющей скорости происходит разрывно, так же как и нарастание плотности.

Из уравнений (5.30) и (5.31) следует, что разность давлений за скачком и перед скачком равна

$$p_2 - p_1 = \rho_1 v_{1n} (v_{1n} - v_{2n}), \quad (5.39)$$

а из уравнений (5.33) и (5.38) следует, что разность величин $\frac{p_2}{\rho_2}$ и $\frac{p_1}{\rho_1}$ равна

$$\frac{p_2}{\rho_2} - \frac{p_1}{\rho_1} = \frac{k-1}{2k} (v_{1n} - v_{2n}) (v_{1n} + v_{2n}). \quad (5.40)$$

Исключив из последних двух уравнений p_2 и подставив вместо ρ_2 его выражение по уравнению (5.30), получим:

$$\frac{k-1}{2k} (v_{1n} - v_{2n}) (v_{1n} + v_{2n}) \rho_1 v_{1n} + p_1 (v_{1n} - v_{2n}) - \\ - \rho_1 v_{1n} v_{2n} (v_{1n} - v_{2n}) = 0.$$

Так как $v_{1n} \neq v_{2n}$, то последнее равенство можно сократить на разность $v_{1n} - v_{2n}$. Тогда получится уравнение, линейное относительно v_{2n} , решая которое будем иметь:

$$\frac{v_{2n}}{v_{1n}} = \frac{2k\rho_1}{(k+1)\rho_1 v_{1n}^2} + \frac{k-1}{k+1} = \frac{2a_1^2}{(k+1)v_{1n}^2} + \frac{k-1}{k+1} = \frac{2 + (k-1)M_{1n}^2}{(k+1)M_{1n}^2}. \quad (5.41)$$

Определив по этой формуле v_{2n} , можно затем найти ρ_2 по формуле

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \frac{v_{1n}}{v_{2n}} = \frac{(k+1)M_{1n}^2}{2 + (k-1)M_{1n}^2}. \quad (5.42)$$

Подставляя в уравнение (5.39) значение скорости v_{2n} из (5.41) и проделявая элементарные алгебраические преобразования, получим для определения давления p_2 следующую формулу:

$$\frac{p_2}{p_1} = \frac{2kM_{1n}^2 - (k-1)}{k+1}. \quad (5.43)$$

Зная давление и плотность за скачком и температуру перед скачком, нетрудно найти температуру за скачком по известной формуле, связывающей эти величины:

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{p_2}{p_1} \cdot \frac{\rho_1}{\rho_2} = \frac{[2kM_{1n}^2 - (k-1)][2 + (k-1)M_{1n}^2]}{(k+1)^2 M_{1n}^2}. \quad (5.44)$$

Из предыдущего известно, что квадрат скорости распространения звука пропорционален температуре, поэтому, принимая во внимание (5.44), имеем:

$$\frac{a_2^2}{a_1^2} = \frac{T_2}{T_1} = \frac{[2kM_{1n}^2 - (k-1)][2 + (k-1)M_{1n}^2]}{(k+1)^2 M_{1n}^2}. \quad (5.45)$$

Зная скорость звука за скачком, можно определить число M_2 . Так как $v_{2n}^2 = v_{2n}^2 + v_{2t}^2$, то, подставляя вместо v_{2n} его выражение по формуле (5.41), а вместо v_{2t} равную ей величину v_{1t} , получим:

$$\frac{v_{2n}^2}{v_{1n}^2} = \frac{[2 + (k-1)M_{1n}^2]^2}{(k+1)^2 M_{1n}^2} + \frac{v_{1t}^2}{v_{1n}^2} = \left[\frac{2 + (k-1)M_{1n}^2}{(k+1)M_{1n}^2} \right]^2 + \text{ctg}^2 \beta, \quad (5.46)$$

где β есть угол между вектором v_1 и касательной плоскостью к поверхности скачка.

Число M_2 за скачком можно теперь выразить через известные величины, а именно:

$$M_2^2 = \frac{v_2^2}{a_2^2} = \frac{v_2^2}{v_{1n}^2} \cdot \frac{a_1^2}{a_2^2} \cdot \frac{v_{1n}^2}{a_1^2} = M_{1n} \frac{v_2^2}{v_{1n}^2} \cdot \frac{a_1^2}{a_2^2}.$$

Подставляя в это выражение из (5.45) и (5.46) соответствующие отношения, получим:

$$M_2^2 = \frac{[2 + (k-1)M_{1n}^2] + (k+1)^2 M_{1n}^2 \operatorname{ctg}^2 \beta}{[2kM_{1n}^2 - (k-1)][2 + (k-1)M_{1n}^2]}. \quad (5.47)$$

Таким образом, все величины, характеризующие движение газа за скачком, полностью определяются по величинам, характеризующим движение газа перед скачком, если известен угол между v_1 и касательной плоскостью к поверхности скачка.

Для воздуха при $k=1,4$ формулы (5.41) — (5.47) принимают следующий вид:

$$\left. \begin{aligned} \frac{v_{2n}}{v_{1n}} &= \frac{M_{1n}^2 + 5}{6M_{1n}^2}, & \frac{p_2}{p_1} &= \frac{7M_{1n}^2 - 1}{6}, \\ \frac{\rho_2}{\rho_1} &= \frac{6M_{1n}^2}{M_{1n}^2 + 5}, & \frac{T_2}{T_1} &= \frac{(7M_{1n}^2 - 1)(M_{1n}^2 + 5)}{36M_{1n}^2}, \\ \frac{a_2^2}{a_1^2} &= \frac{(7M_{1n}^2 - 1)(M_{1n}^2 + 5)}{36M_{1n}^2}, & M_2^2 &= \frac{(5 + M_{1n}^2)^2 + 36M_{1n}^2 \operatorname{ctg}^2 \beta}{(7M_{1n}^2 - 1)(5 + M_{1n}^2)}. \end{aligned} \right\} (5.48)$$

Проанализируем полученные решения. Из равенств (5.41) видно, что если $v_{1n} = a_1$, т. е. если $M_{1n} = 1$, то $v_{2n} = v_{1n}$ и скачок отсутствует. Если $M_{1n} < 1$, то получается, что $v_{2n} < v_{1n}$ и, как это следует из выражения (5.42), $\rho_2 < \rho_1$, т. е. мы имеем скачок разрежения. Однако в дальнейшем (§ 17) будет показано, что это физически невозможно. Таким образом, мы приходим к выводу, что при наличии скачка уплотнения $M_{1n} > 1$ или, иначе говоря, что *нормальная составляющая скорости перед скачком больше скорости звука*; при этом $v_{2n} < v_{1n}$. Из этого неравенства, однако, не следует, какова будет величина v_{2n} по отношению к скорости звука. Для выяснения этого формулу (5.41) удобно представить в несколько ином виде. Введем в нее критическую скорость, воспользовавшись соотношением

$$\frac{v_1^2}{2} + \frac{k}{k-1} \frac{p_1}{\rho_1} = v_{\text{кр}}^2 \frac{k+1}{2(k-1)},$$

из которого следует:

$$\frac{k p_1}{\rho_1} = \frac{k+1}{2} v_{\text{кр}}^2 - \frac{k-1}{2} v_1^2.$$

Подставляя это выражение в формулу (5.41) и принимая во внимание, что $v_1^2 = v_{1n}^2 + v_{1t}^2$, получим:

$$v_{2n} = \frac{1}{v_{1n}} \left(v_{кр}^2 - \frac{k-1}{k+1} v_{1t}^2 \right). \quad (5.49)$$

Здесь величину $v_{кр}$ мы пишем без индекса, так как по доказанному в предыдущем параграфе она одинакова для частей струйки перед скачком и за скачком.

Из последнего равенства видно, что так как составляющая скорости, нормальная к поверхности скачка, перед скачком сверхзвуковая, то за скачком она будет дозвуковая. В самом деле, так как $v_{1n} > a_1$, то $v_{1n} > v_{кр}$; поэтому $\frac{v_{кр}^2}{v_{1n}} < v_{кр}$, а значит, подавно $v_{2n} < v_{кр}$ и, следовательно, $v_{2n} < a_2$. В частном случае, если скачок прямой, т. е. поверхность скачка пересекается стружкой под прямым углом, то $v_{1t} = 0$, $v_{1n} = v_1$ и формула (5.42) принимает вид

$$v_2 v_1 = v_{кр}^2. \quad (5.50)$$

Отсюда видно, что так как перед прямым скачком скорость сверхзвуковая, то за ним скорость всегда будет дозвуковой.

Из формулы (5.41) следует также, что при неограниченном возрастании M_{1n} отношение v_{2n}/v_{1n} стремится к конечной величине, равной $(k-1)/(k+1)$, которая при $k=1,4$ равна $1/6$.

С возрастанием числа M_{1n} плотность за скачком, как это следует из формулы (5.42), увеличивается и при неограниченном возрастании числа M_{1n} стремится к конечному пределу, равному $(k+1)/(k-1)$, несмотря на то, что давление при этом, как видно из формулы (5.43), неограниченно возрастает; в этом состоит отличие ударного сжатия в скачке от плавного сжатия. Рассматривая выражения (5.44), (5.45) и (5.48), замечаем, что с возрастанием M_{1n} температура и скорость звука за скачком увеличиваются, а число M_2 уменьшается и при неограниченном возрастании M_{1n} температура и скорость звука неограниченно растут, а число M_2 стремится к предельному значению, равному

$$M_{2\text{пред}} = \sqrt{\frac{(k-1)^2 + (k+1)^2 \operatorname{ctg}^2 \beta}{2k(k-1)}}.$$

§ 17. Ударные волны в газовой среде. Скорость перемещения ударной волны

Мы рассматривали в предыдущих параграфах обтекание газом неподвижного тела и в связи с этим — неподвижные скачки уплотнения в газовой среде. Однако если тело движется, то вместе с ним перемещаются и скачки уплотнения. Точно так же при взрыве в газовой среде возникают взрывные или ударные волны, которые представляют