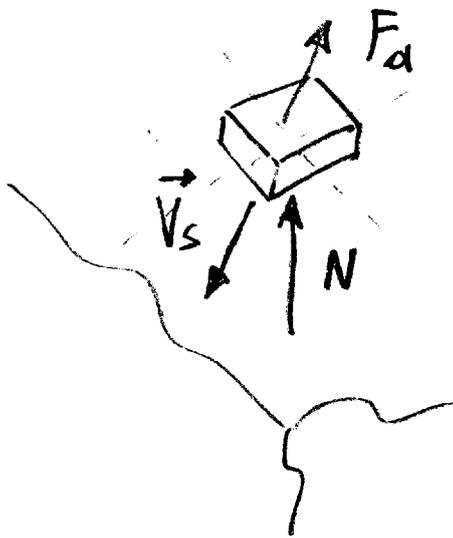


SI HA ATTRITO DINAMICO QUANDO C'E' STRISCIAMENTO
FRA LE 2 PARTI

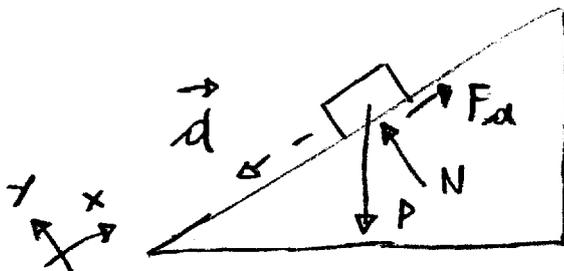
A QUESTO PUNTO LA FORZA E' $F_d = N f_d$

IN CUI f_d E' IL COEFF. D'ATTRITO DINAMICO, LA
DIREZIONE DELLA FORZA E' // ALLA VELOCITA'
E VERSO OPPOSTO



LA VELOCITA' CHE
CONTROLLA DIREZIONE
(E VERSO) DELLA F. DI
ATTRITO DINAMICO E' LA
VELOCITA' DI STRISCIAMENTO
CIOE' LA VEL. RELATIVA
DI UN CORPO
RISPETTO ALL' ALTRO

ESEMPIO: PIANO INCLINATO



$$N = P \cos \alpha$$

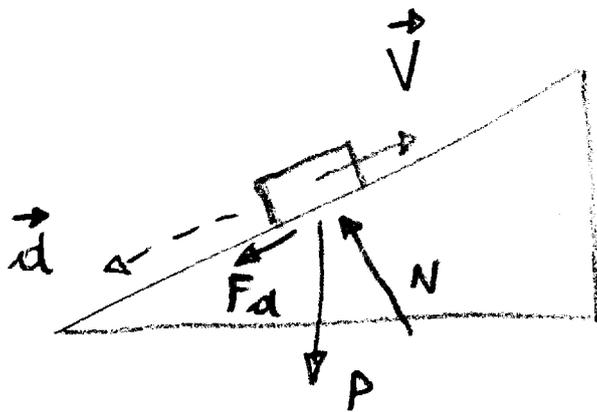
$$F_d = N f_d$$

$$-P \sin \alpha + F_d = -m a$$

$$a = \frac{P \sin \alpha - N f_d}{m}$$

$$= \frac{P \sin \alpha - P \cos \alpha f_d}{m} = g (\sin \alpha - \cos \alpha f_d)$$

IL VERSO DELLA F. DI ATTRITO DIPENDE
DALLA VELOCITA', NON DALL'ACCELERAZIONE



IN QUESTO CASO:

$$d = g (\sin \alpha + \cos \alpha f_d)$$

GENERALMENTE $f_d < f_a$, ES.: $f_d = 0.15$
MENTRE $f_a = 0.2$

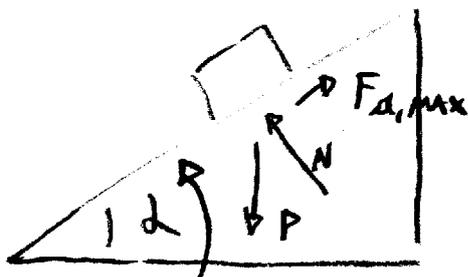
A VOLTE, PER SEMPLICITA', SI CONSIDERA
UN UNICO COEFFICIENTE D'ATTRITO f , ES.: $f = 0.2$
SIA PER ADERENZA SIA PER C. D'ATT. DINAMICO

IN CONDIZIONI DINAMICHE C'E' UN CONTATTO MENO
DIRETTO FRA LA RUGOSITA' DELLE DUE SUPERFICI

PER QUESTO $f_d < f_a$] SI HA LA CONDIZ. LIMITE QUANDO:

$$\alpha = \arctan f_a$$

ATTRITO LIMITE,
PIANO INCLINATO



SUPPONIAMO DI
POTER REGOLARE α

INTRODOTTA UNA MINIMA
PERTURBAZIONE, SI HA
ATTRITO DINAMICO:

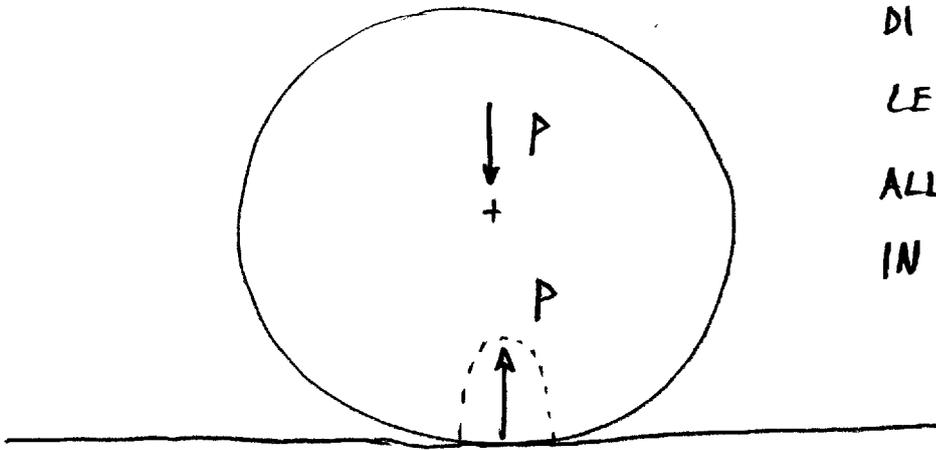
$$d = \frac{g}{\cos \alpha} (\sin \alpha - f_d)$$

$$= \frac{g}{\cos \alpha} (f_a - f_d)$$

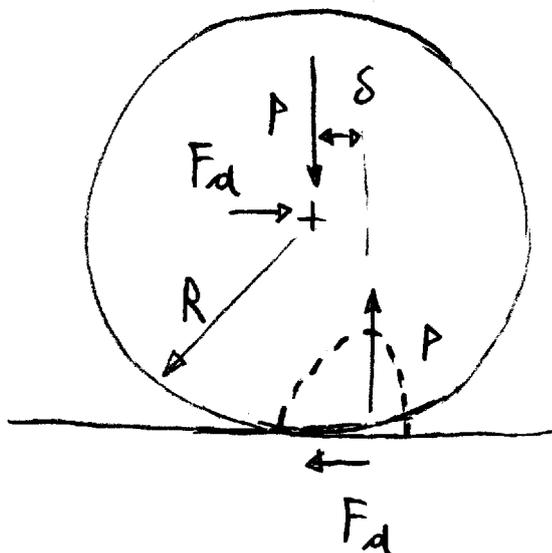
ATTRITO VOLVENTE

L'ATTRITO VOLVENTE O DI ROTOLAMENTO SI HA FRA RUOTA E SUOLO, OPPURE NEI CUSCINETTI VOLVENTI. SI OPPONE AL ROTOLAMENTO GENERANDO UN DISASSAMENTO DELLA REAZIONE VERTICALE A CUI SEGUE UNA FORZA DI ADERENZA

IN ASSENZA DI ROTOLAMENTO LE DUE P SONO ALLINEATE, QUINDI IN EQUILIBRIO



LA COPPIA $F_d R$ VA AD EQUILIBRARE $P \delta$



$$F_d = \frac{\delta}{R} P$$

IL RAPPORTO S/R E' IL COEF. DI
ATTRITO VOLVENTE

$$f_v = S/R$$

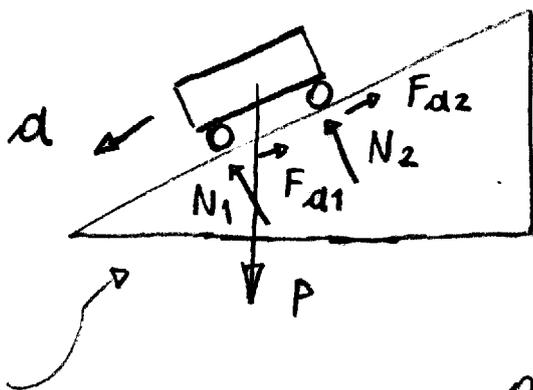
QUINDI $F_d = f_v P$

F_d E' UNA FORZA
DI ADERENZA PERCHE'
LA RUOTA RISPETTO
AL SUOLO ROTOLA
SENZA STRISCIARE

f_v E' MOLTO PICCOLO: $f_v = 0.001 - 0.002$

E OVVIAMENTE E' IL MOTIVO PER CUI
SI PREFERISCE MUOVERE I MEZZI DI TRASPORTO
SU RUOTA INVECE CHE A STRISCIAMENTO

ESEMPIO



SI TRASCURA
L'INERZIA A ROTAZIONE
(II CARDINALE)
DELLE RUOTE

$$a = \frac{P \sin \alpha - (N_1 + N_2) f_v}{m}$$

$$N_1 + N_2 = P \cos \alpha$$

SOSTITUENDO:

$$a = g (\sin \alpha - \cos \alpha f_v)$$

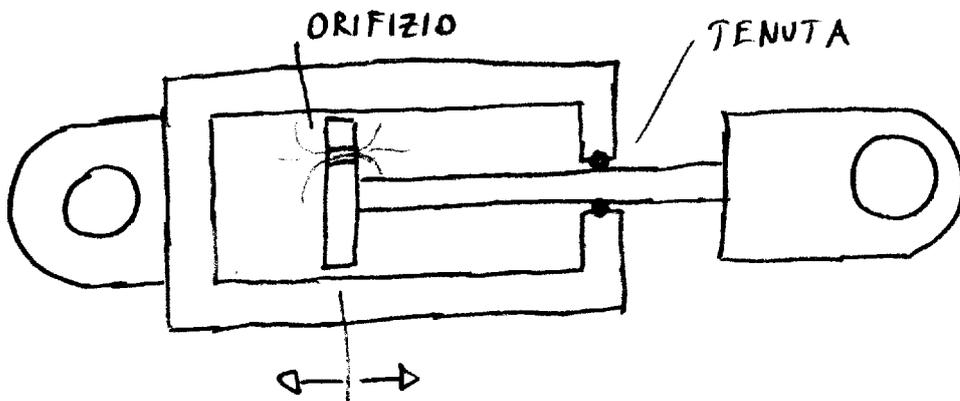
FORZA DI RESISTENZA VISCOSA

(APPLICAZIONE: DISSIPATORE VISCOSO, AMMORTIZZATORE)

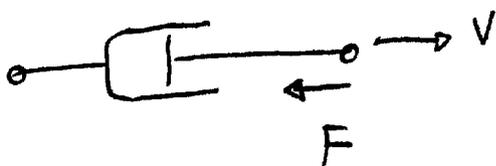
SIMBOLO DEL MODELLO MECCANICO



IN EFFETTI SI TRATTA DI UN CILINDRO DIVISO IN DUE CAMERE DA UNO STANTUFFO (PISTONE) CON UNO O PIU' ORIFIZI:



MUOVENDO LO STANTUFFO IL FLUIDO (VISCOSO) DEVE ATTRAVERSARE L'ORIFIZIO, LA RESISTENZA E' PROPORZIONALE ALLA VELOCITA', OVVIAMENTE CON VERSO OPPOSTO

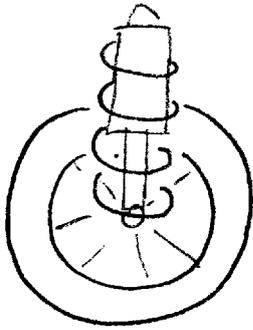


FORZA DI RESISTENZA VISCOSA:

$$F = -cV$$

ANCHE QUESTA E' UNA FORMA DI ATTRITO PERO' LEGATA ALLA VELOCITA', MENTRE NELL'ATTRITO DINAMICO E ANCHE VOLVENTE IL MODULO DELLA VEL. NON DETERMINA LA FORZA

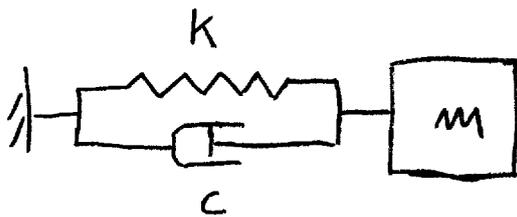
TIPICA APPLICAZIONE



SOSPENSIONE (MOLLA)
+
AMMORTIZZATORE

MODELLO MECCANICO EQUIVALENTE:

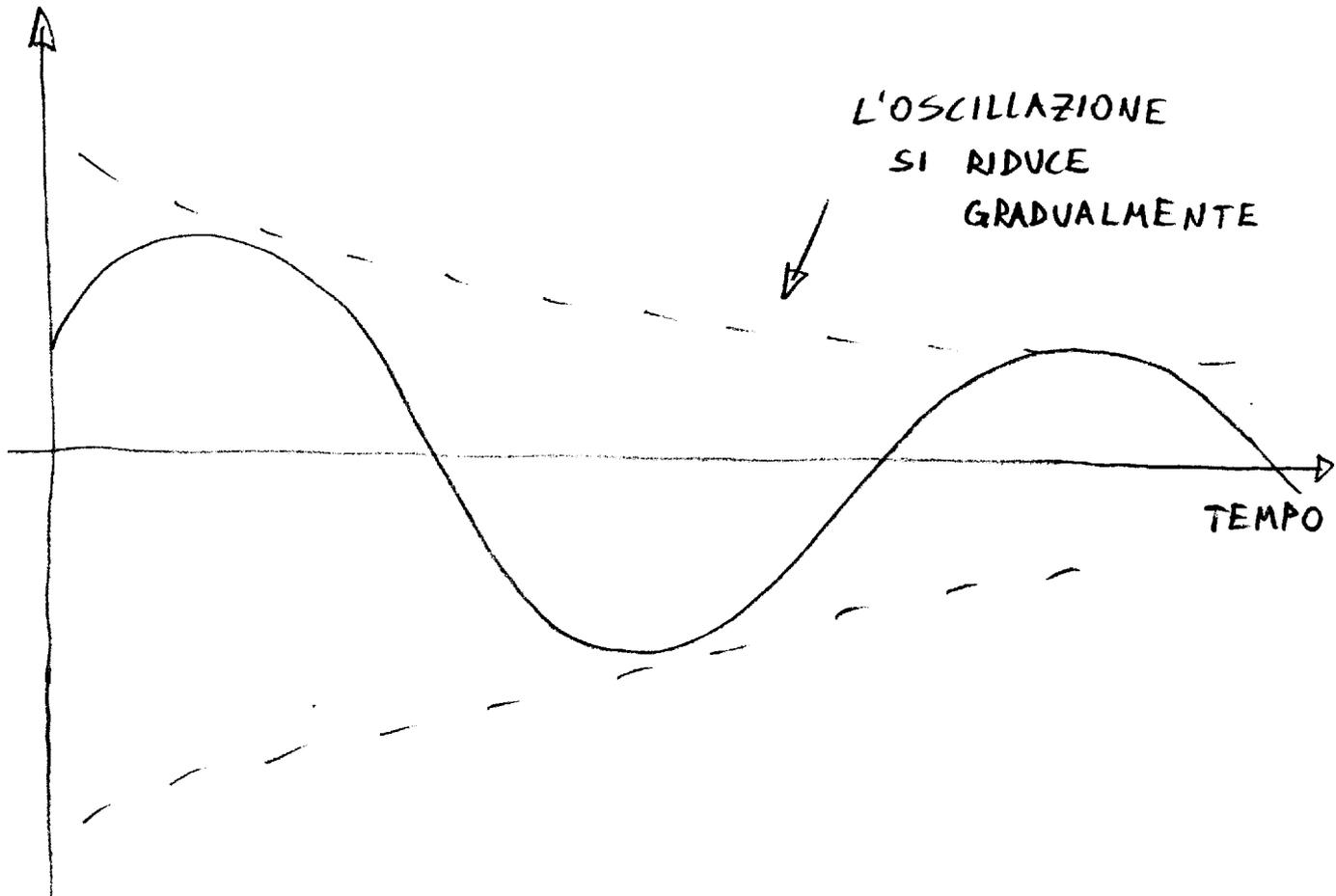
MASSA, RIGIDEZZA E SMORZATORE VISCOSO IN PARALLELO



"MODELLO A
PARAMETRI CONCENTRATI"

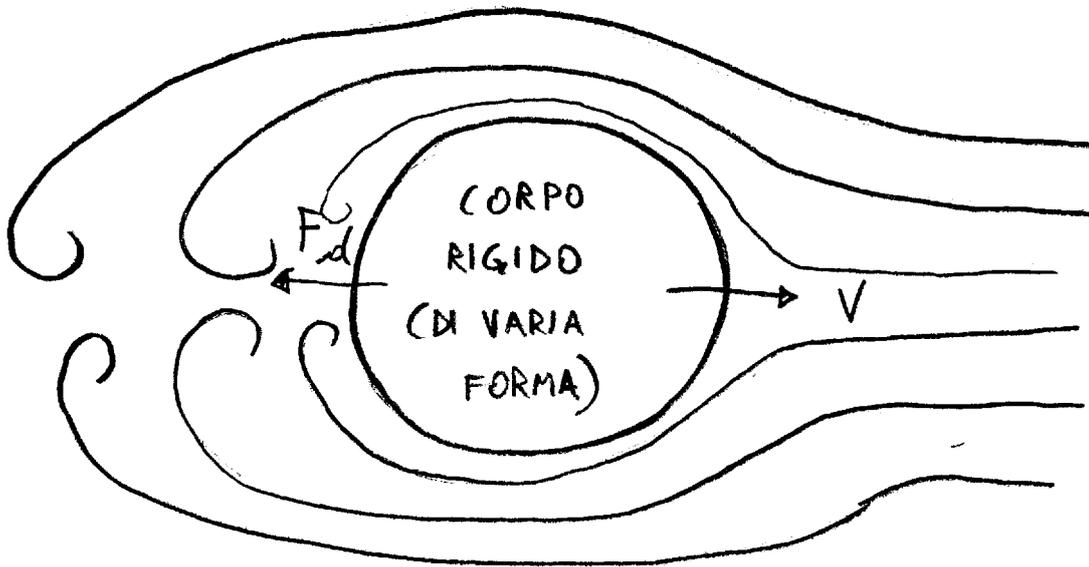
SCEGLIENDO OPPORTUNAMENTE IL VALORE DI C
SI OTTIENE IL MOTO ARMONICO SMORZATO

SPOSTAMENTO



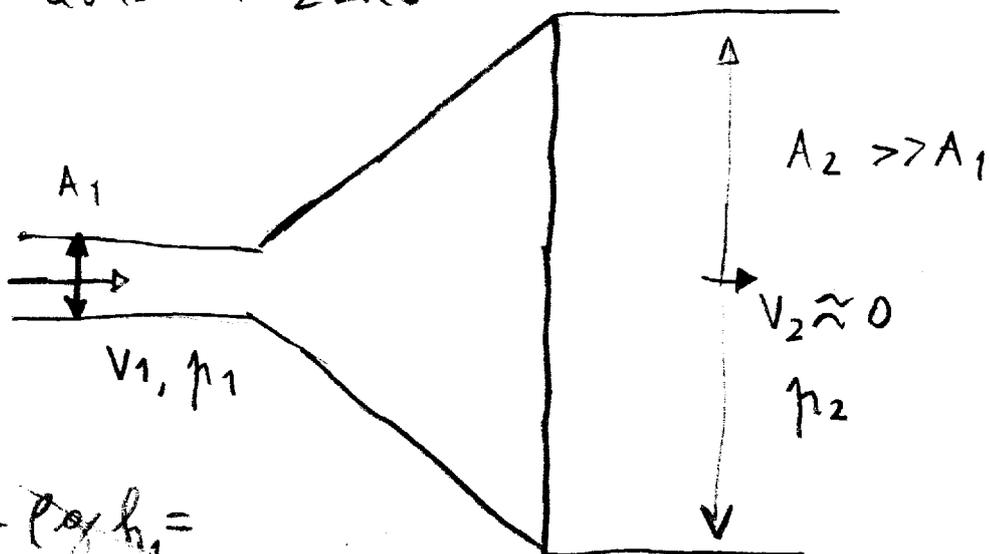
RESISTENZA FLUIDODINAMICA / AERODINAMICA

UN CORPO CHE SI MUOVE IN UN LIQUIDO O IN ARIA SUBISCE UNA RESISTENZA DAL FLUIDO STESSO



IN PRIMA APPROSSIMAZIONE LA FORZA DI RESISTENZA E' LEGATA AL QUADRATO DELLA VELOCITA', QUESTO DERIVA DA BERNOULLI:

CONSIDERANTO UN CONDOTTO FLUIDO (LIQUIDO) CON FORTE VARIAZIONE DI SEZIONE, QUINDI VELOCITA' PORTATA QUASI A ZERO



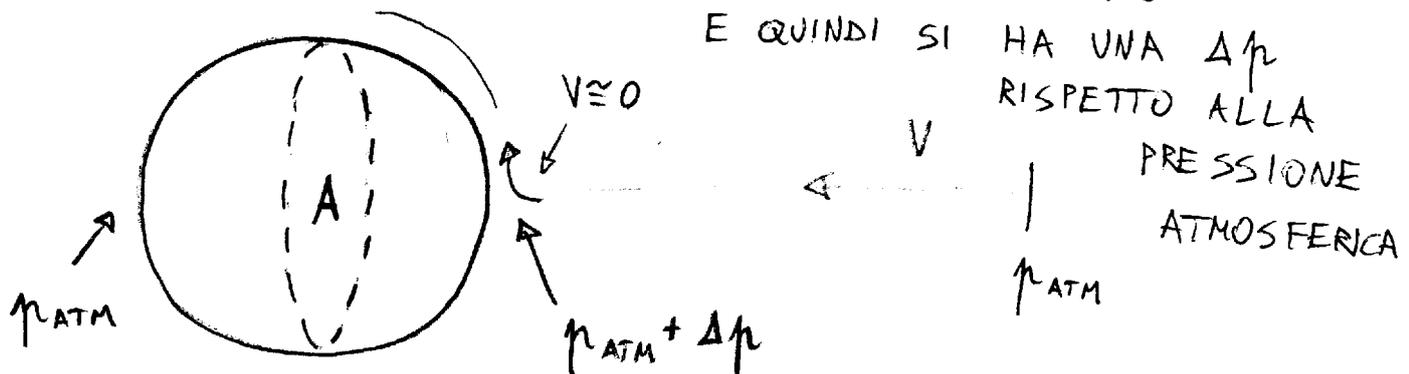
$$p_1 + \rho \frac{V_1^2}{2} + \rho g h_1 =$$

$$p_2 + \rho \frac{V_2^2}{2} + \rho g h_2$$

QUINDI

$$\Delta p = p_2 - p_1 = \rho \frac{V_1^2}{2}$$

CONSIDERANDO IL MOTO DEL CORPO NEL FLUIDO,
O MEGLIO IL MOTO DEL FLUIDO RISPETTO AL CORPO
SI HA CHE IL FLUIDO VIENE "FERMATO" DAL CORPO



$$\Delta p = \rho \frac{V^2}{2}$$

LA FORZA QUINDI

E' PRESSIONE PER AREA, ED INFINE SI INSERISCE
UN COEFFICIENTE CORRETTIVO C_d

$$F_d = C_d \frac{1}{2} \rho V^2 A$$

↑ DRAG ↑ DRAG ↑ AREA PROIETTATA

C_d A VOLTE VIENE INDICATO C_x , X RAPPRESENTA
LA DIREZIONE DEL FLUSSO, ED ANCHA A E' L'AREA
PROIETTATA SECONDO LA DIREZIONE DEL FLUSSO

IN QUESTO CASO LA FORZA E' PROPORZIONALE
AL QUADRATO DELLA VELOCITA'

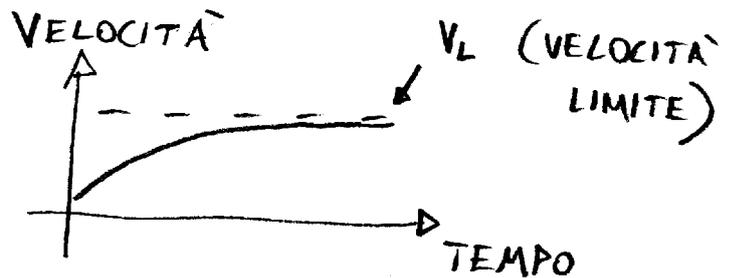
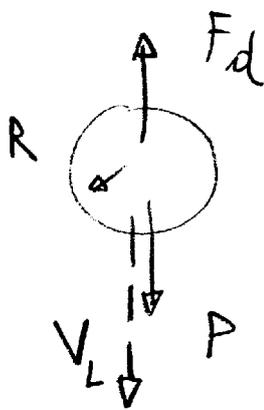
C_d HA COME VALORE DI RIFERIMENTO 1

PER CORPI "TOZZI", ES UN CUBO, MENTRE PER CORPI AFFUSOLATI, AD ESEMPIO UN'ALA, SI PUO' AVERE:

$$C_d < 0.1$$

L'APPLICAZIONE TIPICA E' DETERMINARE LA VELOCITA' LIMITE IN UN FLUIDO

AD ESEMPIO UN PROIETTILE IN CADUTA, PER EFFETTO DEL PESO, ACCELERA FINO A TROVARE EQUILIBRIO FRA IL PESO STESSO E LA RESISTENZA DELL'ARIA



IMPONENDO L'EQUILIBRIO:

DENSITA' DEL PIOMBO: 11300 Kg/m^3

$$P = \rho_p V g - 9.81 \text{ m/s}^2$$

$$F_d = C_d \frac{1}{2} \rho_a V_L^2 A$$

C_d (SFERA) ≈ 0.5

ρ_a (DENSITA' ARIA): 1.2 Kg/m^3

A: AREA SFERA (PROIEZIONE)
V: VOLUME SFERA

$$A = \pi R^2$$

$$V = \frac{4}{3} \pi R^3$$

IMPONENDO L'EQUILIBRIO

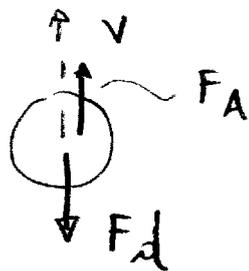
$$\rho_P \frac{4}{3} \pi R^3 g = C_d \frac{1}{2} \rho_A V_L^2 \pi R^2$$

$$V_L = \sqrt{\frac{8}{3} \frac{1}{C_d} \frac{\rho_P}{\rho_A} R g} = 44 \text{ m/s} = 160 \frac{\text{km}}{\text{h}}$$

ES. $R = 4 \text{ mm}$ \nearrow 0.004 m

BOLLA D'ARIA

IN QUESTO CASO LA FORZA E' LA SPINTA DI ARCHIMEDE, VERSO L'ALTO, INVECE LA F_d VERSO IL BASSO



$$F_A = \rho_L V g$$

DENSITA' LIQUIDO,
ES. ACQUA

$$F_d = C_d \frac{1}{2} \rho_L V_L^2 A$$

SI OTTIENE:

$$V_L = \sqrt{\frac{8}{3} \frac{1}{C_d} \frac{\rho_L}{\rho_L} R g}$$

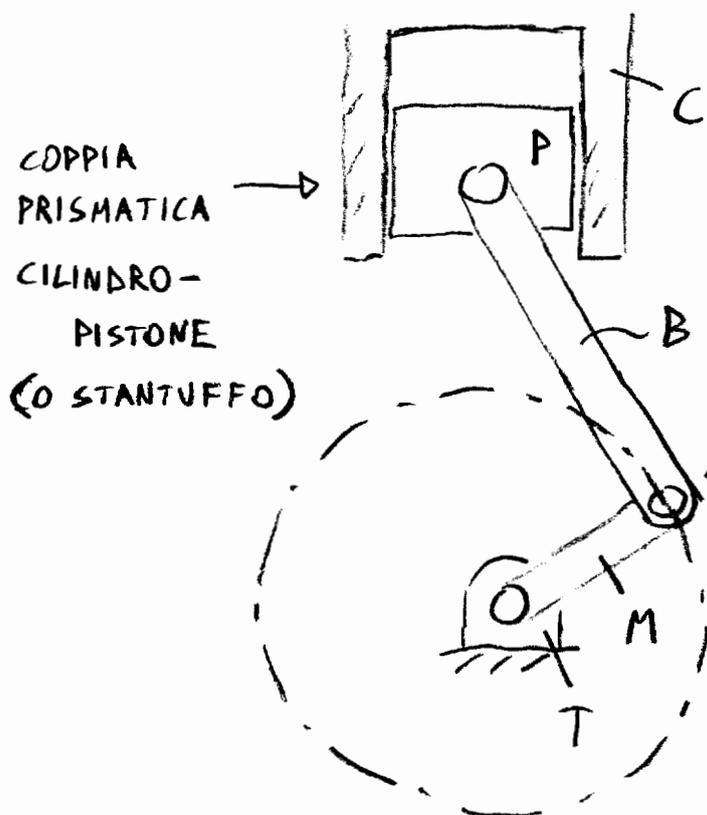
ES.: BOLLA DI 1 cm: $V_L = 0.72 \text{ m/s} = 2.6 \frac{\text{km}}{\text{h}}$

MECCANISMI: PIU' CORPI CHE POSSONO
MUOVERSI FRA LORO

IL MECCANISMO E' A SUA VOLTA UNA PARTE
DI UNA MACCHINA

ESEMPIO DI MECCANISMO:

PISTONE, BIELLA E MANOVELLA



LE VARIE PARTI
SONO COLLEGATE FRA
LORO MEDIANTE
COPPIE CINEMATICHE

COPPIA ROTOIDALE
FRA DUE PARTI DEL
MECCANISMO

ALCUNE PARTI SONO COLLEGATE CON PARTI ESTERNE
AL MECCANISMO, A VOLTE INDICATE COME
"TELAIO ESTERNO", IN QUESTO CASO: IL
CILINDRO E IL FULCRO DELLA MANOVELLA SONO
TELAIO ESTERNO

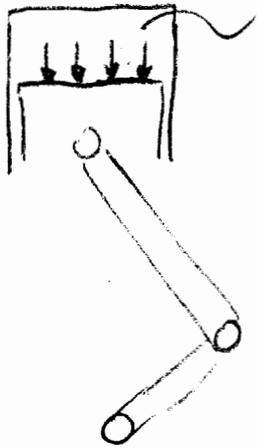
LE COPPIE CINEMATICHE, COME SCHEMI MECCANICI, SONO LA STESSA COSA DEI VINCOLI: LA COPPIA PRISMATICA E' IL CARRELLO, MENTRE LA COPPIA ROTOIDALE E' LA CERNIERA. L'INCASTRO INVECE NON HA UN EQUIVALENTE COME COPPIA CINEMATICA PERCHE' NON PERMETTE IL MOVIMENTO

NEI MECCANISMI E' DI FONDAMENTALE IMPORTANZA DETERMINARE LE FORZE CHE SI SCAMBIANO LE VARIE PARTI VINCOLATE FRA LORO

IN MOLTI CASI SI PUO' FARE LO STUDIO STATICO ANCHE SE APPROSSIMATO, QUESTO HA SENSO QUANDO LE ACCELERAZIONI SONO BASSE, O MEGLIO QUANDO LE FORZE APPARENTI SONO PICCOLE RISPETTO ALLE ALTRE FORZE

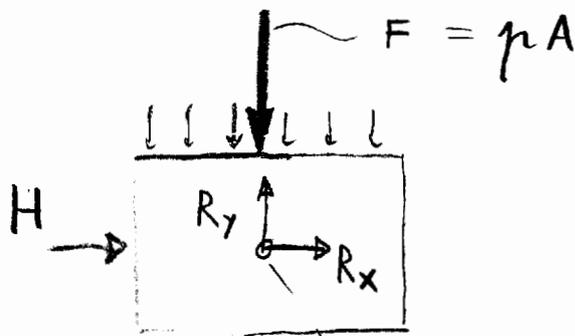
QUESTA APPROSSIMAZIONE CI PERMETTE DI IGNORARE LA DINAMICA E QUINDI IMPOSTARE SEMPRE UN EQUILIBRIO STATICO ANCHE SE I CORPI SUBISCONO ACCELERAZIONI

EQUILIBRIO (STATICO) DEL MECCANISMO PISTONE, BIELLA E MANOVELLA



COME DATO DI PARTENZA
SUPPONIAMO DI CONOSCERE LA p
(PRESSIONE INTERNA AL CILINDRO)

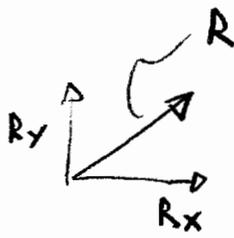
SI APPLICA L'EQ. STATICO AL CORPO PISTONE P:
TUTTE LE FORZE CHE AGISCONO SUL PISTONE
DEVONO COSTITUIRE UN SISTEMA EQUILIBRATO



F E' LA RISULTANTE
DELLA PRESSIONI CHE
AGISCONO SULLA
SUPERFICIE DEL PISTONE
 p E' NOTA
QUINDI F SI RICAVA
FACILMENTE

H E' LA FORZA
ESERCITATA SUL PISTONE
DAL CILINDRO, PER ADESSO
E' UNA FORZA INCOGNITA,

PERO' HA DIREZIONE ORIZZONTALE QUINDI
HA DIREZIONE NOTA, SOLO L'INTENSITA' E'
INCOGNITA

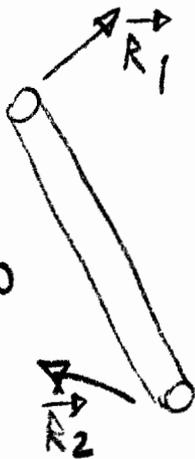


LA FORZA $R = (R_x, R_y)$

INVECE E' INCOGNITA SIA
COME DIREZIONE SIA COME
INTENSITA', OPPURE SI
PUO' DIRE CHE SONO
INCOGNITE ENTRAMBE LE
SUE DUE COMPONENTI

PER RIUSCIRE A RISOLVERE L'EQ. DEL PISTONE
DOBBIAMO PRIMA OTTENERE L'INFORMAZIONE SULLA
DIREZIONE DI R ANALIZZANDO LA BIELLA

NO
EQUILIBRIO



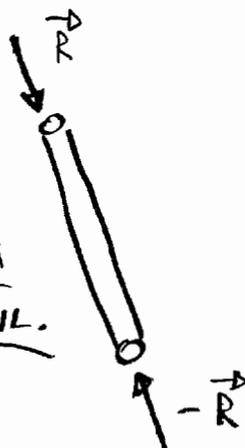
UNA BIELLA E' CORPO CHE
E' CARICATO SOLO ALLE
ESTREMITA' DA 2 CERNIERE

L'UNICO MODO PER AVERE
EQUILIBRIO E' CHE LE 2
CERNIERE ESERCITINO 2 FORZE
UGUALI ED OPPOSTE ED
ALLINEATE (TRAZ. O COMPR.)

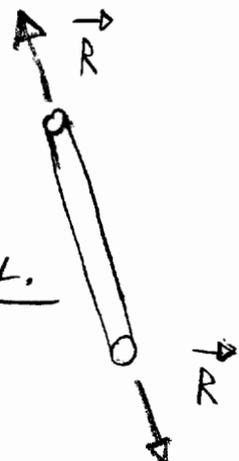
NO
EQUILIBRIO



OK
EQUIL.



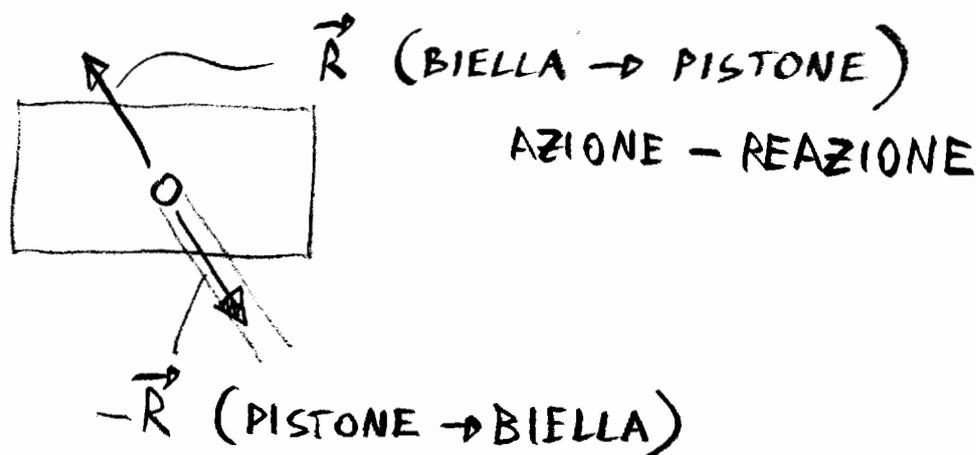
OK
EQUIL.



PRINCIPIO DI AZIONE E REAZIONE

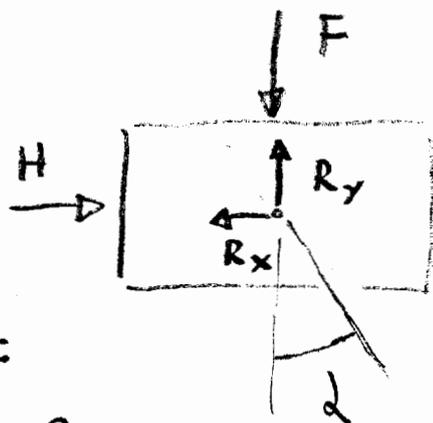
NELLO STUDIO DEI MECCANISMI E' DI FONDAMENTALE IMPORTANZA RICORDARE CHE SE UN CORPO ESERCITA UNA FORZA SU DI UN'ALTRO L'ALTRO CORPO ESERCITA UNA FORZA UGUALE E CONTRARIA SUL PRIMO

QUINDI: PISTONE - BIELLA



ALLINEATA CON LA DIREZ. DELLA BIELLA

ADESSO SI PUO' RISOLVERE L'EQ. DEL PISTONE:



$$R_x = R \sin \alpha$$

$$R_y = R \cos \alpha$$

EQUILIBRIO:

$$H - R_x = 0$$

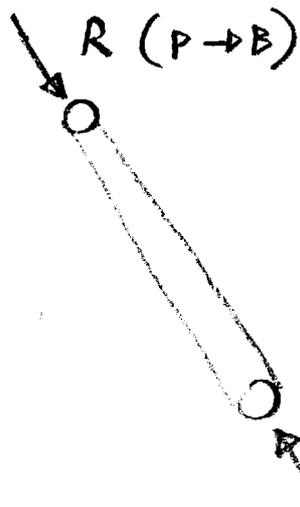
$$-F + R_y = 0$$

$$R_y = F = pA$$

$$R = R_y / \cos \alpha = pA / \cos \alpha$$

$$H = R_x = R \sin \alpha = pA \tan \alpha$$

EQ. BIELLA

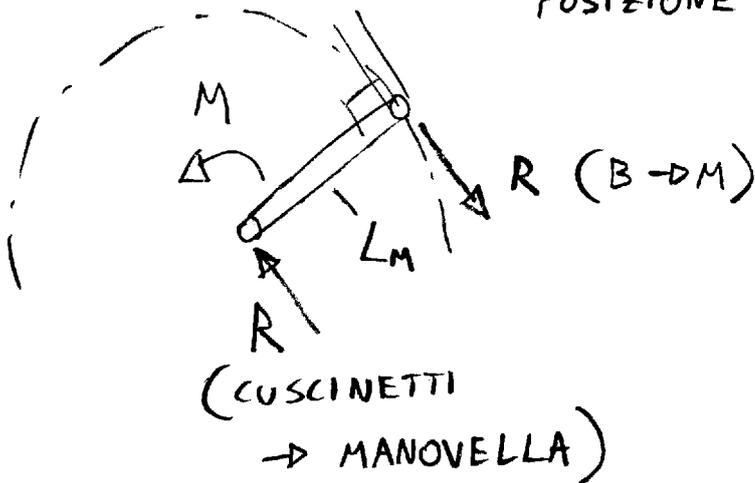


$$R = \frac{P A}{\cos \alpha}$$

(COMPRESSIONE)

EQ. MANOVELLA

PER SEMPLICITA' CONSIDERIAMO LA POSIZIONE DI "QUADRATURA"

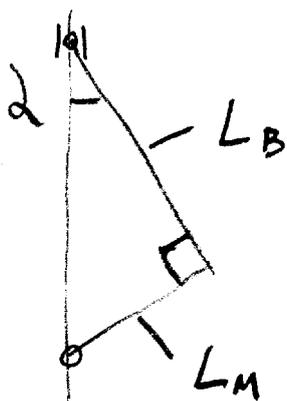


DI NUOVO PER L'EQUIL. (STATICO)

$$M = R L_M = \frac{P A}{\cos \alpha} L_M$$

M : MOMENTO ALBERO -> MANOVELLA

NELLA POSIZIONE DI QUADRATURA :



$$\cos \alpha = \frac{L_M}{L_B} \text{ (LUNGH. MANOVELLA)}$$

$$\cos \alpha = \frac{L_M}{L_B} \text{ (LUNGH. BIELLA)}$$

$$\alpha = \arccos(L_M / L_B)$$

ALTRE POSIZIONI ANGOLARI RICHIEDEREBBERO CALCOLI CON GLI ANGOLI PIU' COMPLICATI ...

ESEMPIO NUMERICO

$$d \text{ (CILINDRO)} = 30 \text{ mm}$$

$$p = 100 \text{ bar}$$

$$L_M = 50 \text{ mm}$$

$$L_B = 90 \text{ mm}$$

$$A = \frac{\pi}{4} d^2 = 707 \text{ mm}^2$$

$$F = p A = 7070 \text{ N}$$

10 MPa

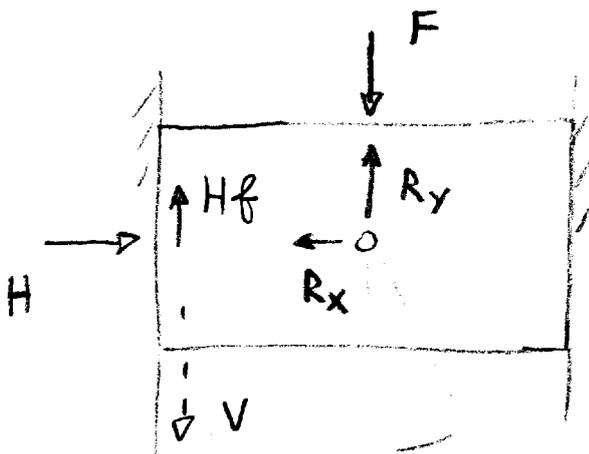
$$\alpha = \arctan \frac{L_M}{L_B} = 29.1^\circ$$

$$R = F / \cos \alpha = 6180 \text{ N}$$

$$M = R L_M = 309 \text{ N m}$$

VARIANTE CON ATTRITO

FORZA DI ATTRITO: $H f$ (ATTRITO DINAMICO)

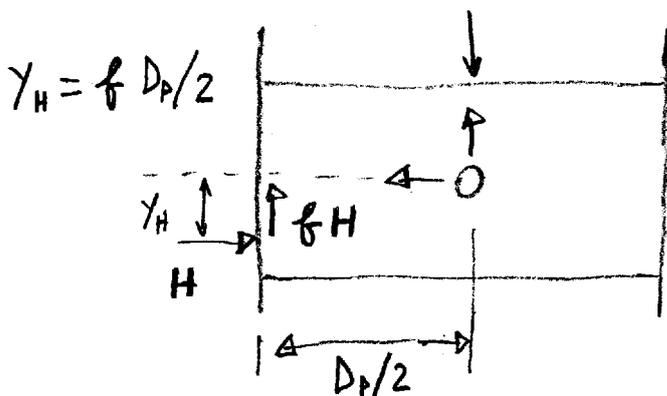


$$\begin{cases} R_y - F + Hf = 0 \\ H - R_x = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} R_x = R \sin \alpha \\ R_y = R \cos \alpha \end{cases}$$

OLTRE A RISOLVERE IL SISTEMA, LA POSIZIONE DI H DEVE ESSERE PIU' BASSA PER L'EQ. A MOMENTO

$$\begin{cases} R \cos \alpha - F + Hf = 0 \\ H - R \sin \alpha = 0 \end{cases}$$



$$\begin{cases} H = R \sin \alpha \\ R (\cos \alpha + f \sin \alpha) = F \end{cases}$$

$$\begin{cases} R = \frac{F}{\cos \alpha + f \sin \alpha} \\ H = \frac{F \sin \alpha}{\cos \alpha + f \sin \alpha} \end{cases} \quad (17)$$