

Riepilogando, abbiamo visto la terza formula di EULERO che ci dà la potenza specifica, cioè la potenza per unità di portata, per una macchina radiale motrice:

$$P = \frac{c_1^2 - c_2^2}{2} + \frac{w_2^2 - w_1^2}{2} + \frac{u_1^2 - u_2^2}{2}$$

La potenza specifica per una macchina motrice è positiva, mentre per una operatrice occorre cambiare i segni al secondo membro.

Per una macchina assiale il terzo termine è nullo in quanto  $u_1 = u_2$ .

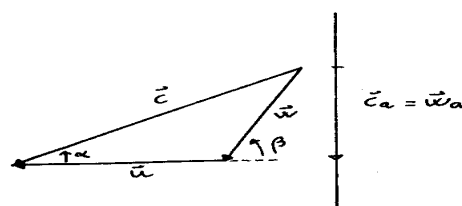
## NORME GENERALI PER IL DISEGNO DI UNA PALETTATURA

Consideriamo una macchina assiale ( $u_1 = u_2 = u$ )

La portata in massa nella direzione assiale è costante

$$M = r c_a \Omega = r w_a \Omega \quad (a = \text{assiale})$$

Il triangolo delle velocità generico è mostrato in figura:



La portata  $M$  in entrata è uguale alla portata in uscita per il teorema della conservazione della massa.

$$r_1 w_{1a} p \cdot D_1 l_1 = r_2 w_{2a} p \cdot D_2 l_2$$

In realtà questa uguaglianza dovrebbe essere moltiplicata per il coefficiente  $\epsilon_{1,2}$  detti coefficienti di ostruzione. I coefficienti  $\epsilon_1, \epsilon_2$  tengono conto dello spessore e sono grandezze adimensionali. Il fattore  $\epsilon$  è definito dal rapporto tra la sezione effettivamente disponibile e quella teorica in cui supponiamo le palette di spessore nullo. Tuttavia per un modello monodimensionale ( $l/D \ll 1$ ) non teniamo conto di tale coefficiente il cui valore è circa uguale sia in entrata che in uscita.

Proiettando le velocità relative in direzione assiale sia in entrata che in uscita otteniamo

$$w_{1a} = w_1 \sin \beta_1 \quad w_{2a} = w_2 \sin \beta_2$$

Dalla ipotesi di conservazione della massa :

$$r_1 w_1 \sin \beta_1 D_1 l_1 = r_2 w_2 \sin \beta_2 D_2 l_2$$

Di solito il progetto della turbina rispetta il seguente prodotto:

$$r_1 D_1 l_1 = r_2 D_2 l_2 \quad (\text{con buona approssimazione})$$

In realtà in una pala ( $l/D \ll 1$ ) come noi consideriamo in questa sede

$$D_1 - D_2 = 0$$

Al limite :

$$\lambda_1 - \lambda_2 = 0$$

Se si può trascurare nel rotore la variazione di densità l'uguaglianza diventa rigorosa. In una macchina a reazione  $\rho_1$  può essere maggiore o minore di  $\rho_2$ . Il costruttore accorparendo una leggera variazione ad esempio di  $l$  a parità di diametro rende l'uguaglianza soddisfatta.

non varia la componente assiale della velocità, cioè non cambia lungo il condotto palare, e questa è un'importante condizione progettuale, costituisce un vincolo per definire correttamente il triangolo delle velocità.

$$w_1 \sin \mathbf{b}_1 = w_2 \sin \mathbf{b}$$

$$w_a = c_a = \cos t$$

Vediamo che cosa significa la condizione  $w_a \sin \mathbf{b}$  dal punto di vista del disegno del profilo palare

$$\frac{\sin \hat{\alpha}_1}{\sin \hat{\alpha}_2} = \frac{w_2}{w_1}$$

Confrontando una macchina motrice con una operatrice con riferimento alla potenza specifica, nella macchina motrice dal punto di vista dell'incremento della  $P_{\text{spec}}$

$$w_2 \geq w_1, \quad \text{è quindi} \quad \sin \mathbf{b}_1 > \sin \mathbf{b}_2$$

viceversa per una macchina operatrice dove ai fini di un incremento della potenza specifica deve essere  $w_1 > w_2$  e quindi converrà che  $\sin \mathbf{b}_1 < \sin \mathbf{b}_2$ .

Poichè gli angoli  $\mathbf{b}$  non sono solo fluidodinamici ma anche costruttivi (per la teoria monodimensionale) queste indicazioni ci danno la filosofia costruttiva degli angoli  $\mathbf{b}$

### **MACCHINE MOTRICI**

Il  $\sin \mathbf{b}$  deve essere decrescente tra la sezione di entrata e quella di uscita.

### **MACCHINE OPERATRICI**

Il  $\sin \mathbf{b}$  deve essere crescente tra la sezione di entrata e quella di uscita.