

**ESERCIZIO 1**

Per risolvere questo tipo di esercizi utilizziamo il metodo delle immagini. Scriviamo quindi il potenziale per una sorgente puntiforme, di intensità  $q$ , posta a distanza  $h$  da una parete, come la somma (una parete corrisponde a una condizione di Neumann) del potenziale di una sorgente puntiforme, di intensità  $q$ , posta a quota  $h$  sull'asse  $y$  del nostro sistema di riferimento (con l'asse  $x$  coincidente con la parete) e del potenziale di una sorgente puntiforme di uguale intensità posta a quota  $-h$  sull'asse delle  $y$ .

Otteniamo quindi una funzione potenziale pari a

$$(1.1) \quad \varphi(x, y) = \frac{q}{2\pi} \log \sqrt{x^2 + (y-h)^2} + \frac{q}{2\pi} \log \sqrt{x^2 + (y+h)^2}$$

Ricaviamo quindi le velocità come

$$(1.2) \quad \begin{aligned} u(x, y) &= \frac{\partial \varphi}{\partial x} = \frac{q}{2\pi} \frac{x}{x^2 + (y-h)^2} + \frac{q}{2\pi} \frac{x}{x^2 + (y+h)^2} \\ v(x, y) &= \frac{\partial \varphi}{\partial y} = \frac{q}{2\pi} \frac{y-h}{x^2 + (y-h)^2} + \frac{q}{2\pi} \frac{y+h}{x^2 + (y+h)^2} \end{aligned}$$

Verifichiamo quindi che la condizione di Neumann sia rispettata sul contorno ovvero che  $v(x, 0) = 0$ .  
Calcoliamo quindi la velocità orizzontale nel punto  $A(0, d)$  e otteniamo

$$(1.3) \quad u_A(0, d) = \frac{q}{2\pi} \frac{2h}{4h^2 + h^2} + \frac{q}{2\pi} \frac{2h}{4h^2 + h^2} = \frac{2q}{5\pi h}$$

Infine utilizzando il teorema di Bernoulli e ponendo  $V_\infty = 0$ , in quanto avendo solo una sorgente puntiforme a produrre moto questa all'infinito non disturberà lo stato quiete, otteniamo la pressione nel punto  $A$  come

$$(1.4) \quad p_A = p_\infty - \frac{1}{2} \rho u_A^2$$

**ESERCIZIO 2**

$N = 10$ ;  $C = 10$ ;  $T = 288,15 \text{ K}$ ;  $\rho = 1,225 \text{ Kg/m}^3$

Dobbiamo calcolare la portanza per unità di apertura di una lastra piana quando questa assume tre differenti velocità all'infinito.

**CASO A:  $V_\infty = 30 \text{ m/s}$**

Innanzitutto calcoliamo il numero di Mach come

$$(2.1) \quad M = \frac{V_\infty}{\sqrt{\gamma RT}}$$

Autore Nicola Morganti

Un ringraziamento speciale per la collaborazione allo svolgimento degli esercizi a  
Anselmo Recanati

Ricaviamo quindi un valore pari a 0,088 e possiamo quindi utilizzare la formula della lastra piana nel caso subsonico ovvero

$$(2.2) \quad L = \rho V_{\infty}^2 c \pi \alpha$$

ottenendo così un valore di portanza per unità di apertura  $L = 72,482 \text{ N/m}$

CASO B:  $V_{\infty} = 200 \text{ m/s}$

Come prima calcoliamo il numero di Mach ottenendo questa volta un valore pari a 0,588 che non ci consente di considerare il fluido incomprimibile.

Grazie alla correzione di Prandtl – Glauert per il caso comprimibile subsonico (valido fino a valori di Mach inferiori a 0,7) possiamo utilizzare i risultati ottenuti nel caso incomprimibile modificandoli (aumentandoli) del fattore correttivo  $1/\beta$  dove

$$(2.3) \quad \beta = \sqrt{1 - M_{\infty}^2}$$

Svolgendo i conti otteniamo  $\beta = 0,809$  e la nuova portanza per unità di apertura sarà quindi

$$(2.4) \quad L = \frac{1}{\beta} \rho V_{\infty}^2 c \pi \alpha$$

Ottenendo così un valore di  $L = 3982 \text{ N/m}$

CASO B:  $V_{\infty} = 600 \text{ m/s}$

Se calcoliamo il nuovo numero di Mach otteniamo un valore pari a 1,763, siamo quindi in un caso comprimibile supersonico. Il fattore correttivo sarà allora definito come

$$(2.5) \quad \beta = \sqrt{M_{\infty}^2 - 1}$$

e pari a 1,452

Per quanto riguarda il  $c_L$  possiamo utilizzare il caso della lastra piano in regime supersonico ovvero

$$(2.6) \quad c_L = \frac{4}{\beta} \alpha$$

Ricavando così la formula della portanza nel caso della lastra piana in regime supersonico

$$(2.7) \quad L = \frac{2}{\beta} \rho V_{\infty}^2 c \alpha$$

Passando ai numeri otteniamo così un valore di  $L = 12709 \text{ N/m}$

Autore Nicola Morganti

Un ringraziamento speciale per la collaborazione allo svolgimento degli esercizi a  
Anselmo Recanati

**ESERCIZIO 3**

$N = 10$ ;  $C = 10$ ;  $T = 288,15 \text{ K}$ ;  $\rho = 1,225 \text{ Kg/m}^3$

Dobbiamo trovare le velocità e le pressioni dopo gli spigoli. Sapendo che il numero di Mach iniziale è 1,8 e  $\alpha$  pari a  $7^\circ$ , dalle tabelle trovo che l'angolo di deflessione  $\beta$  è pari a  $41^\circ$ . Da qui mi ricavo il numero di Mach tangenziale e normale secondo le relazioni

$$(3.1) \quad \begin{aligned} M_{1n} &= M_\infty \sin \beta \\ M_{1t} &= M_\infty \cos \beta \end{aligned}$$

Una volta effettuato il conto otteniamo  $M_{1n} = 1,18$  e  $M_{1t} = 1,358$ . Dalle tabelle delle relazioni tra  $M_n$  otteniamo  $M_{2n} = 0,85$  e i vari rapporti di pressione, di velocità e di temperatura con i quali ricaviamo secondo la seguente relazione

$$(3.2) \quad M_{2t} = M_{1t} \sqrt{\frac{T_1}{T_2}}$$

e quindi un  $M_{2t} = 1,286$ , una  $p_2 = 1,458 \text{ bar}$  e un  $M_2 = 1,541$ .

La velocità  $V_1 = 612,47 \text{ m/s}$  diventa dopo l'urto pari a  $V_2 = 468,65 \text{ m/s}$ .

Adesso utilizziamo la funzione di Prandtl – Meyer per ricavare il nuovo valore del numero di Mach dopo il secondo spigolo. Mettiamoci in un sistema di riferimento parallelo alla salita e grazie alla costanza delle invarianti di Riemann possiamo scrivere

$$(3.3) \quad \nu(M_2) + \theta_2 = \nu(M_3) - \theta_3$$

con  $\theta_2 = 0$  e  $\theta_3 = 7^\circ$ , ricaviamo così che  $\nu(M_3) = 20,09$  il che corrisponde a un  $M_3 = 1,78$ .

Essendo poi

$$(3.4) \quad \frac{p_3}{p_2} = \left( \frac{T_3}{T_2} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} = \left( \frac{1 + \frac{\gamma-1}{2} M_2^2}{1 + \frac{\gamma-1}{2} M_3^2} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}$$

Ricaviamo che  $T_3/T_2 = 0,9028$  e  $p_3/p_2 = 0,699$  da cui  $p_3 = 1,019 \text{ bar}$  e  $V_3 = 607,67 \text{ m/s}$