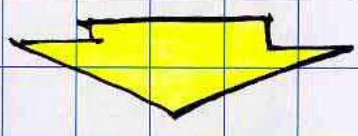


- Lo studio del sistema può condursi applicando il principio di sovrapposizione degli effetti, per ogni spostamento indipendente (o parametro lagrangiano) si individua la configurazione variata (spostata) del sistema ottenuta assumendo tale spostamento indipendente diverso da zero e ponendo nulli tutti gli altri (l'altro nel caso in esame). La configurazione variata così ottenuta è nota come meccanismo fondamentale.



La configurazione variata del cinematico in esame si può quindi ottenere dalla sovrapposizione di tutti i meccanismi fondamentali individuati (due in questo caso).

- Le equazioni di equilibrio dei cinematici hanno la forma generale $\underline{C}^T F = 0$ con $\underline{C}^T =$ matrice di equilibrio; $F =$ vettore dei carichi. La matrice di equilibrio può ottenersi come trasposta della matrice di compatibilità \underline{C} , quest'ultima ha un numero di colonne pari al numero di GL del sistema (ovvero al numero dei meccanismi fondamentali o, ancora, al numero di parametri lagrangiani) e, com'è noto, può essere costruita per colonne ricordando quanto segue. La i -esima colonna di \underline{C} , la si denoti \underline{C}_i , coincide con il vettore degli spostamenti (dipendenti) dei punti ove sono applicati i carichi, δu_D , valutato sull' i -esimo meccanismo fondamentale, ^{ottenuto per $\delta x_i = 1$} risulta infatti:

$$\underline{C}_i \equiv \left. \delta u_D \right|_{MF \neq i} = \left. \delta u_D \right|_{\substack{\delta x_i = 1 \\ \delta x_j = 0, i \neq j}}$$

- Tenendo conto dei versi positivi individuati dal riferimento generale si assumono, nel caso in esame, i seguenti parametri lagrangiani:



$$\delta\lambda_1 = \delta\varphi_C ; \quad \delta\lambda_2 = \delta u_{x_H},$$

questi consentono di definire due possibili meccanismi fondamentali (MF), in particolare:

$$\text{MF \# 1} \quad \rightsquigarrow \quad \delta\lambda_1 = 1 ; \quad \delta\lambda_2 = 0 ;$$

$$\text{MF \# 2} \quad \rightsquigarrow \quad \delta\lambda_1 = 0 ; \quad \delta\lambda_2 = 1 .$$

- Si definiscono inoltre i seguenti vettori:

$$\begin{array}{l} \text{VETTORE} \\ \text{SPOSTAMENTI} \\ \text{(DIPENDENTI)} \\ \text{DEI PUNTI OVE} \\ \text{SONO APPLICATI} \\ \text{I CARICHI (COMPONENTI} \\ \text{DI SPST. NELLA DIREZIONE} \\ \text{DEI CARICHI).} \end{array} \rightarrow \delta \underline{u}_D = \begin{bmatrix} \delta u_{y_I} \\ \delta u_{y_H} \\ \delta \varphi_N \\ \delta \varphi_G \end{bmatrix} ; \quad \underline{F} = \begin{bmatrix} -qL \\ qL \\ M_1 \\ M_2 \end{bmatrix} \leftarrow \begin{array}{l} \text{VETTORE} \\ \text{DEI CARICHI} \\ \text{(ORGANIZZATO} \\ \text{COME } \delta \underline{u}_D) \end{array}$$

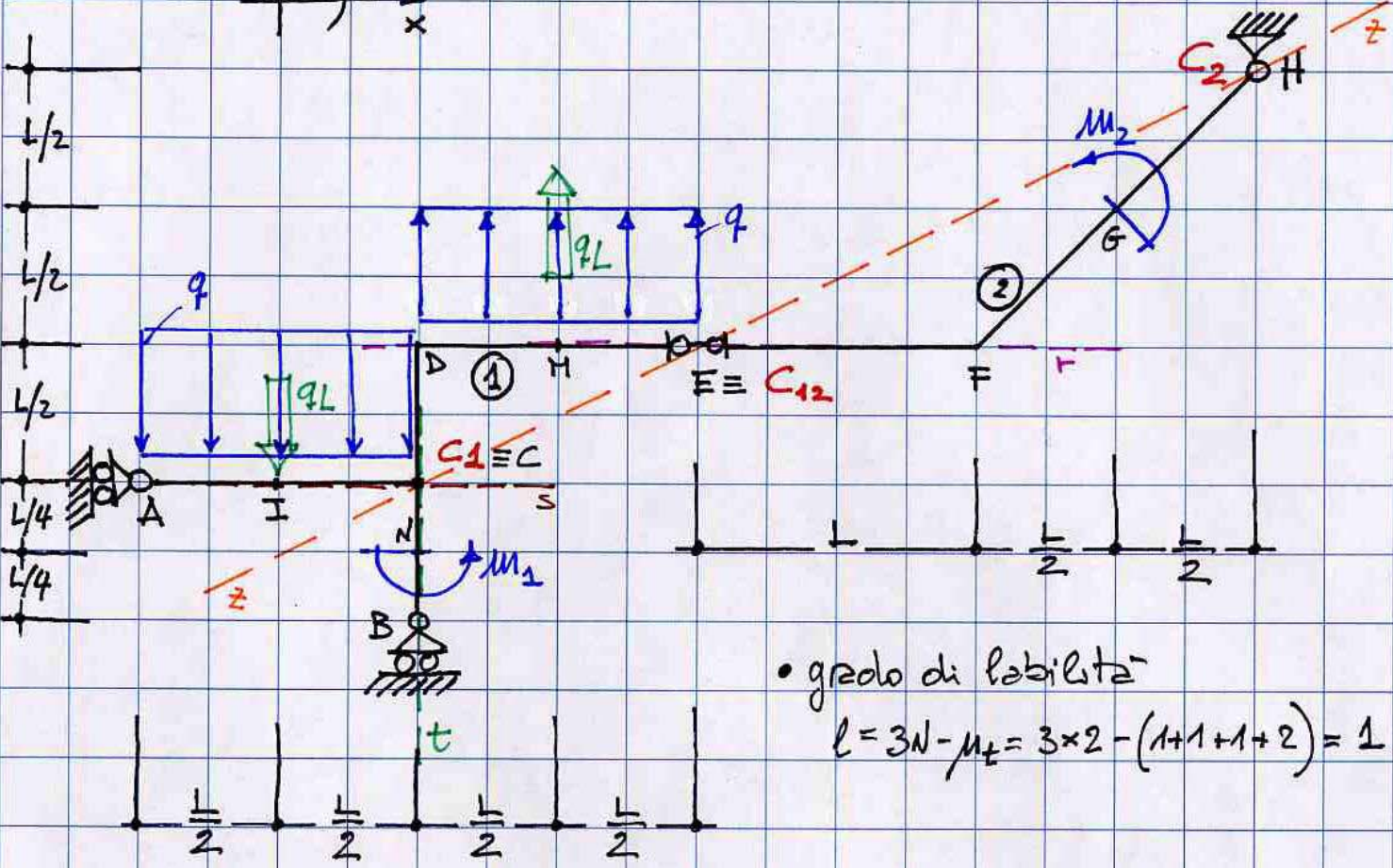
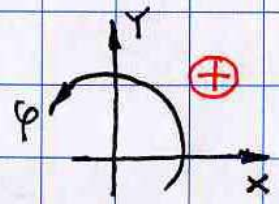
per quanto prima osservato, lo studio di tutti i meccanismi fondamentali conduce alla costruzione per colonne della matrice di compatibilità e di conseguenza al sistema $\underline{c}^T \underline{F} = \underline{0}$ che fornisce le condizioni di equilibrio del cinematico.

• MECCANISMO FONDAMENTALE # 1

$\delta\lambda_1 = \delta\varphi_c = 1$
 $\delta\lambda_2 = \delta u_{xH} = 0$



Δ tal fine è sufficiente
 sostituire il pendolo H
 ($\delta u_{xH} \neq 0; \delta u_{yH} = 0; \delta\varphi_H \neq 0$) con una
 cerniera fissa ($\delta u_{xH} = 0; \delta u_{yH} = 0; \delta\varphi_H \neq 0$).



• grado di libertà
 $l = 3N - \mu_f = 3 \times 2 - (1 + 1 + 1 + 2) = 1$

• Individuazione Centri Assoluti e Relativo di rotazione:

CARRELLI A $\rightarrow C_1 \in s$
 CARRELLI B $\rightarrow C_1 \in t$

$C_1 \equiv C$

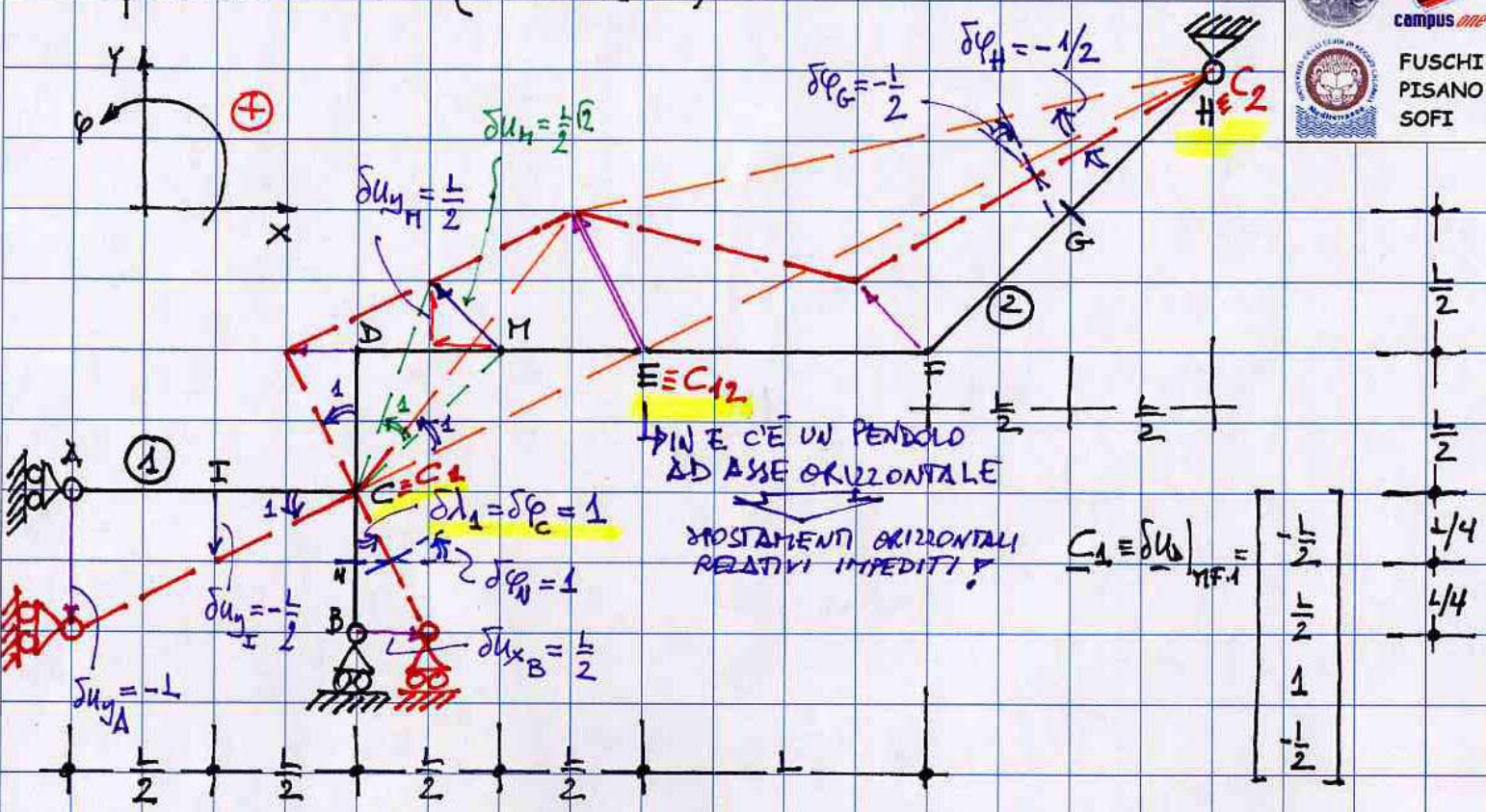
CERNIERA H $\rightarrow C_2 \equiv H$

PENDOLO E $\rightarrow C_{12} \in r$

C_{12} deve inoltre
 essere allineato con
 C_1 e C_2 , cioè
 deve $\in z$

$C_{12} \equiv E$

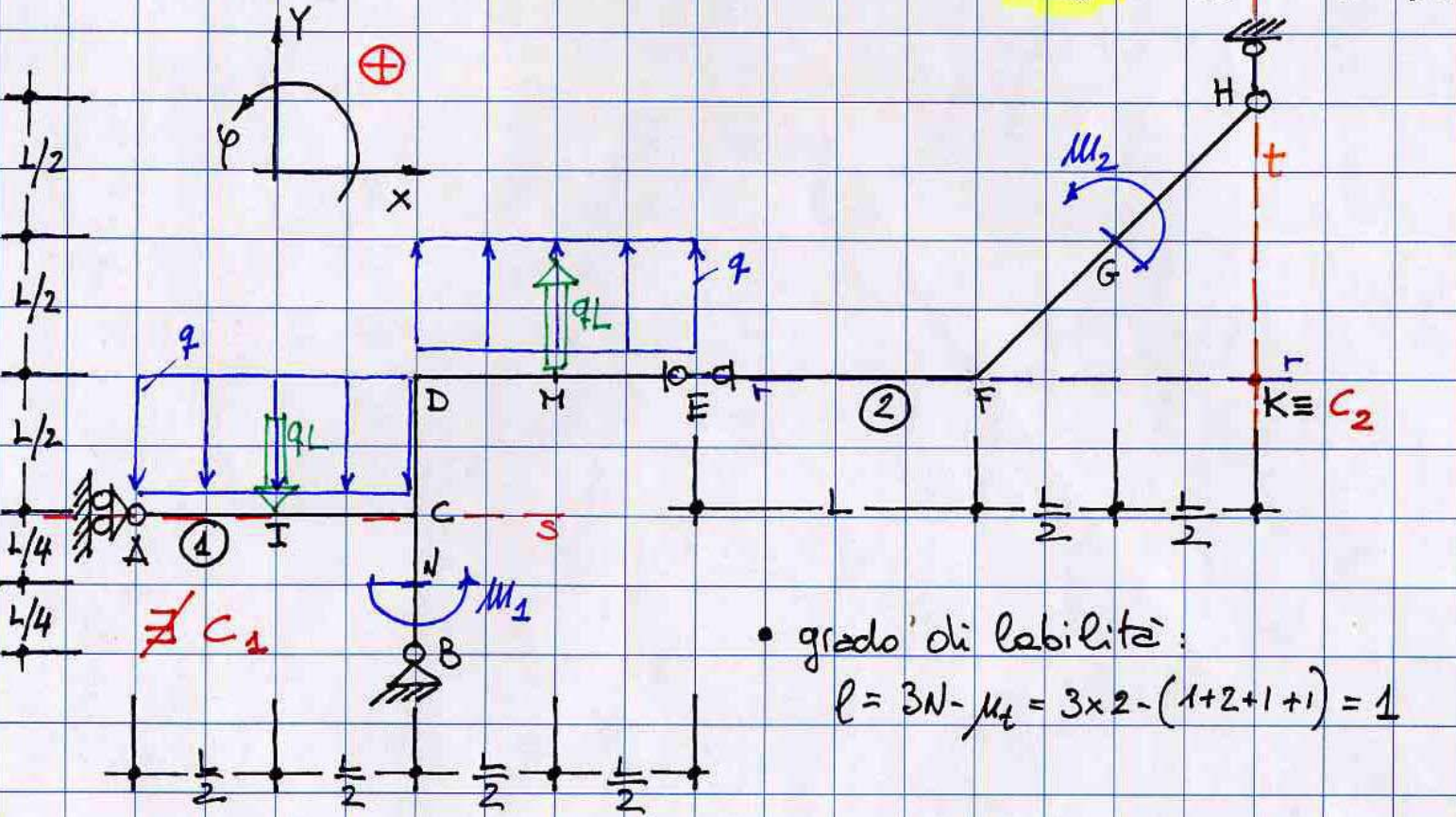
• spostata MF #1 ($\delta\lambda_1 = \delta\varphi_c = 1$)



• MECCANISMO FONDAMENTALE #2

$\delta\lambda_1 = \delta\varphi_c = 0$
 $\delta\lambda_2 = \delta u_{xH} = 1$

A tal fine è sufficiente sostituire il carrello B con una cerniera fissa ($\delta u_{xB} \neq 0; \delta u_{yB} = 0; \delta\varphi_B \neq 0$)
 ($\delta u_{xB} = 0; \delta u_{yB} = 0; \delta\varphi_B \neq 0$)

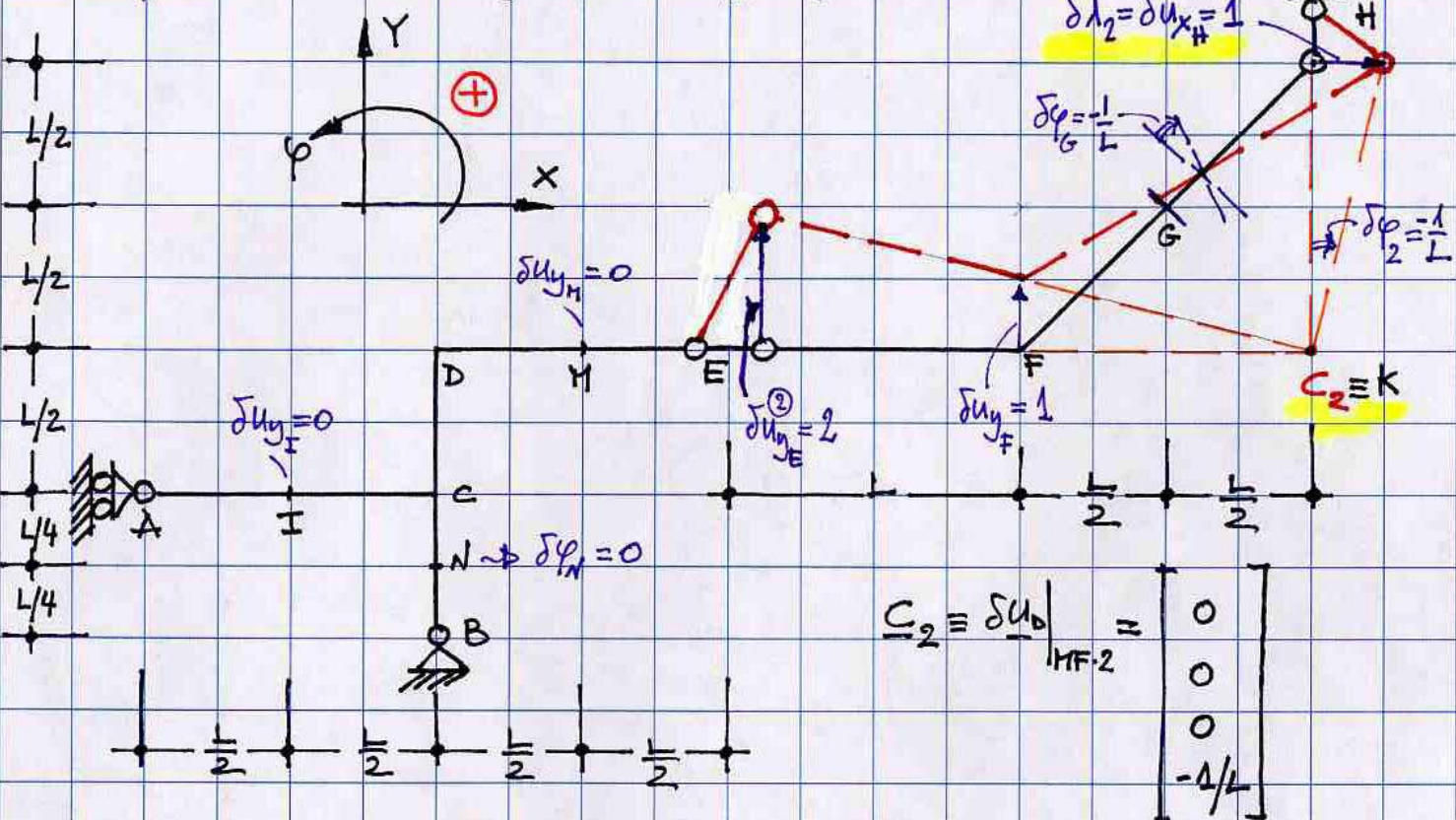


• Individuazione Centri Assoluti e Relativo di rotazione:



CERNIERA B $\rightarrow C_1 \equiv B$
 CARRELLO A $\rightarrow C_1 \in s$
 PENDOLO E $\rightarrow C_2 \in r$
 PENDOLO H $\rightarrow C_2 \in t$

• Spostata MF#2 ($\delta \lambda_2 = \delta u_{x_H} = 1$)



$$C_2 \equiv \left. \frac{\delta u_D}{\delta \lambda_2} \right|_{MF=2} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -L/4 \end{bmatrix}$$

• Si ha in definitiva:

$$C = [C_1 \ C_2] = \begin{bmatrix} -L/2 & 0 \\ L/2 & 0 \\ 1 & 0 \\ -1/2 & -1/L \end{bmatrix} \quad \text{e quindi} \quad C^T F = \begin{bmatrix} -L/2 & L/2 & 1 & -1/2 \\ 0 & 0 & 0 & -1/L \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -9L \\ 9L \\ M_1 \\ M_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

da cui:

$$\begin{cases} \frac{9L^2}{2} + \frac{9L^2}{2} + M_1 - \frac{M_2}{2} = 0 \\ -\frac{M_2}{L} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} M_1 = -9L^2 \\ M_2 = 0 \end{cases}$$

CONDIZIONI DI EQUILIBRIO DEL CINEMATISMO!