Neanche in questo caso interviene il vincolo di rigidità del sistema.

Equilibrio di sistemi rigidi

Vedianno ora come per un sistema rigido le equazioni cardinali della statica direntino anche sufficienti a garantirne l'equilibrio.

Teorema Se il sistema di punti materiali $\{(P_i, m_i)\}_{i=1}^N$ é <u>ràgido</u> rallo va candizione necessaria e sufficiente affinché la configurazione $\{P_i^*\}_{i=1}^N$ sia di equilibrio è che valgano le equazioni candinali della statica.

Dim. Che la validità delle equazioni cardinali della statica sia una condizione necessaria, per l'equilibre è ovvio dal fatto che, come prece dentemente dimostrato, è casi per un sistema qualsias:

Vediamo che, sotto il vincolo di rigidità, le equazioni (**) diventano anche sufficienti. Dalle equazioni cardinali della statica abbiano:

$$\begin{cases}
Q = \mathbb{R}^{(e)} = \mathbb{R}^{(a,e)} + \mathbb{R}^{(w)} \\
Q = \mathbb{M}_{Q}^{(e)} = \mathbb{M}_{Q}^{(a,e)} + \mathbb{M}_{Q}^{(w)}
\end{cases}$$

$$\begin{pmatrix}
**_* \\
\bullet
\end{pmatrix}$$

Ricordiano inoltre che il lawro virtuale delle forze agenti su un sistemo

essendo R, Mq rispettivamente il risultante e il momento risultante rispetto Ad un polo solidale $Q \in \mathbb{R}^3$ delle forze agenti e $S \subseteq uno$ votazione virtuale.

Allors se nelle (***) prendiane Q appartenente allo spazio solidale e poi moltiplichiamo scalarmente la prima equazione per 50, la seconda per 50 e infine sommiamo deduciano:

$$0 = \underbrace{\mathbb{R}^{(\alpha,e)}. SQ + \underline{M}^{(\alpha,e)}. SE}_{SL^{(\alpha,e)}} + \underbrace{\mathbb{R}^{(\alpha)}. SQ + \underline{M}^{(\alpha)}. SE}_{SL^{(\alpha)}}$$

Ossia

D'altre parte, il laura virtuale delle forze attive interne è nulla perché, per il terzo principio della moccanica, sone nulli sia il risultante

$$\mathbb{R}^{(0,i)} = \sum_{i=1}^{N} \sum_{j \neq i} f_{ij}^{(0,i)} = 0$$

Sios il momento risultante

$$\underline{\underline{M}}_{Q}^{(Q,i)} = \underset{i=1}{\overset{N}{\nearrow}} \underbrace{\underline{J}}_{j\neq i} (P_{i} - Q) \times \underline{f}_{ij}^{(Q,i)} = \underline{Q}.$$

Durque: $S[Q,i] = \mathbb{R}^{(a,i)} SQ + \mathbb{M}_{Q}^{(a,i)} SE = 0$ e quindi passiamo ulterioz mente scrivere

Ma alloros $SL^{(a)} + SL^{(b)} = 0$, cioé, esseudo i vincoli ideali ($SL^{(b)} > 0$),

Per il principio dei lauri virtuali la configurazione è quindi di equi Librio.

Statica dei sistemi olonomi

Consideriamo sus sistema di punti materiali $\{(P_i, m_i)\}_{i=1}^N$ saggetto solo a vincoli Clenomi :

essendo Γ_i il vettore posizione P_i-O dell'i-esimo punto. Individuate n>1 opportune coordinate lagrangiane $q_1,...,q_n\in\mathbb{R}$, avveno pertanto

$$\underline{\Gamma}_i = \underline{\Gamma}_i (q_1, ..., q_n, t)$$
 A differenza delle r, le q sono indipendenti

Sappiamo alloros che il lavoro virtuale EL delle forze agenti sui punti del sistemos si può scrivere come

essendo

$$Q_k = \sum_{i=1}^{N} F_i \cdot \frac{\partial r_i}{\partial q_k}, \quad k=1,...,n$$

le k-esima forza generalizzata associata all'incremento virtuale 50 k della k-esima candinata lagrangiana. In particolare, il lawro virtuale obble forze attive si scriverà:

$$SL^{(\alpha)} = \sum_{k=1}^{n} Q_k^{(\alpha)} Sq_k$$

con $Q_k^{(a)} := \sum_{i=1}^{N} F_i^{(a)}$. $Q_k Z_i$ essendo $F_i^{(a)}$ il risultante delle forze attive (esterne e interne) aparti sall'i-esimo punto.

È importante osservare che poiche i vinedi sono cloremi, cioè non coinvol gono le velocità vi, gli incrementi virtuali Equ olelle coordinate lagran= giane sono tutti indipendenti tro loro.

· Vincoli bilateri

Se i vincoli del sistema sono tulli hilateri:

allore tatti gli spostamenti virtuali SP_i , e quindi tutti gli micrementi virtuali Sq_k , sovo invertibili. Di consequenza, il principio dei laubri virtuali assume le forma

Owero

essendo i Egk univocamente associati ai EP; (e viceresa). Ma allora stante l'indipendenza dei Egk penché i vincoli sono olonomi, ció implica

$$Q_k^{(a)} = 0$$
 $\forall k=1,...,n$.

Ne conseque che:

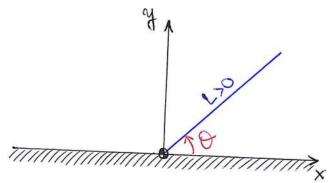
Rep. In sue sistema cloromo a vincoli ideali bilateri le configurazioni di equilibrio corrispordoro a tutti e soli gli sistema laprangiane $(q_1,...,q_n)$ che rischoro il sistema

$$\begin{cases} Q_{1}^{(a)}(q_{1},...,q_{n}) = 0 \\ \vdots \\ Q_{n}^{(a)}(q_{1},...,q_{n}) = 0 \end{cases}$$

· Vincoli milatori

In presenta di alcuni vincoli suilateri vi sono configurazioni del sistemo a partire dalle quali von tutti gli sincrementi virtuali Equ sono possibili, pendre alcuni spestamenti virtuali sono invenersibili (ossia EP è suo spestamento virtuale mas - EP no). Esse sovo le cosiddette configura zioni di confina, a partire dalle quali sua o più coordinate la = grangiane ammettono solo sicrementi virtuali con su sepno beu preciso determinato dal vincolo.

Esampio Riconsideriamo l'esempio dell'asta che giace nel semipiano Oxy eon y >0 ed é incernierata nell'origine.



Per descrivere le sue configurazioni è sufficiente una solo coordinata la granziana, ad oscupsio l'anpolo $\Theta \in [0,\pi]$ mostrato in figura.

Mentre a partire da una qualsiasi configurozione $\Theta = \Theta_0 \in (0,\pi)$ gli un comenti virtuali $\delta\Theta$ sono tutti reversibili, in $\Theta_0 = 0$ e $\Theta_0 = \pi$ a causor del vincolo uniletero y >0 impesto ai punti dell'asta gli in = crementi virtuali $\delta\Theta$ sono inverersibili. In ponticolore, per $\Theta_0 = 0$ e am messo solo $\delta\Theta$ >0 mentre per $\Theta_0 = \pi$ e ammesso solo $\delta\Theta$ =0.

Se $\{P_i^*\}_{i=1}^N$ é una configuratione di confine é aucora possibile utilizzare il principio dei lavori virtuali per decidere se essa é di

equilibrio. Uvviamente, a partire da essa si dorrà avere:

$$SL^{(\alpha)} = \sum_{k=1}^{n} Q_k^{(\alpha)} Sq_k \leq 0, \quad \forall Sq_k$$

e, richiamando nucumente l'indipendenta dei Equ grezie all'olonomia dei vincoli, risulteros:

Escupsio Suppositamo che l'asta dell'escupsio precedente sia soggetta alla solla forza forza presone le supposita dell'escupsio. Il suo punto di appli =

y 1. casione è il baricantro G dell'asta che, supposendo

l'asta amogenea, si trova in

$$G-0 = \frac{L}{2} \left(\cos\theta i + \sin\theta i\right).$$

Uno spostamento virtuale 8G del baricantro sará pertanto dato da:

$$\delta G = \frac{O(G-0)}{O(G-0)} \delta O = \frac{1}{2} \left(-8inO(1+cosO(1)) \delta O \right)$$

e quirdi il lauro virtuale delle forse attive risultas:

$$SL^{(a)} = P.SG = -mgj \cdot \frac{L}{2}(-sin\theta_i + cos\theta_j)S\theta$$
$$= -\frac{1}{2}mgLcos\theta S\theta$$

che has le formo SL(a) = Pose con

$$Q_{\theta}^{(a)} = -\frac{1}{2} \log L \cos \theta.$$

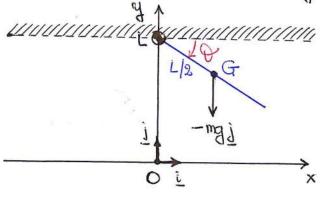
Puesta é durque la forza generalizzata associata all'incremento virtua = le 80 della cardinata lagrangiana O.

Notione che, per $\theta \in [0, \pi]$, risulta $Q_{\theta}^{(a)} = 0$ per $\theta = \frac{\pi}{2}$, che non è una configurazione di confine. Pertaneto, per il principio dei lauri virtuali, $\theta = \pi/2$ è una configurazione di confibuo (ordinaria) dell'asta.

Stadiam ora cosa accode noble configuresiqui di confine 0=0, 0=7.

- In $\Theta = 0$ é ammesso sob SO > 0 $QO(O = 0) = -\frac{1}{2} \text{mgL} \le 0$. Alboros $SL^{(a)} = QOSO \le 0$ e per il principio dei lawri virtuali O = 0 é una configurazione di equilibrio.
- In $\Theta = \pi$ é ansmesso sob $S\Theta \leq O$ e $Q_0^{(a)}(\Theta = \pi) = \frac{1}{2}mgL \geqslant O$. Allow $SL^{(a)} = Q_0^{(a)}S\Theta \leq O$, quindi auche $\Theta = \pi$ é una configurazione di equilibrio.

Esemplo Consideriamo ora un'astar di lunghezza L>0 che giace nel piano Oxy ed è incernierata nel punto di coordinate (0, L). Supponiamo che l'astar sia soggetta al vincalo unilatero y \(\) Le che su di essa agisca come unica forza



attiva le forza peso P = -mgj. Scelta quale cardinata lagrangianas l'angolo $O \in [0, \pi]$ in figura, abbia = mo:

$$G-0=\frac{L}{2}\cos\theta\,\underline{i}+\left(L-\frac{L}{2}\sin\theta\right)\underline{j},$$

quindi il lavoro virtuale dette forze attive è:

$$SL^{(\alpha)} = -mg\underline{j} \cdot \frac{\partial(G-0)}{\partial \theta} S\theta$$

$$= -mg\underline{j} \cdot \frac{1}{2} \left(-\sin\theta \underline{i} - \cos\theta \underline{j} \right) S\theta$$

$$= \frac{1}{2} mgL \cos\theta S\theta,$$

da cui ricaviamo la forza generalizzata $Q_0^{(a)} = \frac{1}{2}$ mg Loso. Per $O \in [0, \pi]$ essa si annulla nel punto interno $O = \frac{\pi}{2}$, che rappresenta perció una con figue razione di equilibrio ordinaria. Nelle con figurazioni di confine abbiamo invece:

- in $\Theta = 0$, $Q_0^{(a)}(\Theta = 0) = \frac{1}{2} \text{mg L con increment in interal ammissibility } 0>0, quindi <math>SL^{(a)}>0$ e la configurazione non é di equilibrio;
- in $\Theta=\pi$, $Q_{\Phi}^{(a)}(\Phi=\pi)=-\frac{1}{2}$ mgL con incrementi virtuali ammissibili $S\Theta \leq 0$, quindi nuovamente $SL^{(a)} \geq 0$ e neppuse questa configurazione di confie ne visulta di equilibrio.

Potenziale

Il lawro virtuale delle forze attive agenti su un sistemo di punti materiali $\{(P_i, m_i)\}_{i=1}^N$

$$\delta L^{(a)} = \sum_{k=1}^{n} Q_{k}^{(a)} \delta q_{k}$$
, $Q_{k}^{(a)} = Q_{k}^{(a)} (q_{1}, ..., q_{n})$

è una forma differenziale nelle variabili $q_1,...,q_n$ (coordinate lagran = giare).

Def. Diremo che una funzione $U=U(q_1,...,q_n):\mathbb{R}^n\to\mathbb{R}$ è un poten= ziale per il sistema di forze attive apenti sul sistema se il lavoro nir= tuale ELa) è il differeusiale di U rispetto alle variabili lagrangiane.

Se per il sistema di forze attive esiste un potenziale U allava davià risultare

$$SL^{(a)} = \sum_{k=1}^{n} \frac{\partial U}{\partial q_k} Sq_k ,$$

dos qui

$$\frac{\partial U}{\partial q_k} = Q_k^{(a)}, \quad k=1,...,n.$$

Di qui discende immediatamente il sepurite

Teorema (di stazionalietà del potenziale)

Se le forze attive di un sistema obviono ammettono un petenziale albora le configure zioni di equilibrio ordinarie coincidore con i panti di stazio = narietà di U.

Dim. Le configurazioni di equilibrio ordinarie sono quelle a partire dalle quali tutti gli incrementi virtuali δq_k risultano invertibili. Si tratta durque di configurazioni soggette a vincoli bibeteri, per le quali, dal principio dei lavori virtuali, sappiamo che dev'essere:

$$Q_k^{(a)} = 0$$
 $\forall k = 1,..., n_-$

Ma allora, se c'é un potenziale U,

$$\frac{\partial U}{\partial q_k} = 0$$
 $\forall k = 1,...,n,$

quindi ni quelle configurazioni U é stazionario (localmente massimo o minimo).

Essempi di potensiali notendi

In generate, il potenziale di una forza attiva si calcala dalla relazione $\Theta_{q_k}U = \Theta_k^{(a)}$, quindi la sua expressione può dipendere dalle specifiche exordi nate lapranciare utilitate. Inothe U & surpre definito a mero di una costante additivo arbitroria. Un po' come dire che non esistono tanto i potenziali, quanto solo le differenze di potenziale. Scrivere il potenziale in se è solo una rappresentazione comoda. Negli exempi sepuenti considere remo un printo materiale (P, m) libero nello

spazio TR3, quindi avveno in generale P-O = xi+yj+zk e le coordinate

cartesiane x, y, z di P saranno le coordinate lagrangiane.

· Forza peso

Se Pé soggetto all'asione della forsa poso P= -mg/e allora:

da cui

$$Q_{x}^{(a)} = 0 \implies Q_{x} U = 0$$

$$Q_{y}^{(a)} = 0 \implies Q_{y} U = 0$$

$$Q_{z}^{(a)} = -mq \implies Q_{z} U = -mq$$

e quindi i potenziali di P hanno la forma U(x,y,z)=-mgz+Ci con GER costaute.

· Forza elestica

Se Pèsoggetto all'azione di una forza elestica di richiamo versouse peinto Po t.c. Po-0 = xoi+yoj+zok,

$$F_{ee} = k (P_0 - P) = k [(x_0 - x) \underline{i} + (y_0 - y) \underline{j} + (z_0 - z) \underline{k}]$$

allera:

$$\delta L^{(a)} = F_{e} \cdot \delta P = k [(x-x)_{\dot{i}} + (y-y)_{\dot{j}} + (z-z)_{\dot{k}}] \cdot (\delta x_{\dot{i}} + \delta y_{\dot{j}} + \delta z_{\dot{k}})$$

$$= k(x-x) \delta x + k(y-y) \delta y + k(z-z) \delta z$$

e quindi

$$Q_x = k(x_0 - x) \qquad \Rightarrow \qquad Q_x U = k(x_0 - x)$$

$$Q_y = k(y_0 - y) \qquad \Rightarrow \qquad Q_y U = k(y_0 - y)$$

$$Q_z = k(z_0 - z) \qquad \Rightarrow \qquad Q_z U = k(z_0 - z).$$

Allora i potenziali di Foe hanno la forma

$$U(x_1y_1z) = -\frac{1}{2}k[(x_0-x)^2+(y_0-y)^2+(z_0-z)^2] + C$$

$$= -\frac{1}{2}k[R-P]^2 + C$$

dose CER é una costante.

· Coppia su em sistema rigido piano

Consideriamo due punti materiali (P_1,m_1) , (P_2,m_2) vincolati rigidamente tra loro e vincolati a giacere nel piano Oxy. Su di essi agisco) una coppia di forze $\{(F,P_1), (-F,P_2)\}$ di momento M (indipendente dal polo rispetto a cui e calcolato).

