Progetto di Macchine 2021/22

Prof. C.Poloni

ORARI del corso

2 ore da lunedì a venerdì, 8-10

MARTEDI 14:15 - 15:45

MERCOLEDI 8:30 - 10:00

GIOVEDI 14:15 - 15:45

VENERDI 8:30 - 10:00

Ricevimento: Martedì e Giovedì 16-17 e su appuntamento

email:poloni@units.it

Programma del corso

A) TURBOMACCHINE

A1. Richiami di Macchine

A2. Progetto di turbomacchine a flusso assiale

A2.1 Analisi del flusso nelle turbomacchine assiali

A2.2 Macchine operatrici assiali

A2.3 Turbine a flusso assiale e misto

A3. Progetto di macchine radiali

B) Esercitazioni

B1. Progetto di profili aerodinamici (xfoil)

B2. Progetto di uno stadio di compressore assiale

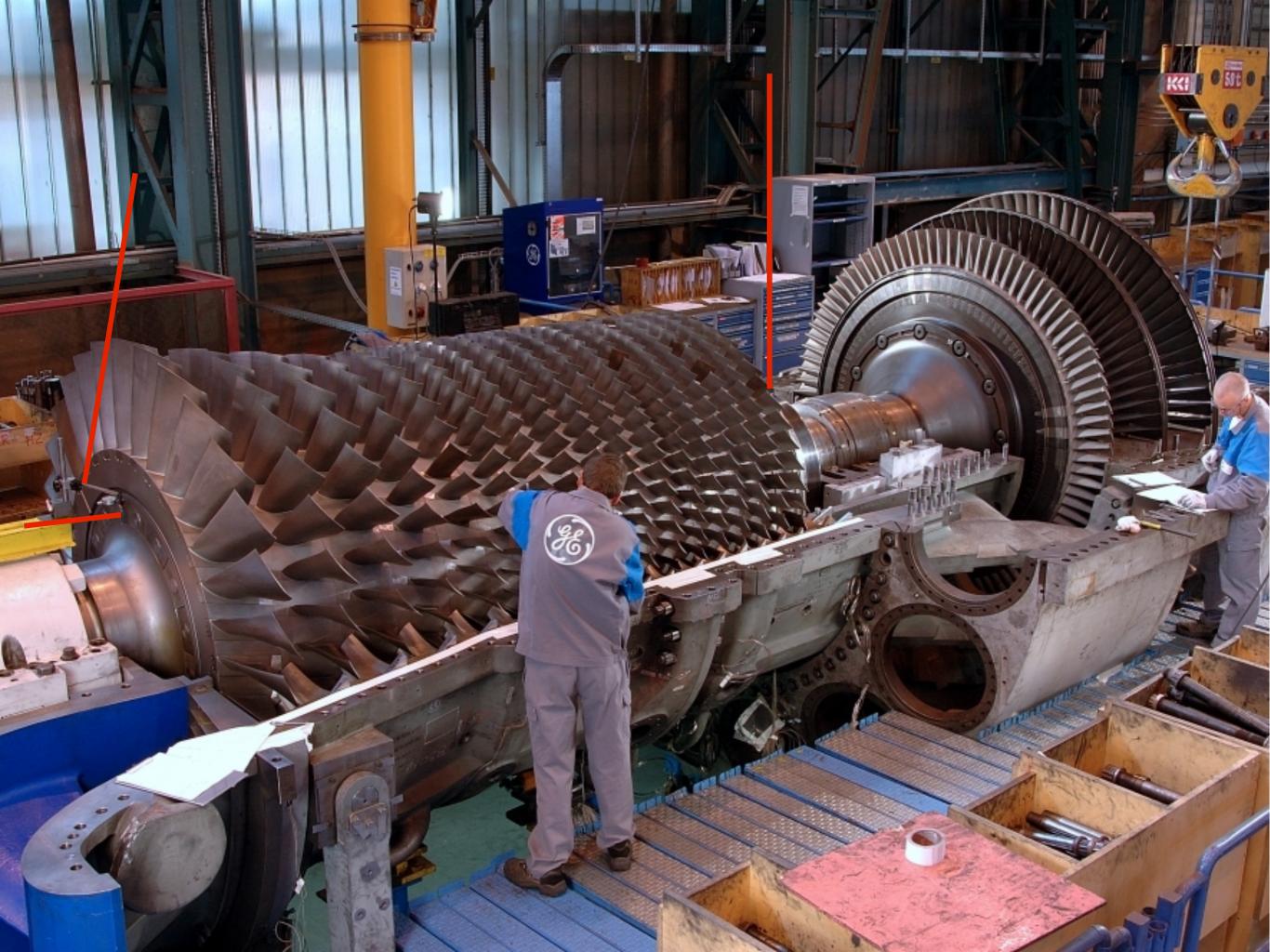
B3. Progetto e realizzazione di una turbina eolica

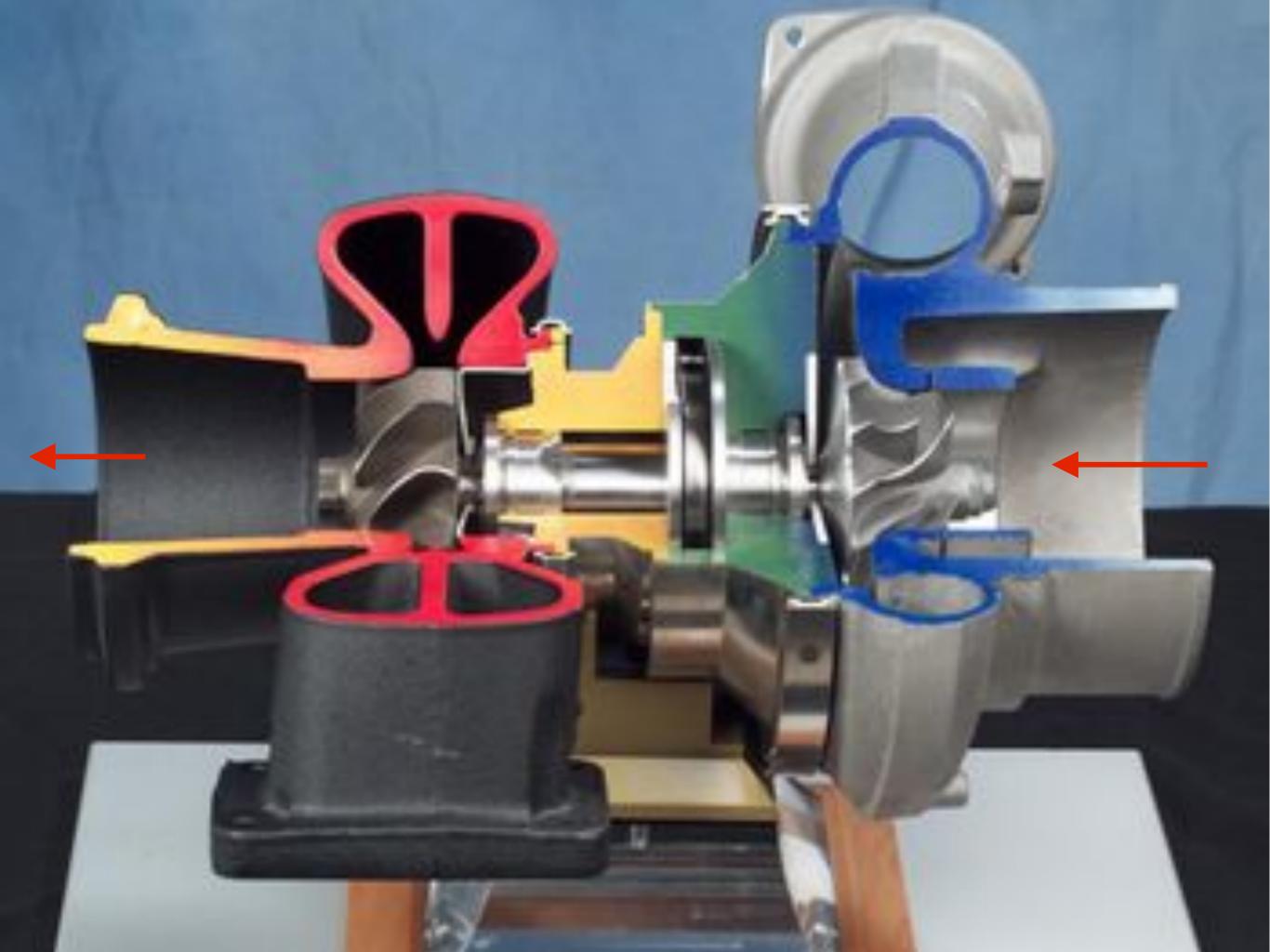
B4. Progetto da definire (a gruppi)

C) Seminari e/o visite

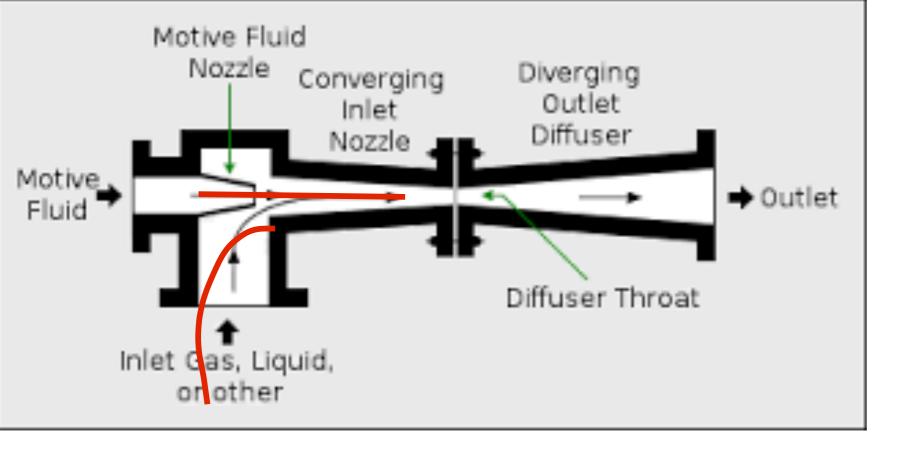
testi di riferimento

- · Lezioni di PROGETTO DI MACCHINE A.A. 2010/2011 (appunti del corso)
- · C. Osnaghi "Teoria delle turbomacchine", ed. Progetto Leonardo Esculapio Bologna 2002.
- S.L. Dixon "Fluid Mechanics, Thermodynamics of Turbomachinery", Pergamon Press 1978.
- Whitfield, N.C. Baines "Design of radial Turbomachines", Longman Ed. 1990.
- B. Lakshminarayana "Fluid Dynamics and Heat Transfer of Turbomachinery", John Wiley & Sons 1996.
- Manuali d'uso di modeFRONTIER
- Software Xfoil (relativi manuali)
- Progettazione di microturbine eoliche, M.A.Rosato, EPC editore

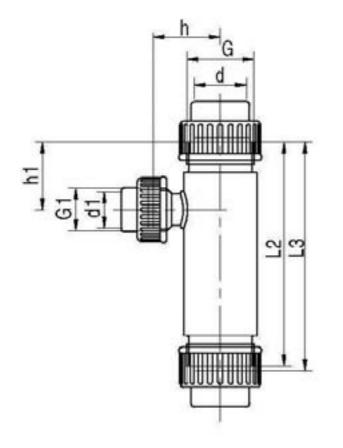


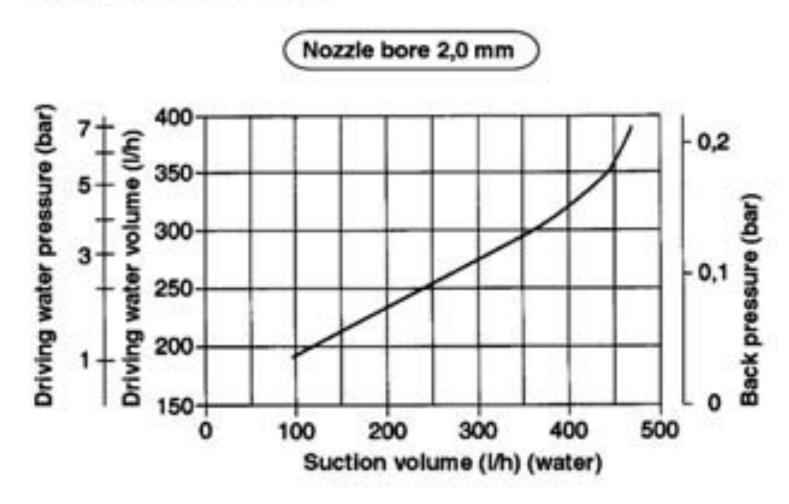






Suction media: water





- Note le prestazioni di una macchina che ha determinate dimensioni ci consente di ricavare le prestazioni di una macchina geometricamente simile
- Nota una certa condizione di funzionamento di una certa turbomacchina individuare le condizioni di funzionamento simili a quella precedente
- Curve di prestazioni rilevate in determinate condizioni ambientali possono essere espresse in funzione di paramentri che sono invarianti al variare delle condizioni ambientali stesse.
- Stabilire in una fase preliminare di progetto che tipo di macchina dobbiamo usare, la sua geometria di base e quali saranno le sue dimensioni principali.

Teorema di Buckingham

Il teorema di Buckingham (conosciuto anche come teorema pi greco), dovuto al fisico statunitense Edgar Buckingham, afferma che dato un problema descritto da un certo numero di equazioni in cui siano presenti n variabili fisiche, se le dimensioni fondamentali di queste variabili sono x allora il problema può essere completamente descritto da n-x variabili adimensionali

$$f(D_i, l_j, \dot{m}, \omega, L_i, \mu, a_{01}, \rho_{01}) = 0$$

- grandezze fondamentali: M L T
- n. di Reynolds
- n. di Mach

$$Re = \frac{\rho_{01}\omega D^2}{\mu}$$

$$Ma = \frac{\omega D}{a_{01}}$$

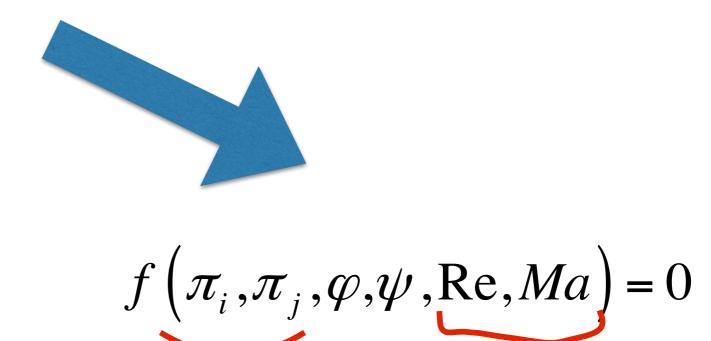
$$f(D_i, l_j, \dot{m}, \omega, L_i, \mu, a_{01}, \rho_{01}) = 0$$

- cifra di flusso
- cifra di pressione

$$\varphi = \frac{\dot{m}}{\rho_{01}\omega D^3} \left(= \frac{Q}{\omega D^3} \right)$$

$$\psi = \frac{L_i}{\omega^2 D^2}$$

$$f(D_i, l_j, \dot{m}, \omega, L_i, \mu, a_{01}, \rho_{01}) = 0$$



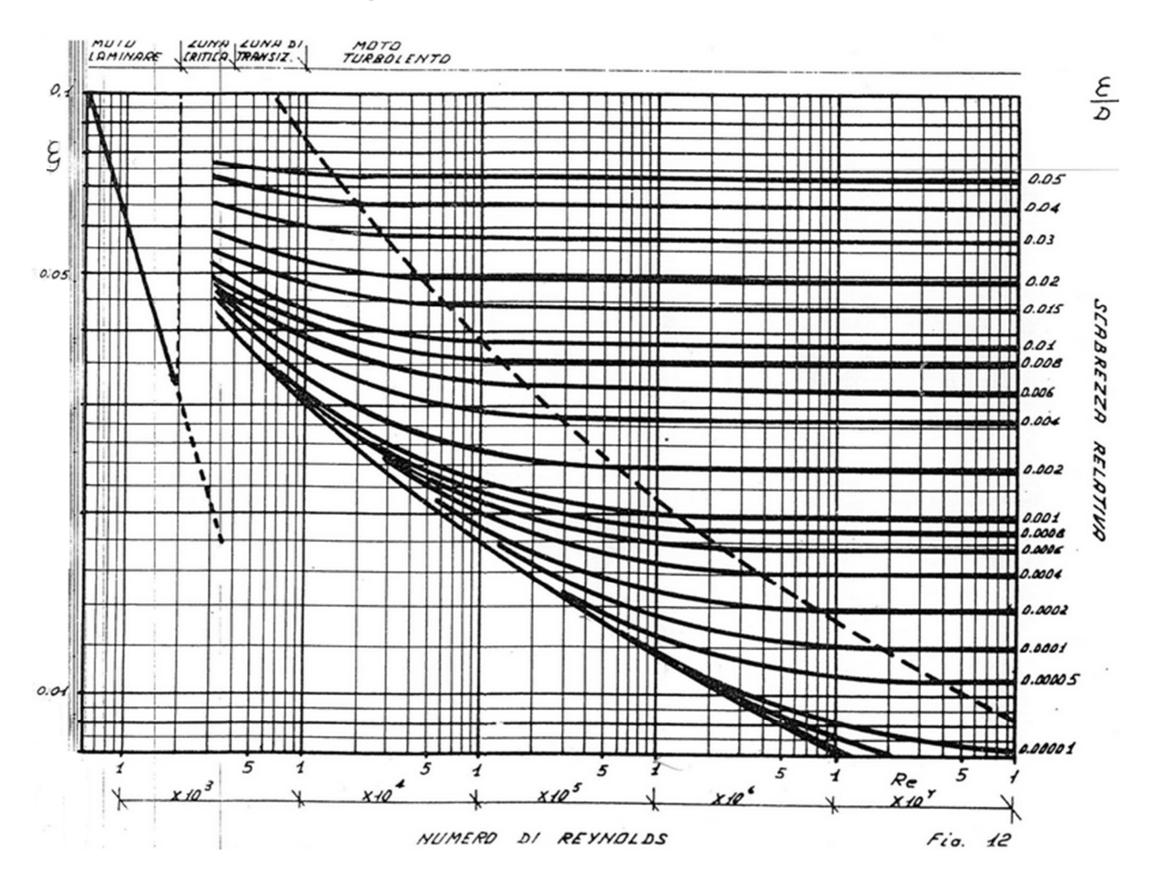
$$f(\pi_i, \pi_j, \varphi, \psi, \text{Re}, Ma) = 0$$



Geometria simile

$$f(\varphi,\psi,\text{Re},Ma) = 0$$

Diagramma di Moody



$$f(\varphi,\psi,\operatorname{Re},Ma)=0$$

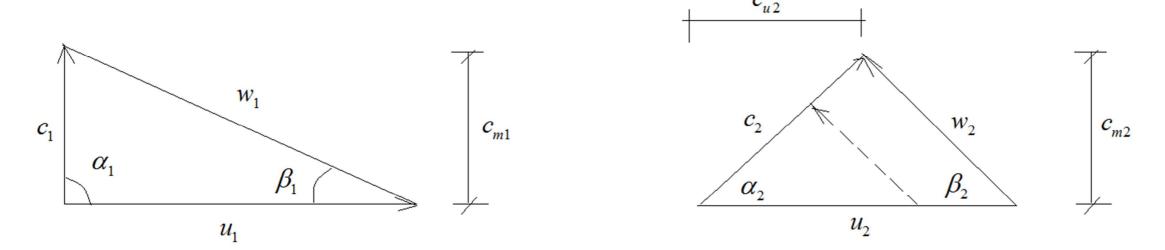
n. Reynolds elevato

$$f(\varphi,\psi,Ma)=0$$

$$f(\varphi,\psi,Ma)=0$$

Fluido incompressibile

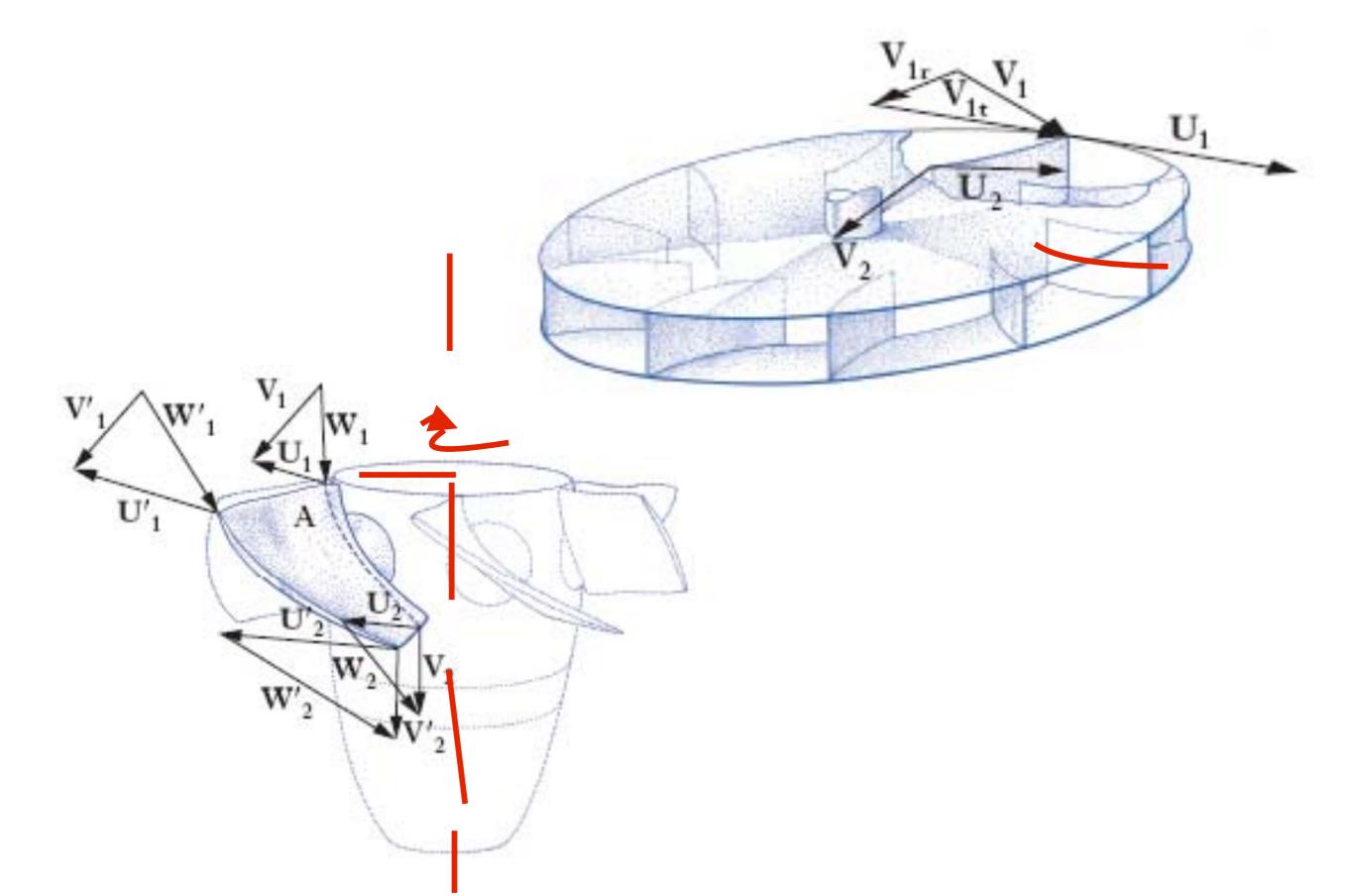
$$f(\varphi,\psi) = 0$$

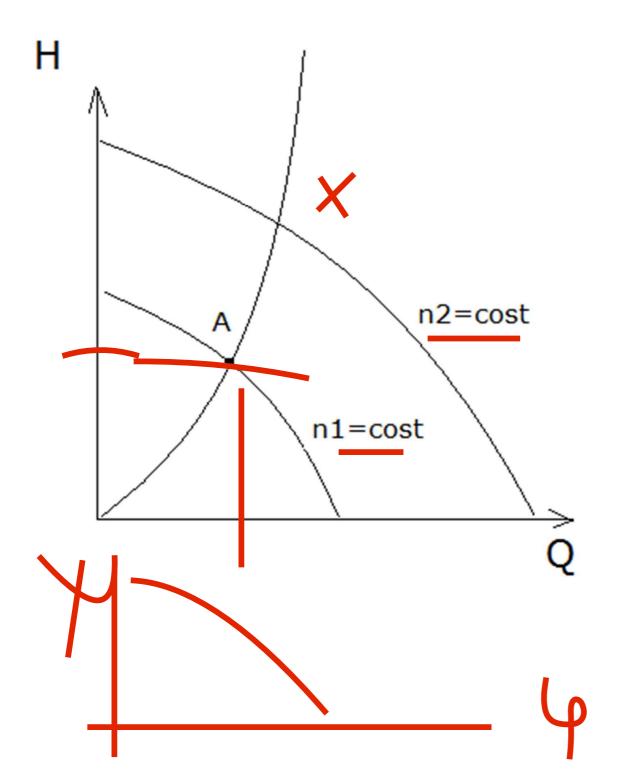


Affinché delle macchine idrauliche operino in condizioni di similitudine tra loro è sufficiente che abbiano lo stesso valore di ψ e φ

$$\varphi = \frac{Q}{\omega D^3} \propto \frac{c_m}{\omega} \qquad \qquad \psi = \frac{L_i}{\omega^2 D^2} \propto \frac{c_u}{u}$$

Quindi due macchine che operano in condizioni di similitudine hanno lo stesso valore di ψ e φ e quindi avranno lo stesso valore dei rapporti $c_{\scriptscriptstyle m}/u$ e $c_{\scriptscriptstyle u}/u$. Allora si manterranno i valori degli angoli dei triangoli di velocità.





$$\varphi = \frac{Q}{\omega D^3} = \frac{Q_x}{\omega_x D^3}$$

$$\psi = \frac{gH}{\omega^2 D^2} = \frac{gH_x}{\omega_x^2 D^2}$$

$$H_x = \frac{H}{Q^2} Q_x^2$$

$$\varphi = \frac{Q}{\omega D^3} = \frac{Q_x}{\omega_x D^3}$$

$$\psi = \frac{gH}{\omega^2 D^2} = \frac{gH_x}{\omega_x^2 D^2}$$

$$\frac{Q_x}{Q_y} = \frac{\omega_x}{\omega_y} \left(\frac{D_x}{D_y}\right)^3$$

$$\frac{L_{ix}}{L_{iy}} = \left(\frac{\omega_x}{\omega_y}\right)^2 \left(\frac{D_x}{D_y}\right)^2$$

$$\frac{Q_x}{Q_y} = \frac{\omega_x}{\omega_y}$$

$$\frac{L_{ix}}{L_{iy}} = \left(\frac{\omega_x}{\omega_y}\right)^2$$

$$\Lambda = \frac{P_e}{\rho \omega^3 D^5}$$
 Cifra di potenza

$$\Lambda = \varphi \cdot \psi \cdot \eta_e \quad \text{(macchina motrice)}$$

$$\Lambda = \frac{\varphi \cdot \psi}{\eta_e} \qquad \text{(macchina operatrice)}$$

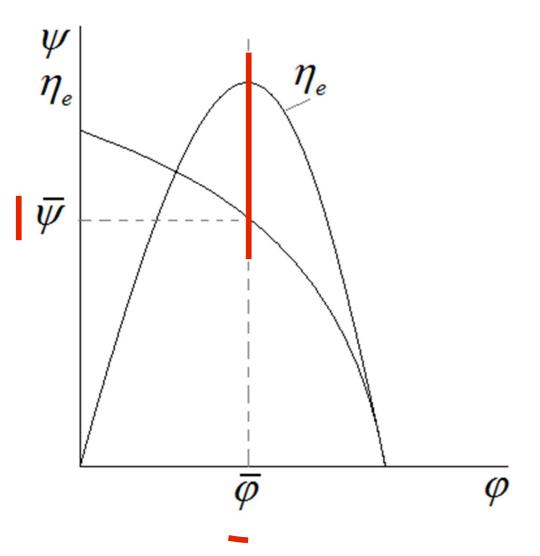
$$k_P = \frac{\omega D}{\sqrt{L_i}}$$
 Cifra di velocità periferica

$$\varphi = \frac{Q}{\omega D^3} \propto \frac{c_m}{u} \qquad \qquad \psi = \frac{L_i}{\omega^2 D^2} \propto \frac{c_u}{u}$$

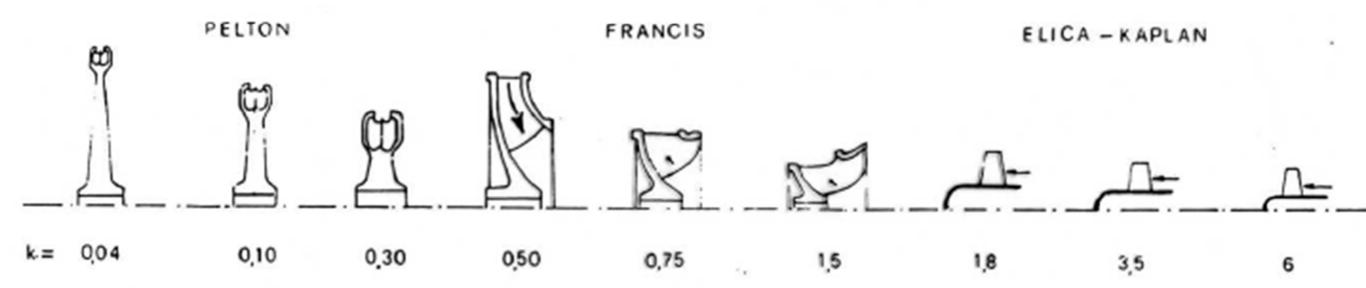
moltiplicando le due cifre di pressione e portata elevate all'esponente opportuno per eliminare la dimensione geometrica si ottiene:

$$\begin{cases} k \\ \omega_{S} \end{cases} = \varphi^{1/2} \psi^{-3/4} = \omega \sqrt{\frac{\dot{m}}{\rho_{01}}} \cdot L_{i}^{-3/4} = \omega \frac{\sqrt{Q}}{L_{i}^{3/4}}$$

Numero caratteristico di macchina o Velocità Specifica



Numero caratteristico di macchina o Velocità Specifica



POMPE

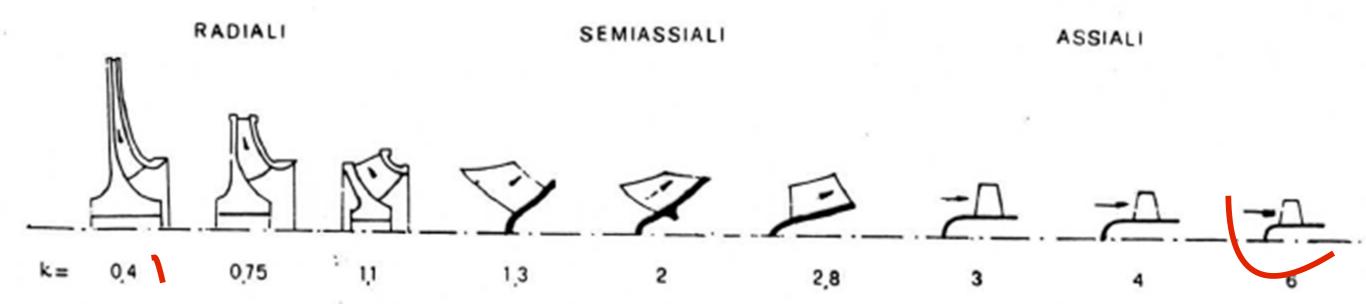


Fig. 3.5 - Variazione della forma delle giranti delle turbine e delle pompe idrauliche al variare del numero caratteristico di macchina.