

MECCANICA RAZIONALE

Ingeg. Civile & Ambientale
Nautica

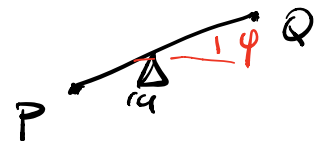
9 - marzo 2021

Principio dei lavori virtuali:

- condizione per l'equilibrio
- olonoma, vincoli fissi
- $L.V. \leq 0 \quad \forall$ spostamento virtuale

Spostamento virtuale : $\delta \underline{x}_B(t)$
nell'esempio

$$\delta \underline{x}_Q = \left(\frac{d}{dt} \underline{x}_Q \right) \delta \varphi$$



→ coord. dotate : $\underline{x}_Q = \underline{x}_Q(\varphi)$
 $\underline{x}_P = \underline{x}_P(\varphi)$

Prendi \underline{x}_Q come funzione di φ

$$\delta \underline{x}_Q = \frac{d \underline{x}_Q}{d \varphi} \delta \varphi$$

$$\underline{x}_Q(\varphi + \delta\varphi)$$

In particolare se $\delta\underline{x}_Q$, $-\delta\underline{x}_Q$ esistono entrambi \rightarrow invertibili

\underline{F}_B forze attive applicate in B

$$\text{L.V.} = \sum_{B \in S} \underline{F}_B \cdot \delta\underline{x}_B \leq 0$$

S sistema olonomo

B punti di applicazione delle forze
attive $\underline{F}_B^{\text{attive}}$

$\delta\underline{x}_B$ spostamenti virtuali (= spostamenti
lineari consentiti dai vincoli)

$$\left[\text{Equilibrio di } S \Leftrightarrow \sum_{B \in S} \underline{F}_B^{\text{attive}} \cdot \delta\underline{x}_B \leq 0 \right]$$

se tutti gli spostamenti virtuali
sono invertibili: $\sum_{B \in S} \underline{F}_B^{\text{attive}} \cdot \delta\underline{x}_B = 0$

Sistemi materiali soggetti al solo peso

È sistema di punti materiali
(anche vincolato) e soggetto
alle forze peso

Corpo materiale costituito da un
insieme di punti B.

$$\forall B \quad m_B \underline{g}$$

$$L.V. \text{ forze peso} = \sum_{B \in S} m_B \underline{g} \cdot \underline{\delta x}_B$$

$$= \underline{g} \cdot \left(\sum_{B \in S} m_B \underline{\delta x}_B \right) =$$

$$= \underline{g} \cdot \sum_{B \in S} \delta (m_B \underline{x}_B)$$

↑
m_B
costante

$$= \underline{g} \cdot \delta \left(\sum_{B \in S} m_B \underline{x}_B \right)$$

↑
δ lineare ("infinitesimale")

Ricordiamo: B punti di massa m_B
in \underline{x}_B

$$M = \sum_{B \in S} m_B \quad \text{masse totale}$$

$$\left(\frac{\sum_{B \in S} m_B \underline{x}_B}{M} \right) \quad \left(\frac{\int \rho(\underline{x}) \underline{x} \, d\underline{x}}{\int \rho(\underline{x}) \, d\underline{x}} \right)$$

$$= \underline{g} \cdot \delta \left(\sum_{B \in S} m_B \underline{x}_B \right) =$$

$$= \underline{g} \cdot \delta \left(M \underline{x}_G \right) = M \underline{g} \cdot \delta \underline{x}_G$$

Abbiamo visto: il lavoro virtuale totale della forza peso è pari a $M \underline{g}$ per lo spostamento virtuale del centro di massa.

→ possiamo calcolare il lavoro virtuale come se il peso complessivo fosse applicato al centro di massa.

(ricordiamo: la forza peso è una forza distribuita)

PLV per sistemi a un grado di libertà

Sistemi olononomi (bilateri, fermi, lici)

→ 1 grado di libertà → 1 coordinate libera q .

Allora $\forall B \in S$, $\underline{x}_B = \underline{x}_B(q)$
è una funzione di q

Funzione regolare \Rightarrow allora

$$\delta \underline{x}_B = \frac{d \underline{x}_B}{dq} \delta q$$

$$q \rightarrow q + \underline{\delta q}$$

$$\underline{x}_B(q + \delta q) = \underline{x}_B(q) + \frac{d \underline{x}_B}{dq} \delta q +$$

+ termini di ordine più alto $\delta q^2, \delta q^3, \dots$

$$\rightarrow \delta \underline{x}_B := \frac{d \underline{x}_B}{dq} \delta q$$

Chiariammo F_B^a risultante forze
attive che agiscono su B

$$L.V. = \sum_{B \in S} F_B^a \cdot \delta x_B =$$

$$= \sum_{B \in S} F_B^a \cdot \left(\frac{dx_B}{dq} \delta q \right) =$$

$$= \left(\sum_{B \in S} F_B^a \cdot \frac{dx_B}{dq} \right) \delta q$$

$$= Q \delta q$$

Def $Q := \sum_{B \in S} F_B^a \cdot \frac{dx_B}{dq}$

forza (attiva) generalizzata
relativa a q

Equilibrio: $L.V. = \sum_{B \in S} F_B^a \cdot \delta x_B = 0$

$$= Q \delta q$$

non sono
indipendenti

funzioni
di q

$$Q \delta q = 0 \rightarrow Q = 0 \quad \text{condition of equilibrium}$$

(ad esempio $Q = p \cos \varphi - q \cos \varphi$
nel caso della leva)

Seconda parte

Sistemi a grado di libertà: q

$$LV = \sum_{B \in S} \underline{F}_B^e \cdot \underline{dx}_B = Q \delta q$$

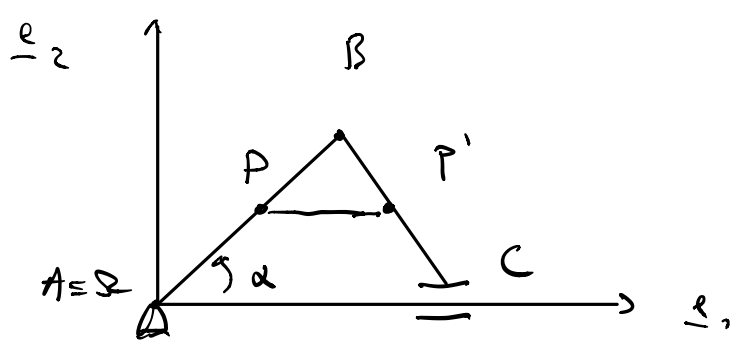


$$Q = \sum \underline{F}_B^e \cdot \frac{d \underline{x}_B}{dq}$$

\uparrow forze attive \uparrow geometria del sistema

$$\delta \underline{x}_B = \frac{d \underline{x}_B}{dq} \delta q$$

Esempio Problema diretto di statica:
dato l'equilibrio, determinare le
forze che lo confermano.



due aste
rigide
 $\overline{AB} = \overline{BC}$, opposte
al peso

mantenute all'equilibrio da una fune tra P & P' . L'angolo α è dato. Quale è la tensione della fune?

Come fa la fune? Nel punto P

$$\underline{\underline{T}} = \underline{\underline{\tau}} (x_{P'} - x_P) \quad \tau > 0$$

→ diretta PP' , ed è di tensione

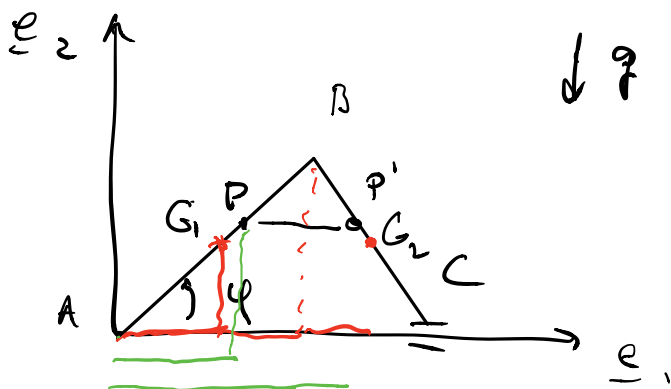
Per il principio di azione & reazione in P' , abbiamo $\underline{\underline{-T}}$

Al cui dot: $\overline{AB} = \overline{BC} = l$, omogenea

$$m_{AB} = 2 m_{BC} = 2m$$

$$P, P' \rightarrow \overline{BP} = \overline{BP'} = \frac{2}{3} l$$

$$\alpha = \widehat{BAC} = \frac{\pi}{3} \text{ all'equilibrio}$$



↓ ?
 φ condizione limite
 (φ deve essere $= \alpha$)
 all'equilibrio

$$LV = LV_{\text{puro}} + LV_{\text{fune}}$$

centro di massa:

$$\begin{array}{l} AB \rightarrow 1 \quad G_1 \\ BC \rightarrow 2 \quad G_2 \end{array}$$

$$\underline{x}_{G_1} = x_{G_1} \underline{e}_1 + y_{G_1} \underline{e}_2$$

$$\underline{x}_{G_2} = x_{G_2} \underline{e}_1 + y_{G_2} \underline{e}_2$$

$$\underline{x}_{G_1} = \frac{l}{2} \cos \varphi \underline{e}_1 + \frac{l}{2} \sin \varphi \underline{e}_2$$

$$\underline{x}_{G_2} = \left(l \cos \varphi + \frac{l}{2} \cos \varphi \right) \underline{e}_1 + \frac{l}{2} \sin \varphi \underline{e}_2$$

$\frac{3}{2} l \cos \varphi$

Posizioni di P, P'

$$\overline{BP} = \overline{BP'} = \frac{2}{3} l$$

$$\overline{AP} = \overline{P'C} = \frac{1}{3} l$$

$$\underline{x}_P = \frac{1}{3} l \cos \varphi \underline{e}_1 + \frac{1}{3} l \sin \varphi \underline{e}_2$$

$$\underline{x}_{P'} = \left(l + \frac{2}{3} l \right) \cos \varphi \underline{e}_1 + \frac{1}{3} l \sin \varphi \underline{e}_2$$

Abbiamo $\underline{x}_{G_1}(\varphi), \underline{x}_{G_2}(\varphi), \underline{x}_P(\varphi), \underline{x}_{P'}(\varphi)$

LV perso

$$\underline{q} = -q \underline{e}_2$$

$$LV_{\text{perso}} = m_{AB} \underline{q} \cdot \delta \underline{x}_{G_1} + m_{BC} \underline{q} \cdot \delta \underline{x}_{G_2}$$

$$= m_{AB} \left(-q \underline{e}_2 \right) \cdot \left(\delta x_{G_1} \underline{e}_1 + \delta y_{G_1} \underline{e}_2 \right) +$$

$$\begin{aligned}
& + m_{BC} (-g \hat{z}) \cdot (\delta x_{G_2} \hat{e}_1 + \delta y_{G_2} \hat{e}_2) \\
& = m_{AB} (-g \delta y_{G_1}) + m_{BC} (-g \delta y_{G_2}) \\
& = -g (m_{AB} + m_{BC}) \delta \left(\frac{l}{2} \sin \varphi \right) = \\
& = -g (m_{AB} + m_{BC}) \frac{l}{2} \cos \varphi \delta \varphi \\
& = \boxed{-g \cdot 3m \frac{l}{2} \cos \varphi \delta \varphi}
\end{aligned}$$

Lavoro virtuale fuso

$$\begin{aligned}
L V &= \underline{T} \cdot \delta \underline{x}_P + (-\underline{T}) \cdot \delta \underline{x}_{P'} \\
&= \underline{T} \cdot (\delta \underline{x}_P - \delta \underline{x}_{P'}) = \\
&= \underbrace{T (\underline{x}_{P'} - \underline{x}_P)}_{\substack{\text{definizione} \\ \text{di } T}} \cdot (\delta \underline{x}_P - \delta \underline{x}_{P'})
\end{aligned}$$

$$\underline{x}_P = \frac{1}{3} l \cos \varphi \hat{e}_1 + \frac{1}{3} l \sin \varphi \hat{e}_2$$

$$\rightarrow \underline{x}_{P'} = \left(l + \frac{2}{3} l \right) \cos \varphi \hat{e}_1 + \frac{1}{3} l \sin \varphi \hat{e}_2$$

$$\rightarrow \delta x_p = -\frac{1}{3} l \sin \varphi \delta \varphi \underline{e_1} + \frac{1}{3} l \cos \varphi \delta \varphi \underline{e_2}$$

$$\delta x_{p'} = -\frac{5}{3} l \sin \varphi \delta \varphi \underline{e_1} + \frac{1}{3} l \cos \varphi \delta \varphi \underline{e_2}$$

$$\begin{aligned} \underline{x}_{p'} \cdot \delta \underline{x}_p &= -\frac{5}{9} l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi + \frac{1}{9} l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi \\ &= -\frac{4}{9} l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi \end{aligned}$$

$$\underline{x}_{p'} \cdot \delta \underline{x}_{p'} = \left(-\frac{25}{9} + \frac{1}{9} \right) l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi$$

$$\underline{x}_p \cdot \delta \underline{x}_p = \left(-\frac{1}{9} + \frac{1}{9} \right) l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi$$

$$\underline{x}_p \cdot \delta \underline{x}_{p'} = \left(-\frac{5}{9} + \frac{1}{9} \right) l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi$$

Tutto insieme: $\tau (\underline{x}_{p'} - \underline{x}_p) \cdot (\delta \underline{x}_p - \delta \underline{x}_{p'})$

$$= \tau \left(-\frac{4}{9} + \frac{24}{9} + 0 - \frac{4}{9} \right) l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi$$

$$= \tau \frac{16}{9} l^2 \cos \varphi \sin \varphi \delta \varphi$$

Allora il LV totale, perso + fuso

$$\begin{aligned} LV &= \left(-\frac{3}{2} m g l \cos \varphi + \frac{16}{9} \tau l^2 \cos \varphi \sin \varphi \right) \delta \varphi \\ &= \underline{\underline{Q(\varphi)}} \delta \varphi \end{aligned}$$

$$Q(\varphi) = \left(-\frac{3}{2} mg + \frac{16}{9} \tau l \sin \varphi \right) l \cos \varphi$$

Problema: se l'equilibrio è per $\varphi = \alpha = \frac{\pi}{3}$,
quando vale τ ?

$$Q\left(\frac{\pi}{3}\right) = 0 = \left(-\frac{3}{2} mg + \frac{16}{9} \tau l \sin \frac{\pi}{3} \right) l \cos \frac{\pi}{3}$$

$$\rightarrow \frac{16}{9} \tau l \frac{\sqrt{3}}{2} = \frac{3}{2} mg \Rightarrow \tau = \frac{9}{16} \frac{2}{\sqrt{3}} \frac{3}{2} \frac{mg}{l}$$

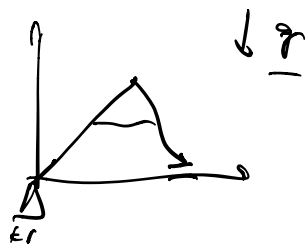
Terza parte

Sistema 1 grado di libertà q

$$LV = \underline{Q \delta q}$$

$$Q = \sum_{B \in S} \underline{F_B} \cdot \frac{dx_B}{dq}$$

esempio



$$Q(\varphi) = \left(-\frac{3}{2} \underline{mg} + \frac{16}{9} \tau l \sin \varphi \right) l \cos \varphi$$

PLV per sistemi a 1 grado di libertà

$$\text{1 grado di libertà} = \underline{q} = (q_1, \dots, q_n)$$

vogliamo $\delta x_B(q_1, \dots, q_l)$

siccome (q_1, \dots, q_l) sono coordinate libere,

otteniamo tutte le variazioni di x_B

facendo variare le q_i indipendentemente

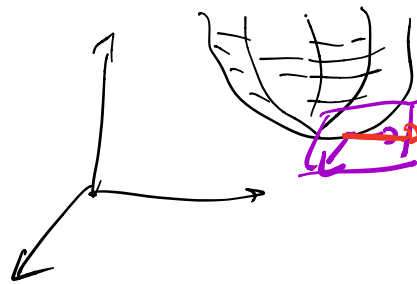
q_1, \dots, q_l : prendiamo q_1

$$q_1 \rightarrow q_1 + \delta q_1$$

$$x_B(q_1 + \delta q_1, q_2, \dots, q_l) = x_B(q_1, \dots, q_l)$$

$$+ \frac{\partial x_B(q_1, \dots, q_l)}{\partial q_1} \delta q_1 + o(\delta q_1^2)$$

→ ripetere per q_2, \dots, q_l



Per ottenere δx_B , dobbiamo espandere in serie e prendere la parte lineare

$$x_B(\underline{q} + \delta \underline{q}) = x_B(\underline{q}) + \sum_{i=1}^l \left(\frac{\partial x_B(\underline{q})}{\partial q_i} \right) \delta q_i + o(\delta \underline{q}^2)$$

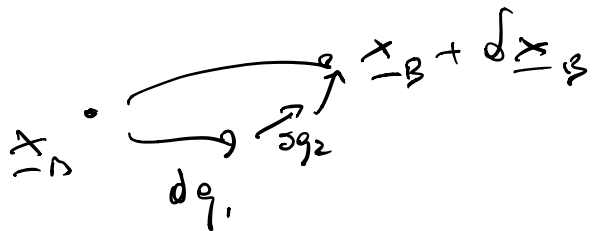
$\frac{\partial x_B}{\partial q_1} \delta q_1 + \frac{\partial x_B}{\partial q_2} \delta q_2 + \dots$

Coordinate libere sono indipendenti

→ spostamento virtuale generico $\underline{\delta x}_B$

è la somma degli spostamenti virtuali

parziali $\sum_{i=1}^l \frac{\partial \underline{x}_B(q)}{\partial q_i} \delta q_i$



Lavoro virtuale: $L U = \sum_{B \in S} \underline{F}_B^e \cdot \underline{\delta x}_B$

$$= \sum_{B \in S} \underline{F}_B^e \cdot \left(\sum_{i=1}^l \frac{\partial \underline{x}_B}{\partial q_i} \delta q_i \right)$$

$$= \sum_{i=1}^l \left(\sum_{B \in S} \underline{F}_B^e \cdot \frac{\partial \underline{x}_B(q)}{\partial q_i} \right) \delta q_i$$

Def: $Q_i = \sum_{B \in S} \underline{F}_B^e \cdot \frac{\partial \underline{x}_B(q)}{\partial q_i}$

forma generalizzata relativo a q_i

PLV: all'equilibrio

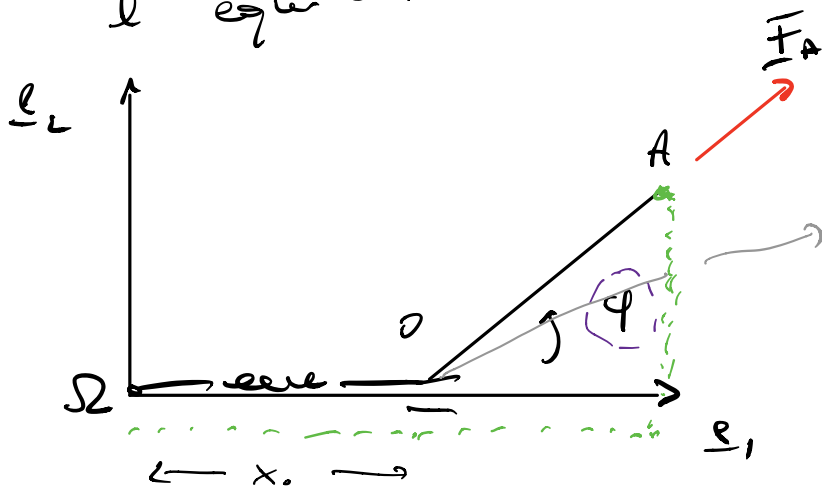
$$\sum_{B \in S} \underline{F}_B^e \cdot \underline{\delta x}_B = 0 \quad \forall \underline{\delta x}_B$$

$$\Leftrightarrow \sum_{i=1}^l Q_i \delta q_i = 0 \quad \forall \delta q_1, \dots, \delta q_l$$

$$\Leftrightarrow \boxed{Q_i = 0} \quad i = 1, \dots, l$$

l eq. di equilibrio per l grado di liberta

Esempio Problema inverso in statica:
date le forze agenti, determinare l'equilibrio



$OA = l$
2 gradi di liberta
 (x_0, φ)
Piano orizzontale

1) forza elastica in O $\underline{F}_0 = -c x_0 \underline{e}_1$

2) forza "follows" in A

$$\underline{F}_A = f \text{ vers } (\underline{x}_A - \underline{x}_0) = f \frac{\underline{x}_A - \underline{x}_0}{\|\underline{x}_A - \underline{x}_0\|}$$

$$L V = \underline{F}_0 \cdot \delta \underline{x}_0 + \underline{F}_A \cdot \delta \underline{x}_A$$

$$\underline{x}_0 = x_0 \underline{e}_1 \rightarrow \underline{\delta x}_0 = \delta x_0 \underline{e}_1$$

$$\underline{x}_A = (x_0 + l \cos \varphi) \underline{e}_1 + l \sin \varphi \underline{e}_2$$

$$\begin{aligned} \underline{\delta x}_A &= (\delta x_0 - l \sin \varphi \delta \varphi) \underline{e}_1 + l \cos \varphi \delta \varphi \underline{e}_2 \\ &= \delta x_0 \underline{e}_1 + \delta \varphi (-l \sin \varphi \underline{e}_1 + l \cos \varphi \underline{e}_2) \end{aligned}$$

mettiamo tutto insieme

$$LV = (-c x_0 \underline{e}_1) \cdot (\delta x_0 \underline{e}_1)$$

$$+ \underbrace{f \frac{x_A - x_0}{\|x_A - x_0\|}}_{\underline{F}_A} \cdot \left[\delta x_0 \underline{e}_1 + \delta \varphi (-l \sin \varphi \underline{e}_1 + l \cos \varphi \underline{e}_2) \right]$$

$$= -c x_0 \delta x_0 + \left(f \frac{l \cos \varphi \underline{e}_1 + l \sin \varphi \underline{e}_2}{l} \right) \cdot (\delta x_0 \underline{e}_1 + \delta \varphi (-l \sin \varphi \underline{e}_1 + l \cos \varphi \underline{e}_2))$$

$$= -c x_0 \delta x_0 + f \cos \varphi (\delta x_0 - l \delta \varphi \sin \varphi) + f \sin \varphi l \cos \varphi \delta \varphi$$

$$= \underbrace{(-c x_0 + f \cos \varphi)}_{Q_x} \delta x_0 + \underbrace{\delta \varphi (-fl + fl) \cos \varphi \sin \varphi}_{Q_\varphi}$$

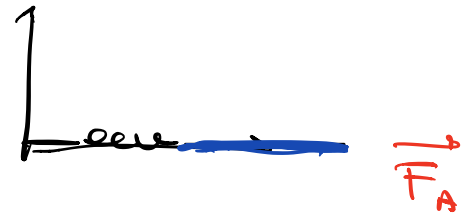
$$\begin{cases} Q_x = -c x_0 + f \cos \varphi \\ Q_\varphi = 0 \end{cases} \quad \parallel \quad \begin{cases} Q_x = 0 \\ Q_\varphi = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} x_0 = \frac{f}{c} \cos \varphi \\ \text{scorpe} \end{cases}$$

condizioni
di equilibrio

Configurazioni di equilibrio:

$$\begin{cases} \varphi = \alpha \\ x_0 = \frac{f}{c} \cos \alpha \end{cases} \quad \forall \alpha$$

caso part. colare $\alpha = 0$



dimensionamento : misura f
sapendo c