

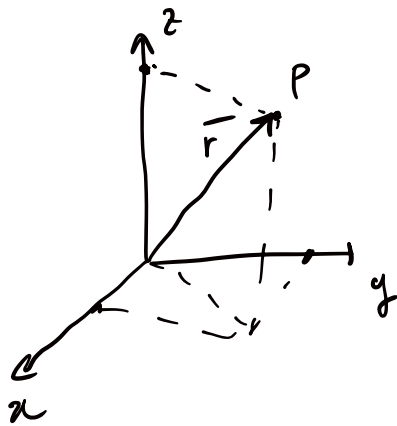
FORMALISMO LAGRANGIANO

Permette di scrivere le eq. del moto in un sistema di coordinate adatto al problema in esame.

Consideriamo un pto materiale (di massa m).

Nota la forza \vec{F} che agisce su esso, l'eq. di Newton ci fornisce

un'eq. diff. per il moto $\vec{r}(t)$ $\vec{r}: \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^3$
 $t \mapsto \vec{r}(t)$



$$\vec{r} = \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}$$

↑
coordinate

Un set di coordinate di \mathbb{R}^3 è un insieme di tre numeri che individuano UNIVOCAMENTE un pto di \mathbb{R}^3 .

Ci sono infiniti set di coord. Per es. in \mathbb{R}^3 ci

sono anche le coord. POLARI $\vec{r} = \begin{pmatrix} r \\ \theta \\ \varphi \end{pmatrix}$

Il moto è descritto da una funt. $\vec{r}(t)$ a valori in \mathbb{R}^3
cioè da tre funt. $x(t)$, $y(t)$, $z(t)$ d.c.

$$\vec{r}(t) = \begin{pmatrix} x(t) \\ y(t) \\ z(t) \end{pmatrix}$$

→ per ogni t vengono assegnati
3 numeri, che individuano univocam
ente il pto all'istante t .

Cambio di coordinate

$$\{x, y, z\} \quad \{q_1, q_2, q_3\}$$

Per passare da un set di coord. all'altro, abbiamo bisogno di tre funzioni:

$$x = x(q_1, q_2, q_3)$$

$$y = y(q_1, q_2, q_3)$$

$$z = z(q_1, q_2, q_3)$$

"transf. di coordinate"

$$\text{Es. } (q_1, q_2, q_3) = (r, \varphi, z) \\ \text{coord. cilindriche}$$

$$\begin{cases} x = r \cos \varphi \\ y = r \sin \varphi \\ z = z \end{cases}$$

↓
↓
Deve essere INVERTIBILE, cioè la matrice jacobiana della mappa è una matrice invert. ($\Leftrightarrow \det \neq 0$)

$$\det \begin{pmatrix} \frac{\partial x}{\partial q_1} & \frac{\partial x}{\partial q_2} & \frac{\partial x}{\partial q_3} \\ \frac{\partial y}{\partial q_1} & \dots & \dots \\ \frac{\partial z}{\partial q_1} & \dots & \frac{\partial z}{\partial q_3} \end{pmatrix} \neq 0$$

$$\vec{r} = \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}$$

$$\begin{matrix} \downarrow & \downarrow & \downarrow \\ \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_1} & \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_2} & \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_3} \end{matrix}$$

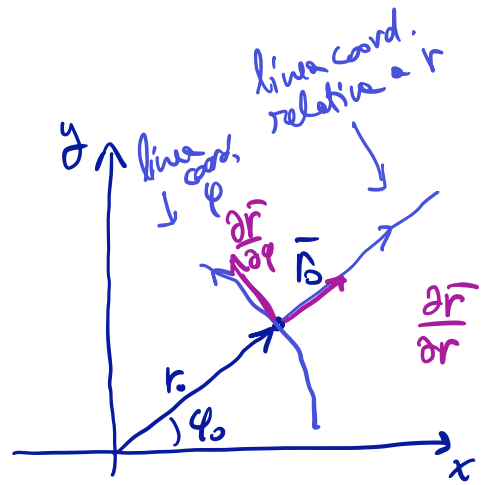
devono essere LINEARI. INDEP.

cioè devono formare una BASE in \mathbb{R}^3

vettori tangenti alle linee coordinate

ES.) \mathbb{R}^2 (x, y) (r, φ)

Transf. coord:
$$\begin{cases} x = r \cos \varphi \\ y = r \sin \varphi \end{cases}$$

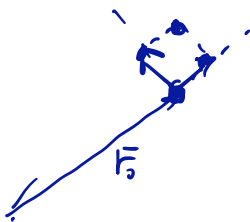


(r, φ) è un buon sist. di coord. se dati r e φ , qti individuano un pto e se ogni pto del piano è individuato da una coppia (r, φ) .

In particolare, se parto da un punto \vec{r}_0 (individuato da (r_0, φ_0)), variando r e φ in un intorno di r_0, φ_0 devo essere in grado di toccare tutti i pti dell'intorno di \vec{r}_0 !

linee coord. r $\begin{pmatrix} x(r, \varphi_0) \\ y(r, \varphi_0) \end{pmatrix}$ parametro delle curve tenend. fisso φ_0 e variando r

linee coord. φ $\begin{pmatrix} x(r_0, \varphi) \\ y(r_0, \varphi) \end{pmatrix}$ (circonferenze di raggio r_0)



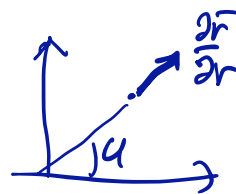
← i vett. tg alle linee coord.

devono essere LINEARMENTE INDIPENDENTI

(cioè le linee coord. si intersecano trasversalmente)



$$\frac{\partial \vec{r}}{\partial r} = \frac{\partial}{\partial r} \begin{pmatrix} r \cos \varphi \\ r \sin \varphi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \end{pmatrix}$$



$$\frac{\partial \vec{r}}{\partial \varphi} = \frac{\partial}{\partial \varphi} \begin{pmatrix} r \cos \varphi \\ r \sin \varphi \end{pmatrix} = r \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \end{pmatrix}$$



Punto vincolato a stare su una SUPERFICIE Q in \mathbb{R}^3 :

"spazio delle CONFIGURAZIONI"

Come descriviamo la superficie Q in \mathbb{R}^3 ?

1) Luogo dei pti che soddisfano

$$f(x, y, z) = 0 \quad \text{con } f \text{ regolare e t.c. } \nabla f \neq 0 \quad \forall \text{ pto di } Q$$

2) In forma parametrica

$$\begin{cases} x = x(q_1, q_2) \\ y = y(q_1, q_2) \\ z = z(q_1, q_2) \end{cases}$$

$$\vec{r} = \vec{r}(q_1, q_2)$$

(q_1, q_2) sono coordinate su Q

ES.) SFERA in \mathbb{R}^3 di raggio R

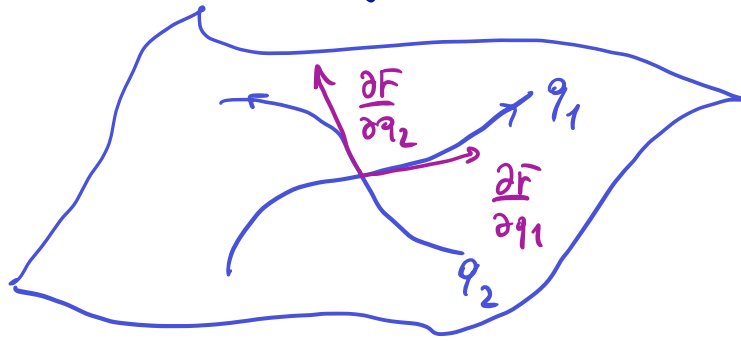
$$1) \quad x^2 + y^2 + z^2 - R^2 = 0$$



$$2) \quad \begin{cases} x = R \cos \varphi \sin \theta \\ y = R \sin \varphi \sin \theta \\ z = R \cos \theta \end{cases}$$

$$(q_1, q_2) = (\theta, \varphi)$$

Torniamo a una superficie generica descritta in forma parametrica.



$\frac{\partial \vec{r}}{\partial q_1}$, $\frac{\partial \vec{r}}{\partial q_2}$ sono due vett. indip. fp alla superficie
(altrimenti la parametrizzazione non sarebbe buona).



Tutti i vettori tangenti alla superficie^(*) in un pt $(q_1^{(0)}, q_2^{(0)})$ sono esprimibili come combinat. lineare d.

$$\frac{\partial \vec{r}}{\partial q_1} \text{ e } \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_2}$$

(*) cioè vettori tg a curve che giacciono su superficie; q1 stanno su piano tang. e superf.?

L'insieme di tutti i vett. fp nel pt P è chiamato SPAZIO TANGENTE $T_P Q$

$\delta \vec{r} \in T_P Q$ "spostamento virtuale"

$$\hookrightarrow \delta \vec{r} = \sum_{h=1}^2 \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_h} \delta q_h$$

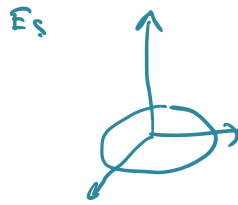
$$\delta q_h \in \mathbb{R}$$

↑
coeff. del vett. $\delta \vec{r}$ rispetto alle base coordinate

Le coordinate q_1 e q_2 sono dette **COORD. LIBERE**

Punto materiale vincolato a stare su una CURVA Q in \mathbb{R}^3 :

$$1) \begin{cases} f(x, y, z) = 0 \\ g(x, y, z) = 0 \end{cases}$$



$$\begin{cases} z = 0 \\ x^2 + y^2 - R^2 = 0 \end{cases}$$

$$2) \quad \bar{r} = \bar{F}(q)$$

$$\begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} R \cos \varphi \\ R \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \quad q \equiv \varphi$$

Formalmente la descrizione parametrica è analoga per tutti i tre casi visti (pto in \mathbb{R}^3 in coord. q_1, \dots, q_3 ; pto su surf., pto su linea)

$$\bar{r} = \bar{F}(q_1, \dots, q_m)$$

$$m = 1, 2, 3$$

coord.
libere

NUMERO DI GRADI
DI LIBERTA'

DINAMICA

Il VINCOLO è fisicamente realizzato da una FORZA (REAZIONE VINCOLARE) che in generale NON è nota a priori.

In presenza di un vincolo, l'eq. di Newton può essere scritta

$$m\bar{a} = \bar{F} + \bar{Q}$$

forze esterne
attive

reazione vincolare (ulteriore incognite del problema)

Def. VINCOLI sono IDEALI se la superficie o la curva sono "lisce", cioè se la reazione vincolare in P è sempre ortogonale alla superf. o alla curva in P:

$$\bar{\Phi} \cdot \delta \bar{r} = 0 \quad \forall \delta \bar{r} \in T_p Q \quad (*)$$

↑ Conditione realistica (approssim.) in molti casi reali.

$$\bar{\Phi} \cdot \frac{\partial \bar{r}}{\partial q_h} = 0 \quad \forall h = 1, \dots, m$$

(*) \Rightarrow $\bar{\Phi}$ compie LAVORO NULLO per ogni spostam. virtuale.

(*) \Rightarrow permette di ottenere m eq. diff. pure (in cui non appaiono le reaz. vincolari), proiettando le eq. di Newton sulla superficie (in realtà su $T_p Q$):

$$m\ddot{a} - \bar{F} = \bar{\Phi} \xrightarrow{\substack{\text{proiettiamo sui} \\ \text{vettori di base} \\ \text{di } T_p Q}} (m\ddot{a} - \bar{F}) \cdot \frac{\partial \bar{r}}{\partial q_h} = 0 \quad h=1, \dots, m \quad (*)$$

↑
m equazioni

Il moto su Q è descritto dalle funzioni $q_h(t)$

$$t \mapsto (q_1(t), \dots, q_m(t)) \quad \leftarrow m \text{ funzioni } \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}$$

Se conosciamo le funzioni $q_h(t)$, possiamo descrivere il moto in \mathbb{R}^3 :

$$\bar{r}(t) = \bar{r}(q_1(t), \dots, q_m(t))$$

(*) sono m eq. nelle m incognite $q_h(t)$ $h=1, \dots, m$