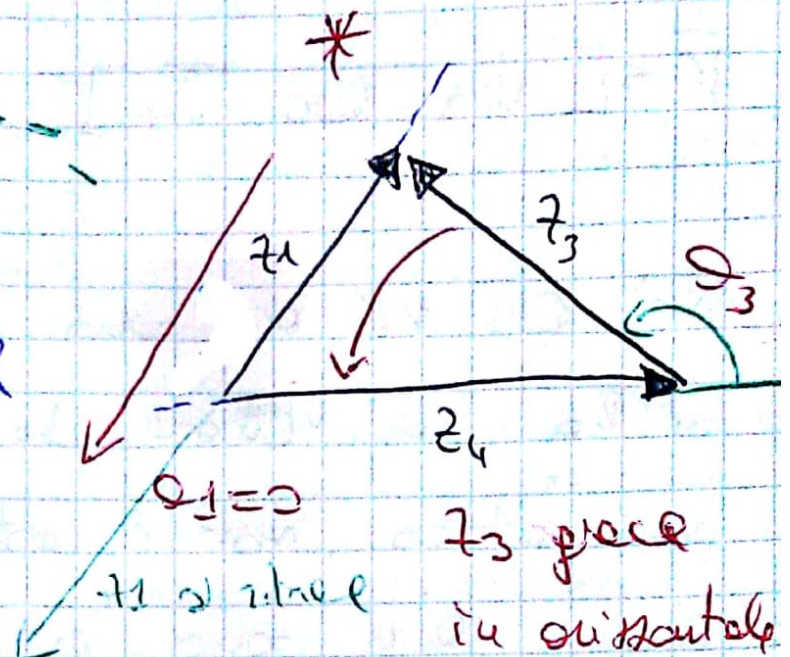
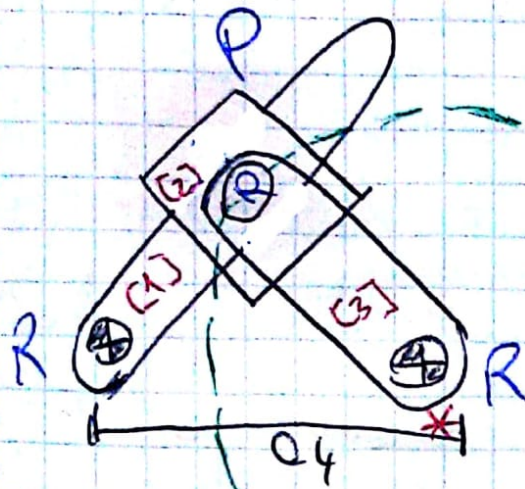


GLIFO



$$N = 3 \cdot 3 - 2 \cdot 4 = 1$$

Eq. di chiusura

$$\bar{z}_1 - \bar{z}_3 - \bar{z}_4 = 0$$

$$f_1 = z_1 c_1 - z_3 c_3 - z_4 c_4$$

$$f_2 = z_1 s_1 - z_3 s_3 - z_4 s_4$$

Definizione delle variabili indipendenti
(o coordinate generalizzate, associate ai gradi di libertà)

$N = 1 \Rightarrow$ 1 motore, di solito quello che collega il crank con il telaio *

Si ipotizza che se $Q_3 \Rightarrow \bar{q} = Q_3$ " "
Si definiscono le costanti geometriche:

$$\bar{K} = [Q_3 \quad Q_4 \quad T_4]$$

Nei Q_1 né Q_1 sono costanti perché
è un vettore che scivola per il punto
prismatico, non è costante in modulo
 Q_3 e Q_4 sono proprio i link e sono
costanti.

Le variabili dipendenti sono $\bar{p} = (q, \theta, \gamma)$

- Analisi di posizione

Si può scegliere la strada cinematica o
pelle murende $d\bar{p}_i = -J^{-1} \bar{f} \quad (N-R)$

- Analisi di velocità

J è la derivata delle due funzioni
 f_1 e f_2 , rispetto a \bar{p} , cioè q e θ .

$$J = \begin{bmatrix} \frac{df_1}{dq_1} & \frac{df_1}{d\theta_1} \\ \frac{df_2}{dq_2} & \frac{df_2}{d\theta_2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_1 & -q_1 s_1 \\ s_1 & q_1 c_1 \end{bmatrix}$$

Questa matrice può essere usata insieme alle f_1 e f_2 per risolvere l'analisi di posizione

Inoltre si utilizza per procedere con le analisi di velocità.

$$B = \begin{bmatrix} \frac{df_1}{d\theta_3} \\ \frac{df_2}{d\theta_3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_3 s_3 \\ -q_3 c_3 \end{bmatrix}$$

è la derivata delle funzioni rispetto alle coordinate generalizzate

$$\gamma \dot{\vec{p}} = B \cdot \dot{\vec{p}}$$

è la relazione lineare
che descrive le velocità

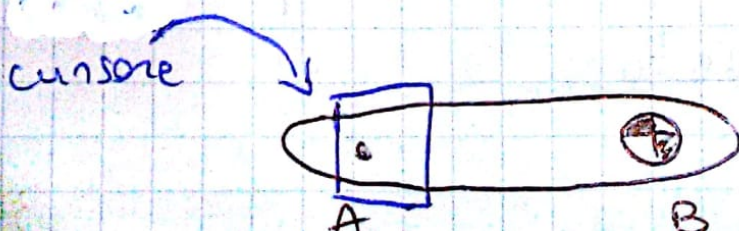
Si identificano le condizioni singolari

$$|\gamma| = 0 \Rightarrow c_1^2 + Q_1 s_1^2 = Q_1$$

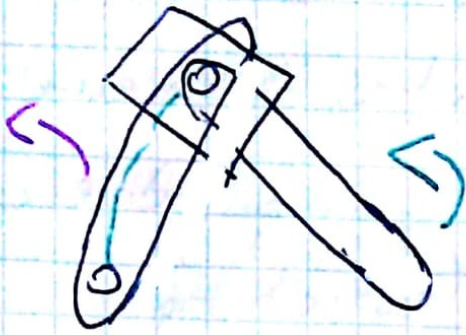
Allora prendo $Q_1 = 0$, la matrice
non è invertibile, le velocità raggiungono
valori infiniti e ci si trova in angoli
zitti *

ma il tratto di Q_3 non permette
al link di svinarsi (ed Q_1 , perché
si dovrebbe verificare che $Q_3 = Q_4$ ma
in questo caso sono diseguali. Anche la
geometria può prevenire le condizioni
di singolarità

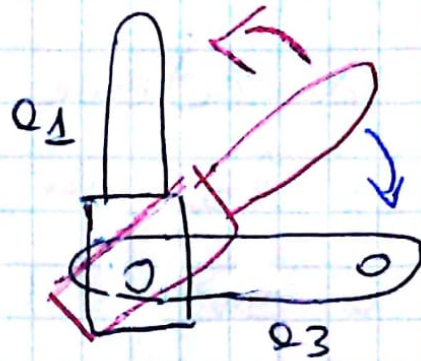
Si suppone che $Q_3 = Q_4$, allora:



Disegno con $Q_3 = Q_4$:



quando posto a
obliquo, \hookrightarrow a dte



il meccanismo
misma a
blocca

In questa configurazione a hanno due
giunti rotoidali sovrapposti

Lo scacchiera Q_1 è determinato a più
omogeneare che anche Q_1 a le outoute
e \downarrow ottenendo tutti i link sovrapposti
e allora il link 3 non può più scivolare,
perché per farlo il sistema dovrebbe
muoversi in verticale ed il meccanismo non
lo permette.

Si effettua la stessa analisi prendendo la coordinata generalizzata θ_1

A parte di catena cinematica (insieme di link) si ha un meccanismo diverso in base a dove si trova l'attuatore

$$\bar{p} = \theta_1, \quad \bar{k} = [\theta_3 \quad \theta_4 \quad \theta_4], \quad \bar{p} = [\theta_1 \quad \theta_3]$$

$$\begin{cases} f_1 \\ f_2 \end{cases} \Rightarrow J = \begin{bmatrix} c_1 & a_3 s_3 \\ s_1 & -a_3 c_3 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} -a_1 s_1 \\ a_1 c_1 \end{bmatrix}$$

condizione per $|J| = 0 \Rightarrow$

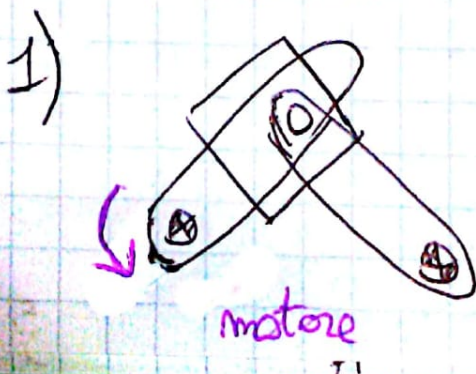
$$\Rightarrow a_3 c_1 c_3 + a_3 s_1 s_3 = 0$$

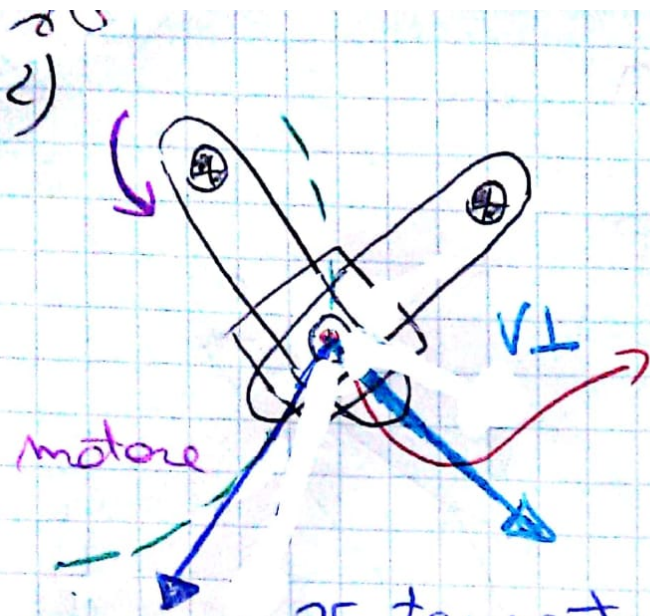
$$\text{vale } \cos(\theta_1 - \theta_3) = 0 \Rightarrow$$

condizioni di singolarità per

$$\theta_2 = 90^\circ + \theta_3$$

$$\theta_2 = -90^\circ + \theta_3$$





questo punto viene consi-
derato come appartenente
al corpo 1 (ma con v_2
che al 2 e al 3)

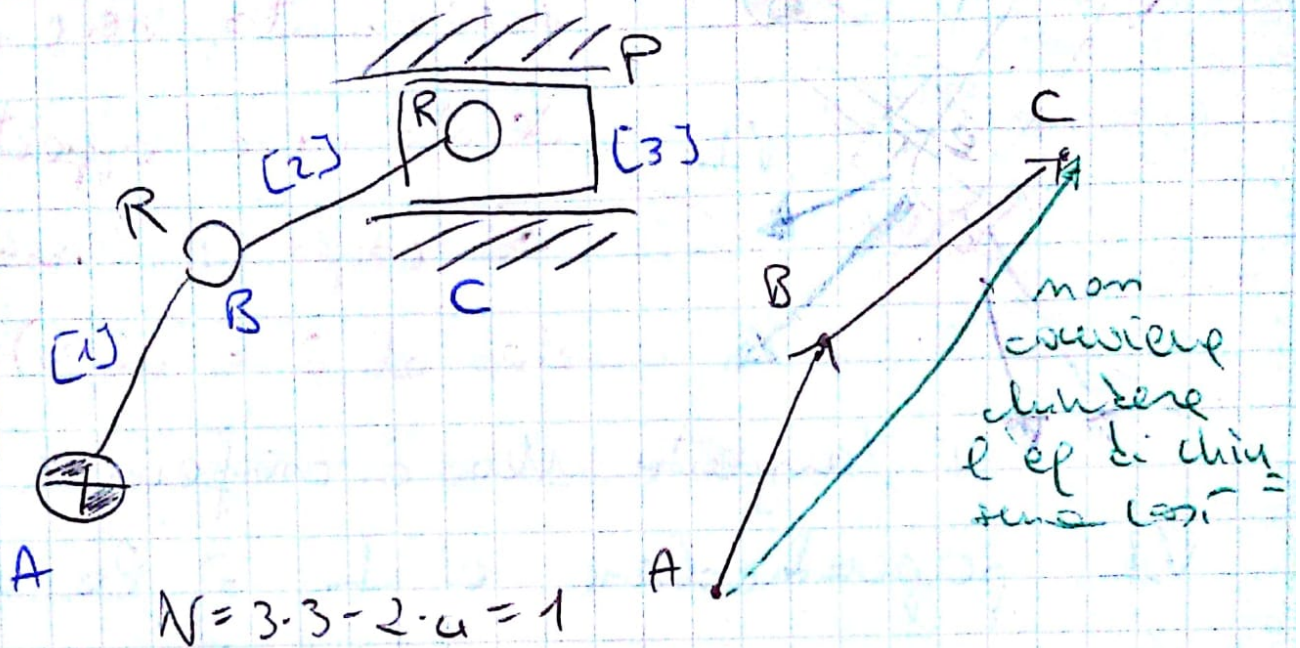
v tangente alla circonferenza

V_L perpendicolare a \perp e la veloci-
tà con cui si muove il link

Questo meccanismo è bloccato, se le
due velocità sono in ortogonalità

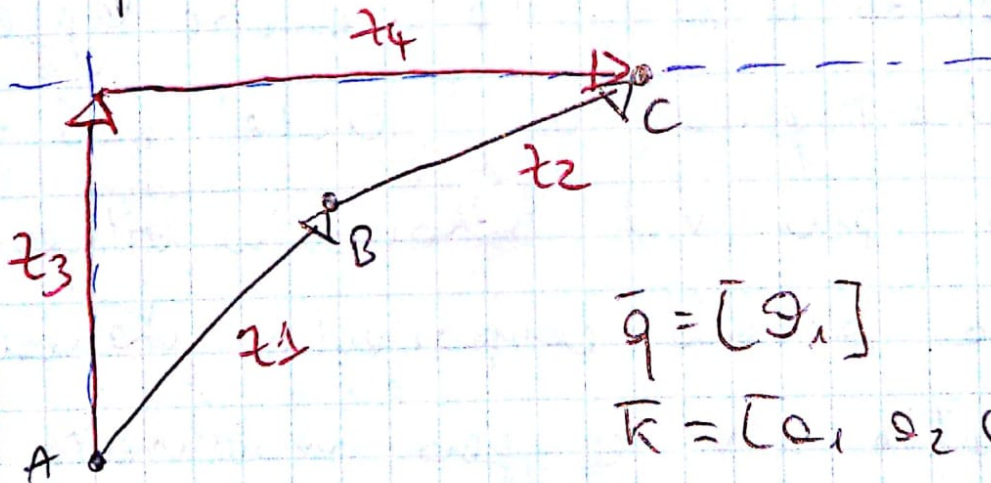
Da questa configurazione ci si allontane-
re prendendo un po' di spazio, anche leggermente
fuori dall'ortogonalità, perché può succe-
dere che per V_L rimpicciolendo ortogonale,
ma una piccola componente che non es-
sere permette un leggero movimento.

MANOVELLISMO DI SPINTA



Bisogna seguire il movimento del meccanismo, chiudendo l'ep. di chiusura avendo settori che variano il meno possibile.

Ci si riferisce al movimento del punto C



$$\bar{q} = [\theta_1]$$

$$\bar{k} = [\theta_1 \ \theta_2 \ \theta_3 \ \theta_4]$$

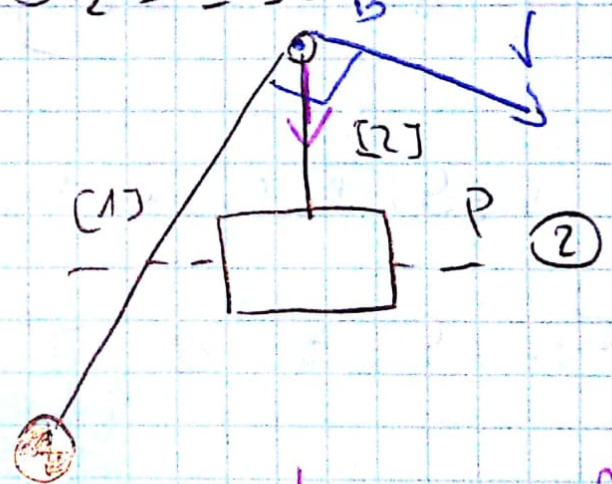
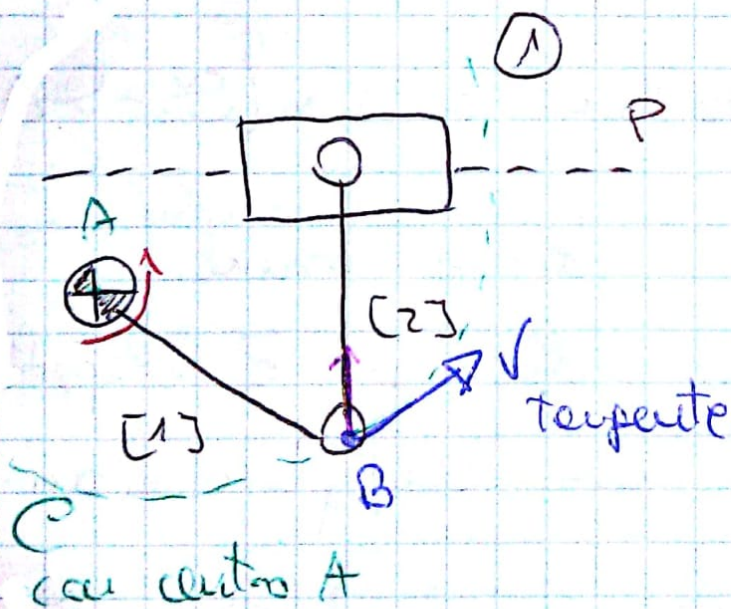
$$\varphi = [\theta_2 \ \theta_4]$$

$$\begin{cases} Q_1 C_1 + Q_2 C_2 - Q_4 C_4 - Q_3 C_3 = 0 \\ Q_1 S_1 + Q_2 S_2 - Q_4 S_4 - Q_3 S_3 = 0 \end{cases}$$

$$J = \begin{bmatrix} \frac{\partial F_1}{\partial \theta_2} & \frac{\partial F_1}{\partial Q_4} \\ \frac{\partial F_2}{\partial \theta_2} & \frac{\partial F_2}{\partial Q_4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -Q_2 S_2 & -1 \\ Q_1 C_2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$|J| = C_2 = 0$$

$$\theta_2 = \pm 90^\circ$$



↑ l'ente [2] dovrebbe muoversi usando una componente di v verticale

↓ componente verticale della velocità in B che è impedita

Si consideri ora $\bar{p} = [p_u]^*$

$$\bar{K} = [q_1 \ q_2 \ q_3 \ q_3 \ q_4]$$

* e il pistone
e mettere in

$$\bar{p} = [q_1 \ q_2]$$

moto il meccanismo

$$J = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial q_1} & \frac{\partial f_1}{\partial q_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial q_1} & \frac{\partial f_2}{\partial q_2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -q_1 s_1 & -q_2 s_2 \\ q_1 c_1 & q_2 c_2 \end{bmatrix} =$$

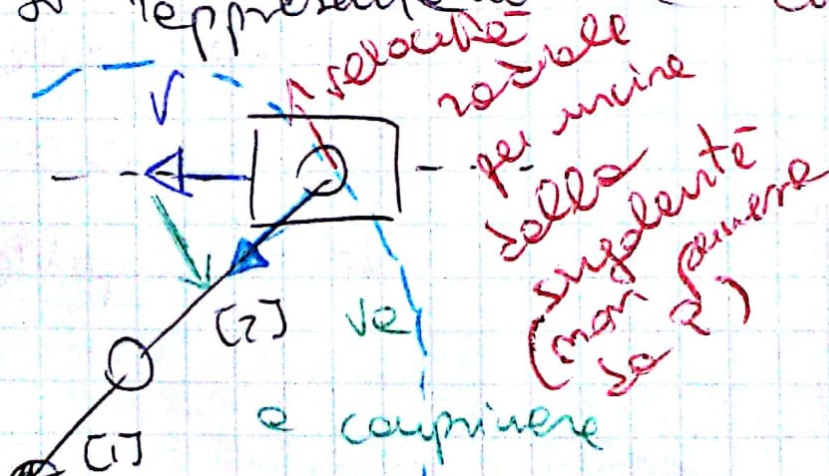
$$= q_2 a_1 s_1 c_2 + q_1 q_2 s_2 c_1 = \sin(q_1 - q_2)$$

$$q_1 - q_2 = 0, \pi$$

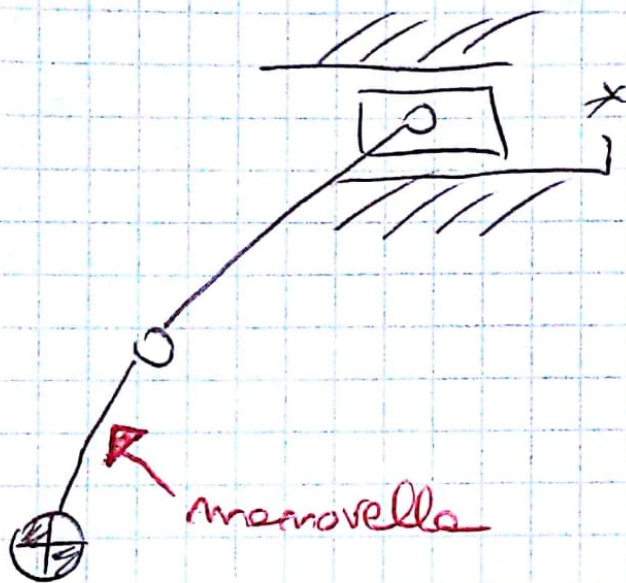
devono essere

allineati o sovrapposti

Si rappresentano le due configurazioni:



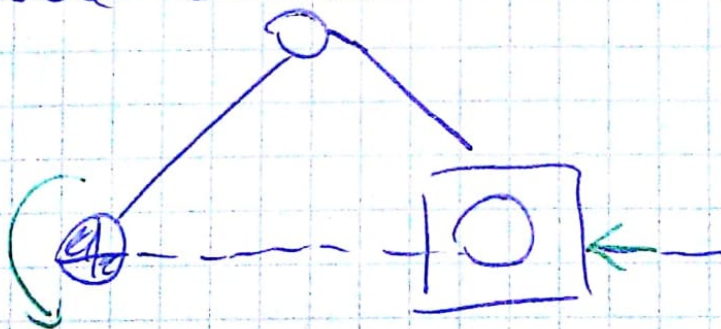
che nel pistone delle macchine, la
 oscillazione deve essere trasformata in
 uno spunto che causa la rotazione di
 un altro corpo, detto manovella



macchine con
 motore a
 scoppio

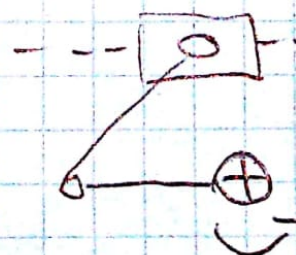
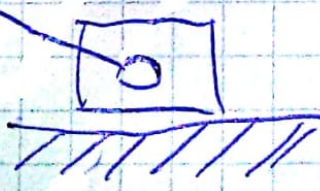
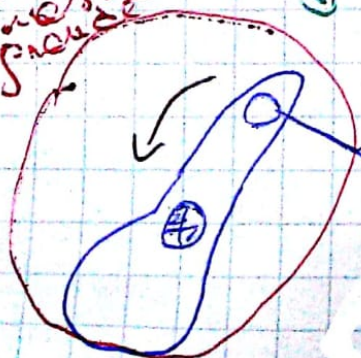
Da moto lineare
 e rotativo

Generalmente nel motore a scoppio, la
 trasformazione avviene sull'asse del motore



In realtà la
 manovella
 ha queste
 forme:

valore
 verso
 fronte



si pensa per
 semplificare

Anche se si pensa per simpatia il
comune non lo si blocca perché lo
si ottiene velocemente (ci si aiuta con
l'energia introdotta dal vento)