

5.6. WYPŁYW GAZU PRZEZ DYSZĘ. DYSZA LAVALA

Rozważmy zjawiska zachodzące przy przepływie gazu w strumieniu lub dyszy o zmiennym przekroju.

Do analizy tego zjawiska wykorzystamy dwa równania dla przepływu jednowymiarowego:

1) równanie Eulera

$$v \frac{dv}{dx} = - \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dx}, \quad (5.45)$$

2) równanie zachowania masy

$$\rho v F = \text{const.} \quad (5.46)$$

Traktując oś strumienia (przewodu) o zmiennym przekroju jako oś x zróżniczkujemy równanie (5.46) względem x , otrzymując

$$\frac{d\rho}{dx} v F + \rho \frac{dv}{dx} F + \rho v \frac{dF}{dx} = 0.$$

Mnożąc wszystkie człony równania przez $\frac{v}{\rho F}$, otrzymamy

$$\frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{dx} v^2 + v \frac{dv}{dx} + \frac{v^2}{F} \frac{dF}{dx} = 0$$

lub

$$v \frac{dv}{dx} = - \left(\frac{v^2}{\rho} \frac{d\rho}{dx} + \frac{v^2}{F} \frac{dF}{dx} \right). \quad (5.47)$$

Zastępując w równaniu (5.47) wielkość $\frac{d\rho}{dx}$ przez

$$\frac{d\rho}{dx} = \frac{d\rho}{dp} \frac{dp}{dx} = \frac{1}{a^2} \frac{dp}{dx}$$

oraz wykorzystując równanie (5.45) otrzymujemy

$$\frac{1}{\rho} \frac{dp}{dx} = \frac{1}{\rho} \frac{v^2}{a^2} \frac{dp}{dx} + \frac{v^2}{F} \frac{dF}{dx}$$

lub ostatecznie

$$\left(1 - \frac{v^2}{a^2}\right) \frac{dp}{dx} = \rho \frac{v^2}{F} \frac{dF}{dx}. \quad (5.48)$$

Równania (5.45) i (5.48) wiążą ze sobą trzy wielkości F , v i p . Rozważmy następujące możliwe przypadki:

1. Prędkość przepływu gazu v jest mniejsza od prędkości dźwięku a , czyli $v < a$, wówczas $\left(1 - \frac{v^2}{a^2}\right) > 0$, skąd na mocy równania

(5.48) znak pochodnej $\frac{dp}{dx}$ jest zgodny ze znakiem pochodnej $\frac{dF}{dx}$. Jeżeli zatem przekrój strugi zmniejsza się ($\frac{dF}{dx} < 0$), to i ciśnienie maleje ($\frac{dp}{dx} < 0$). Prędkość v będzie się przy tym powiększała, co wynika z równania (5.45), ponieważ w tym przypadku $\frac{dv}{dx} > 0$. Analogicznie można wykazać, że przy powiększeniu F ciśnienie p rośnie, a prędkość v maleje.

2. Prędkość przepływu gazu v jest większa od prędkości dźwięku a , tzn. $v > a$.

W tym przypadku $\left(1 - \frac{v^2}{a^2}\right) < 0$, a zatem znaki $\frac{dp}{dx}$ i $\frac{dF}{dx}$ nie będą

zgodne. Jeśli np. przekrój F zmniejsza się, wówczas ciśnienie rośnie ($\frac{dp}{dx} > 0$). Z równania (5.45) widać, że prędkość będzie przy tym malała. Charakter związku pomiędzy prędkością v (lub ciśnieniem) a przekrojem F zależy w sposób istotny od stosunku prędkości przepływu do prędkości dźwięku, czyli od liczby Macha $M = \frac{v}{a}$.

Z powyższych przypadków wynika, że ze wzrostem przekroju F prędkość przepływu v rośnie przy $M > 1$ ($v > a$), natomiast v maleje przy $M < 1$ ($v < a$).

Analogiczne rozumowanie można przeprowadzić dla przypadku gdy F maleje. Wówczas prędkość v maleje przy $M > 1$, zaś prędkość ta rośnie przy $M < 1$.

3. Prędkość v równa jest prędkości dźwięku, tzn. $v = a$.

W tym przypadku $1 - \frac{v^2}{a^2} = 0$, z równania (5.48) wynika, że

$$\frac{dF}{dx} = 0.$$

Z analizy wynika, że przy ciągłym wzroście prędkości przepływu v powierzchnie przekrojów strumienia będą początkowo malały przy przepływach poddźwiękowych ($M < 1$) a następnie zwiększały się przy

przepływach naddźwiękowych ($M > 1$). Jak widać z powyższego równania $\frac{dF}{dx} = 0$ przy $\frac{v}{a} = 1$, tzn. prędkość przepływu osiąga prędkość dźwięku, czyli $v = v_{kr} = a$ w najmniejszym przekroju strugi.

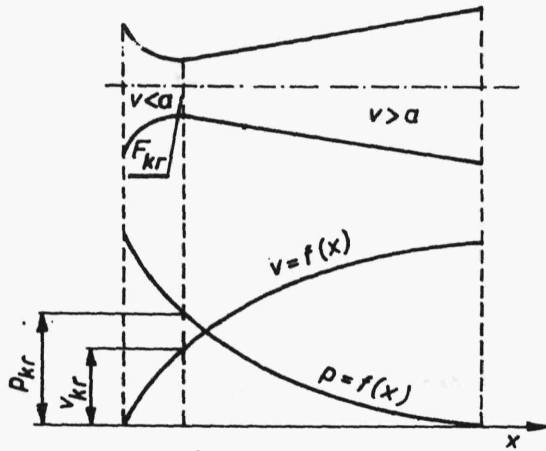
Na tej zasadzie skonstruowano dyszę Lavalą (rys. 5.43), za pomocą której uzyskuje się prędkości poddźwiękowe w konfuzorze, prędkości krytyczne w najwęższym przekroju oraz prędkości naddźwiękowe w dyfuzorze. Na rys. 5.43 podano charakter zmiany prędkości i ciśnienia wzdłuż takiej dyszy.

Prędkość strumienia gazu, wypływającego z dyszy Lavalą oblicza się ze wzoru (5.37).

Przykład 5.10. Obliczyć prędkość wypływu powietrza ze zbiornika przez dyszę

Lavalą do atmosfery oraz temperaturę powietrza na wylocie, jeżeli ciśnienie w zbiorniku $p_1 = 250 \text{ ata} = 245,25 \text{ bar}$, a temperatura $T_1 = 288 \text{ K}$.

Rozwiązanie. Prędkość na wylocie dyszy obliczamy ze wzoru (5.37):



Rys. 5.43

$$v_2 = \sqrt{\frac{2 \kappa}{\kappa - 1} \frac{p_1}{\rho_1} \left[1 - \left(\frac{p_2}{p_1} \right)^{\frac{\kappa - 1}{\kappa}} \right]}$$

$$\frac{p_1}{\rho_1} = R T_1$$

Podstawiając zadane wartości otrzymamy

$$v_2 = \sqrt{\frac{2 \cdot 1,41}{1,41 - 1} 287,04 \cdot 288 \left[1 - \left(\frac{1}{250} \right)^{\frac{1,41 - 1}{1,41}} \right]} = 678 \text{ m/s}$$

Z wzoru (5.44) obliczymy

$$T_2 = T_1 - \frac{\kappa - 1}{\kappa R} \frac{v_2^2}{g} = 288 - \frac{1,41 - 1}{1,41 \cdot 287,04} \cdot \frac{678^2}{2} = 59 \text{ K.}$$

5.7. ZASTOSOWANIE ZASADY ILOŚCI RUCHU

Z zasady ilości ruchu wynika, że siłę zewnętrzną działającą na strumień płynu o masie m można przedstawić w postaci

$$\bar{P} = m \frac{d\bar{v}}{dt}.$$

Masę płynu, ulegającą zmianie pędu w czasie dt można określić

$$m = \rho Q dt,$$

gdzie Q - wydatek objętościowy rozpatrywanego strumienia.

Uwzględniając powyższą zależność w równaniu (5.35) otrzymamy

$$\bar{P} = \rho Q d\bar{v}. \quad (5.49)$$

Zakładając, że w przedziale czasu od 0 do t siła $P = \text{const}$ a prędkość zmienia się od v_1 do v_2 , zależność (5.49) napiszemy w postaci

$$\bar{P} = \rho Q (\bar{v}_2 - \bar{v}_1) = \rho Q \bar{v}_2 - \rho Q \bar{v}_1. \quad (5.50)$$

Z równania (5.50) wynika, że zmiana ilości ruchu strumienia płynu jest równa działającej na niego sile zewnętrznej.

Jeżeli rozważymy ruch ustalony cieczy doskonałej, to reakcja \bar{R} wywierana przez swobodny strumień na powierzchnię ciała stałego jest równa

$$\bar{R} = -\bar{P}$$

lub po uwzględnieniu zależności (5.49)

$$\bar{R} = \rho Q (\bar{v}_1 - \bar{v}_2) = \rho Q \bar{v}_1 - \rho Q \bar{v}_2. \quad (5.51)$$