FLUIDI REALI

➤ *Sforzi di taglio e viscosità*:

Se una porzione di fluido è in movimento rispetto a porzioni di fluido confinanti (o a pareti di confinamento) gli elementi di fluido risentono di forze di coesione (la cui natura microscopica è di forze intermolecolari attrattive).

Questo produce una sorta di “*attrito interno*” nella forma *di forze che sono dirette tangenzialmente alla superficie che racchiude la porzione di fluido* considerato in movimento e che si oppone al moto (*sforzi di taglio*).

Tale attrito interno dipende dal fluido considerato e il parametro che lo quantifica è la *VISCOSITÀ del fluido η* .

FLUIDI REALI

➤ *Sforzi di taglio e viscosità*:

Si consideri l'esempio di un fluido che scorre all'interno di un condotto cilindrico di raggio R . Sperimentalmente si osserva che la velocità con cui si muovono le varie parti del fluido varia nell'andare dal bordo del condotto all'asse centrale del cilindro. Si dice che c'è un **gradiente di velocità: vicino alla pareti il fluido è fermo, e presenta velocità massima sull'asse del cilindro.**

Questa è una diretta conseguenza della viscosità del fluido: lo strato vicino alla parete del condotto risente dell' "attrito" con questo, a sua volta frena lo strato sottostante, che a sua volta è trascinato dallo strato ancora successivo.

N.B.: se il fluido fosse perfetto la velocità sarebbe la stessa in tutti i punti di una sezione

FLUIDI REALI

➤ **Sforzi di taglio e viscosità**:

R

S : superficie del mantello laterale del cilindretto nero
 r : raggio del cilindretto nero

Sperimentalment si trova:

$$\frac{F_{viscosa}}{S} = \tau = \eta \frac{dv}{dr}$$

τ è lo sforzo di taglio: quindi esso risulta proporzionale al gradiente della velocità e il coefficiente di proporzionalità è η

η è la viscosità del fluido; unità di misura $(N/m^2) s = Pa s$

Esempi: $\eta_{olio} \sim 0.5-1 (N/m^2) s$; $\eta_{acqua} \sim 10^{-3} (N/m^2) s$; $\eta_{aria} \sim 1.8 \times 10^{-5} (N/m^2) s$

FUIDI REALI

- Consideriamo un fluido reale in movimento, il cui moto sia *stazionario* (ovvero le velocità punto per punto sono costanti nel tempo).
Si osserva sperimentalmente anche una **caduta di pressione: $p_1 > p_2$**

← livello che ci sarebbe anche nel secondo tubo se il fluido fosse perfetto

- È chiaro che, essendo il moto stazionario ($v = \text{costante}$), la forza netta generata dalla differenza di pressione, $\Delta p = p_1 - p_2$, è bilanciata dalla forza viscosa (sforzi di taglio).

FUIDI REALI

- Si trova sperimentalmente che la caduta di pressione è:

$$\Delta p = 8\pi\eta \frac{\bar{v}L}{A}$$

dove A è l'area della sezione di base del cilindro; L distanza tra le due sezioni 1 e 2 in questione; $\bar{v}$ è la velocità media del fluido (data da $v_{max}/2$)

LEGGE DI POISEUILLE

← livello anche nel secondo tubo se fluido perfetto

A: area della sezione di base = πR^2

➤ Calcoliamo la **portata volumica del fluido reale**: $R_V = \bar{v} A$

Dal momento che $\bar{v} = \frac{\Delta p A}{8\pi\eta L}$

otteniamo:

$$R_V = \frac{\Delta p A^2}{8\pi\eta L} = \frac{\Delta p \pi R^4}{L 8\eta}$$

LEGGE DI POISEUILLE

(N.B.: $\Delta p/L$ e' il gradiente di pressione).

LEGGE DI POISEUILLE

← livello anche nel secondo tubo se fluido perfetto

A: area della sezione di base = πR^2

$$R_V = \frac{\Delta p A^2}{8\pi\eta L} = \frac{\Delta p \pi R^4}{L 8\eta}$$

LEGGE DI POISEUILLE

N.B.1: la portata va come R^4 e non come R^2 come nel caso di un fluido perfetto

N.B.2: da misure di Δp , R , L , e R_V si puo` misurare la viscosita` del fluido.

LEGGE DI POISEUILLE

Stima per dimostrare che $\Delta p = 8\pi\eta \frac{\bar{v}L}{A}$

La forza di pressione sarà $F_{pressioni} = \Delta p A$

La forza viscosa $F_{viscosa} = \eta S \frac{dv}{dr} \sim \eta S \frac{v_{max}}{R}$

Poi sappiamo che $F_{pressioni} = F_{viscosa}$ visto che il moto è stazionario

LEGGE DI POISEUILLE

Stima per dimostrare che $\Delta p = 8\pi\eta \frac{\bar{v}L}{A}$

S è la superficie del mantello laterale del cilindro: $S = 2\pi R L$

Otteniamo quindi: $\Delta p \sim 4\pi\eta \frac{\bar{v}L}{A}$

Un calcolo più rigoroso recupera anche il giusto coefficiente numerico 8π

Fluido	Temperatura, ° C	Viscosità	
		Poise (dina · s/cm ² , o P)	Poiseuille (N · s/m ² , o PI)
<i>Liquidi</i>			
Acetone	25	0.00316	0.000316
Plasma sanguigno	37	0.015	0.0015
Sangue intero	37	0.04	0.004
Etanolo	20	0.0120	0.00120
Etere	20	0.00233	0.000233
Glicerina	20	14.9	1.49
Mercurio	20	0.0155	0.00155
Olio per macchina	16	1.13	0.113
	38	0.34	0.034
Acqua	0	0.0179	0.00179
	20	0.0100	0.00100
	37	0.00691	0.000691
	100	0.00282	0.000282
<i>Gas</i>			
Aria	0	0.000171	0.0000171
	18	0.000183	0.0000183
	40	0.000190	0.0000190
Elio	20	0.000194	0.0000194
Vapor d'acqua	100	0.000125	0.0000125

Numero di Reynold

Criterio empirico per stabilire se un moto è laminare o turbolento:

si consideri il parametro adimensionale (detto numero di Reynolds)

$$R_e = \frac{\rho v l}{\eta}$$

Dove ρ è la densità del fluido, v la velocità media del fluido (rispetto a un corpo immerso o alle pareti di un condotto), η la viscosità del fluido e l è una dimensione caratteristica del sistema (es.: diametro del condotto, o nel caso di una sfera che si muove in un fluido l è il suo diametro).

Valori critici del numero di Reynolds R_e per il quale si passa da regime laminare a regime turbolento

- per $R_e < 1000$: sempre laminare
- per $R_e < 2000$: in condotti dritti di sezione circolare di raggio R il flusso è laminare
- per $R_e > 2000$: in condotti dritti di sezione circolare di raggio R il flusso è laminare o turbolento a seconda di vari fattori (es: rugosità del condotto)
- per $R_e > 10000$: praticamente sempre turbolento