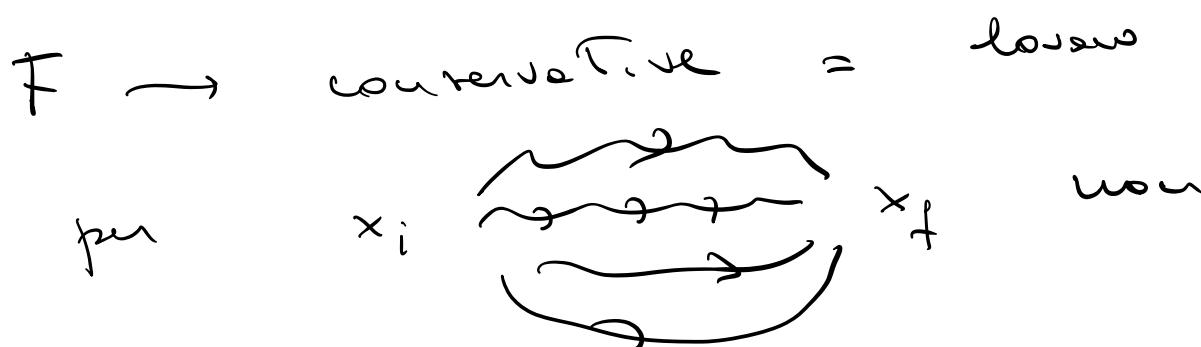


MECCANICA RAZIONALE

Forze conservative \rightarrow PLV

$$\begin{aligned} LV &= \sum_{B \in S} \underline{\underline{F}}_B \cdot \left(\frac{d\underline{x}}{dt} \right)_B \\ &= \sum_{i=1}^l Q_i d\dot{q}_i \end{aligned}$$



dipende dal percorso, vero solo
de $\underline{x}_{\text{inizio}}$ e $\underline{x}_{\text{fine}}$

$$\Rightarrow \int V = V(\underline{x}) - V_0$$

$$\text{Lavoro} = - [V(\underline{x}_{\text{fine}}) - V(\underline{x}_{\text{inizio}})]$$

$$LV = - [V(\underline{x}_0 + \delta\underline{x}) - V(\underline{x}_0)]$$

$$= - dV$$

→ configuration di equilibrio
 = punti di estremazione
 di V
 $(\frac{\partial V}{\partial q_1} = 0, \frac{\partial V}{\partial q_2} = 0, \dots)$

→ "stabi" se minimo
 altrimenti "instabi"

Se tutte le forze sono conservative

scriviamo $V = \sum_a V_a$ $a =$ ^{forma}
_{forza}

$$\frac{dV}{dq} = 0, \quad \frac{\partial V}{\partial q_1} = 0, \quad \frac{\partial V}{\partial q_2} = 0$$

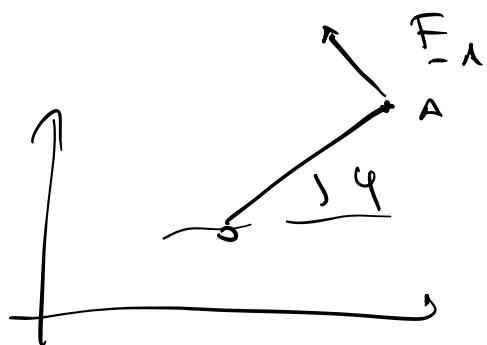
$$(4x^2 - 2)$$

$$Hes V$$

Riformentiamo :

$$\Delta V = -dV = \sum_{i=1}^l Q_i dq_i$$

$$\Leftrightarrow Q_i = -\frac{\partial V}{\partial q_i} \quad i=1, \dots, l$$



parametriso τ

$$\rightarrow x_0 = x_0(\tau)$$

$$y_0 = y_0(\tau)$$

$$\varphi = \varphi(\tau)$$

Sfere iniziale a τ_0

Sfere finale a τ_1

Lavoro per andare da τ_0 a τ_1

$$= \int_{\tau_0}^{\tau_1} W(\tau) d\tau = \int_{\tau_0}^{\tau_1} \vec{F}_A \cdot \vec{v}_A d\tau$$

$\vec{v}_A = \frac{dx_A}{d\tau}$

Consideriamo un sistema a l gradi di libertà $: (q_1, \dots, q_l)$

- per definire l'evoluzione del sistema otteniamo dare

$$\underline{q}(\tau) = (q_1(\tau), \dots, q_e(\tau))$$

quindi troviamo

$$\underline{x}_A(\tau) = \underline{x}_A(q_1(\tau), \dots, q_e(\tau))$$

$$v_A = \frac{d\underline{x}_A}{d\tau} = \frac{\partial \underline{x}_A}{\partial q_1} \dot{q}_1 + \dots + \frac{\partial \underline{x}_A}{\partial q_e} \dot{q}_e$$

$$\dot{q}_1 = \frac{dq_1(\tau)}{d\tau} \quad \dots$$

- possiamo calcolare la potenza

$$W(\tau) = F_A \cdot v_A =$$

$$= F_A \cdot \left(\frac{\partial \underline{x}_A}{\partial q_1} \dot{q}_1 \right) + \dots + F_A \cdot \left(\frac{\partial \underline{x}_A}{\partial q_e} \dot{q}_e \right)$$

$$= \underbrace{Q_1}_{\text{---}} \dot{q}_1 + \dots + \underbrace{Q_e}_{\text{---}} \dot{q}_e$$

FORMA DIFFERENZIALE

Il lavoro si puote esprimendo

$$Lavoro = \int_{\tau_0}^{\tau_1} W(\tau) d\tau =$$

$$= \int_{\tau_0}^{\tau_1} (Q_1 \dot{q}_1 + \dots + Q_\ell \dot{q}_\ell) d\tau$$

Allora

il lavoro

dipende solo

dalle configurazioni

τ_0 e τ_1

(Forze conservative)

per funzione

$$= V(q_1, \dots, q_\ell)$$

Tale che

$$Q_i = - \frac{\partial V}{\partial q_i} \quad i=1, \dots, \ell$$

Se e' vero, le forme differenziali

e' ESATTA.

Affinares una condizione necessaria

(ma non sufficiente):

$$\boxed{\frac{\partial Q_i}{\partial q_j} = \frac{\partial Q_j}{\partial q_i}} \quad \text{für } i, j = 1, \dots, l$$

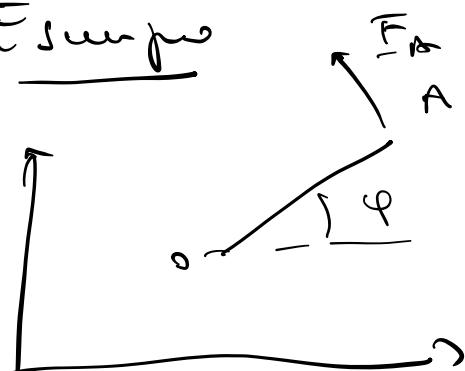
Forma DIFFERENZIALE CHIUSA

Si vuole facilmente: se $Q_i = -\frac{\partial V}{\partial q_i}$:

$$\frac{\partial}{\partial q_j} Q_i = \frac{\partial}{\partial q_j} \left(-\frac{\partial V}{\partial q_i} \right) = \frac{\partial}{\partial q_i} \left(-\frac{\partial V}{\partial q_j} \right)$$

$$= \frac{\partial}{\partial q_i} Q_j \quad \rightarrow \text{condizioni necessarie}$$

Esempio



$$\underline{F}_A = -F \sin \varphi \underline{e}_1 + F \cos \varphi \underline{e}_2$$

$$\underline{M}(0) = F L \underline{e}_3$$

$$L U = \underbrace{F \cdot \delta x_0}_{\text{moto piano}} + (\underline{M}(0) \cdot \underline{e}_3) \delta \varphi$$

→ die formen generalisieren somit

$$Q_{x_0} = - \underbrace{F}_{\text{conservativ}} \sin \varphi$$

$$Q_{y_0} = F \cos \varphi$$

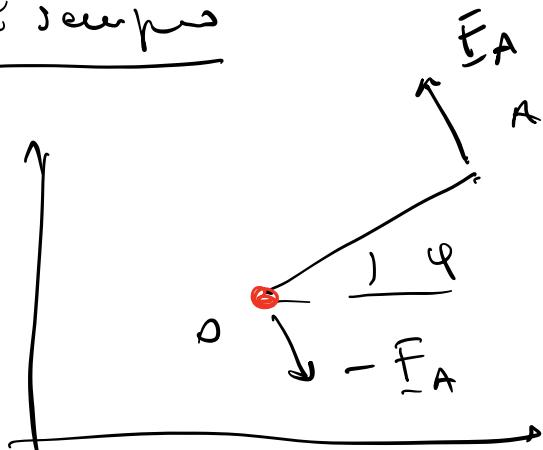
$$Q_\varphi = \underline{FL}$$

$$\frac{\partial Q_{x_0}}{\partial y_0} = \frac{\partial Q_{y_0}}{\partial x_0}$$

$$\frac{\partial}{\partial \varphi} Q_{x_0} = - F \cos \varphi = \frac{\partial Q_\varphi}{\partial x_0} = 0$$

↳ nun ist conservativ.

C) sempa



F_A opp. auf A

$$F_0 = - \underline{F_A} \underset{\sim}{\rightarrow} 0$$

FL

$$LV = \underbrace{R \cdot \delta x_0}_{\text{green}} + \left[H(\varphi) - \xi_3 \right] \delta \varphi$$

$$Q_{x_0} = \underbrace{R \cdot \xi_1}_{\text{orange}} = \underbrace{(F_A - F_A)}_{\text{orange}} \cdot \xi_1 = 0$$

$$Q_{y_0} = \underline{R} \cdot \underline{\varepsilon}_2 = \underline{0}$$

$$Q_\varphi = \underline{M}(0) \cdot \underline{\varepsilon}_3 = \underline{\underline{FL}}$$

$$\underline{V} = \underline{FL} \delta\varphi = d(\underline{FL}\varphi)$$

$$\boxed{\begin{aligned} \underline{V} &= - \underline{FL}\varphi \\ Q_{x_0} &= - \frac{\partial V}{\partial x_0} = 0 \\ Q_{y_0} &= - \frac{\partial V}{\partial y_0} = 0 \\ Q_\varphi &= - \frac{\partial V}{\partial \varphi} = FL \end{aligned}}$$

Può capitare che anche se la maggiore
forza non sia conservativa, se l'azione
virtuale sia il differenziale di
una funzione.

Caso importante: sistemi ad un solo
grado di libertà, soggetti a sole

forze posizionali :

$$LV = \underbrace{Q_{(q)} \delta q}_{?} = d(-V)$$

secolo $V = - \int Q$

Non è più vero per più gradi di libertà.

$$\left(Q_i = - \frac{\partial V}{\partial q_i} + h_i \right) \quad \begin{array}{l} \text{+ incognita } V \\ \text{e le costanti} \end{array}$$

Forze conservative $\Rightarrow LV = -dV$

\rightarrow mass e min di V

Equilibrio \rightarrow Statica

EQUAZIONI CARDINALI DELLA

STATICA

Prendiamo un sistema meccanico S
all'equilibrio.

\Rightarrow per il principio di inerzia $\underline{F}_p = 0$

$\forall P$ (F_p forza Totale operante
su P , nel sistema Σ')

$$\Rightarrow \sum_{P \in S} \underline{F}_p = 0$$

$$\underline{M}(0) < \sum_{P \in S} (\underline{x}_p - \underline{x}_0) \wedge \underline{F}_p = 0$$

↑
polo fisso \rightarrow preciso

Forze \rightarrow interne e esterne

Principio di azione e reazione : le
forze interne sono a due a due
coppie di tracce nullo

Quindi :

$$\underline{R}^{(i)} = \sum_{P \in S} \underline{F}_P^{(i)} = 0$$

risultante
delle forze
interne

$$\underline{M}^{(i)}(0) = 0$$

momento risultante
delle forze interne
rispett. ad 0

Quindi per le forze esterne:

Σ in
equilibrio

$$\Rightarrow \begin{cases} \underline{R}^{(e)} = 0 \\ \underline{M}^{(e)}(0) = 0 \end{cases}$$

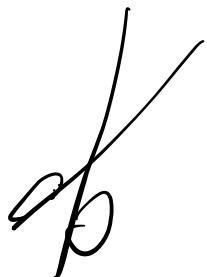
equazioni
condizionali
delle
stesse



condizione necessaria

E.C.S. \rightarrow sono equazioni di bilancio
valgono se il sistema è in equilibrio

Ad esempio



forze

Se dall'estero applichiamo una coppia
di momenti nulli (\Rightarrow solidi o E.C.S.)

Eccellenza \rightarrow il corpo rigido

In fatto per il corpo rigido

$$ECS = PLV$$

$$\begin{aligned} LV \text{ rigido} &= \underline{R} \cdot \delta \underline{x}_0 + \underline{M}(0) \cdot \underline{\chi} \\ &= \underline{R}^{(cor)} \cdot \delta \underline{x}_0 + \underline{M}^{(cor)}(0) \cdot \underline{\chi} \end{aligned}$$

$$\left(\begin{array}{l} \underline{R}^{(cor)} = 0 \\ \underline{M}^{(cor)}(0) = 0 \end{array} \right)$$

$$\left(\begin{array}{l} \underline{R}^{(cor)} = 0 \\ \underline{M}^{(cor)}(0) = 0 \end{array} \right) \quad \cancel{\text{X}} \quad F_p = p + \tau_p$$

2D eq. coordinate sono 3

3D n n n 6

Comments: se $\underline{M}(0) = 0$, allora

$$\underline{M}(0') = 0 \text{ se vale } \underline{R}^{(cor)} = 0$$

$$\begin{aligned}
\underline{M}(O) &= \sum_{p \in S} (\underline{x}_p - \underline{x}_o) \wedge \underline{F}_p = \\
&= \sum_{p \in S} \left[\underline{x}_p - \underline{x}_o + \underline{x}_{o'} - \underline{x}_{o'} \right] \wedge \underline{F}_p \\
&= \sum' [\underline{x}_p - \underline{x}_{o'}] \wedge \underline{F}_p + \sum_p [\underline{x}_{o'} - \underline{x}_o] \wedge \underline{F}_p \\
&= \underline{M}(O') + (\underline{x}_{o'} - \underline{x}_o) \wedge \sum_p \underline{F}_p \\
&\Leftarrow \underline{M}(O') + (\underline{x}_{o'} - \underline{x}_o) \wedge \underline{R}^{(e)}_Q
\end{aligned}$$

\rightarrow ECS necessary and sufficient.