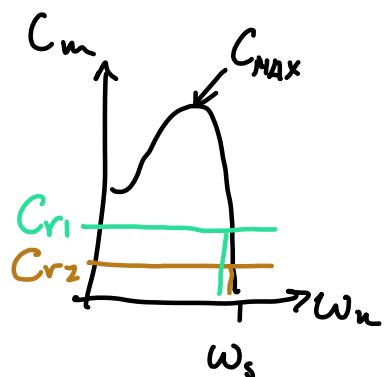


Esercizio 18-

Hobbiamo visto le curve caratteristiche dei motori elettrici con:



Asincrono trifase

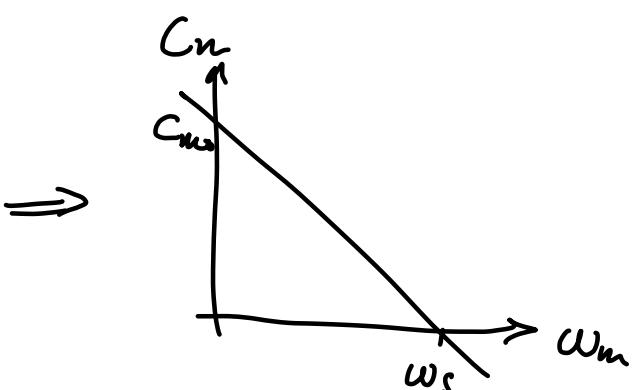
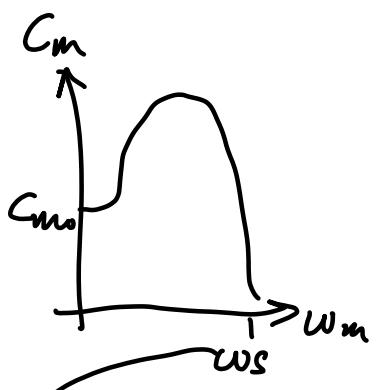
ω_s - velocità di sincronismo

Può auto avviarsi

Il collaress è un vantaggio perché a variazione di carico c'è una contenuta variazione in ω

Può esser portato a $\omega > \omega_s$ se facciamo la varo sul motore, ma quando $\omega > \omega_s$ allora agisce come un freno generando una coppia frenante.

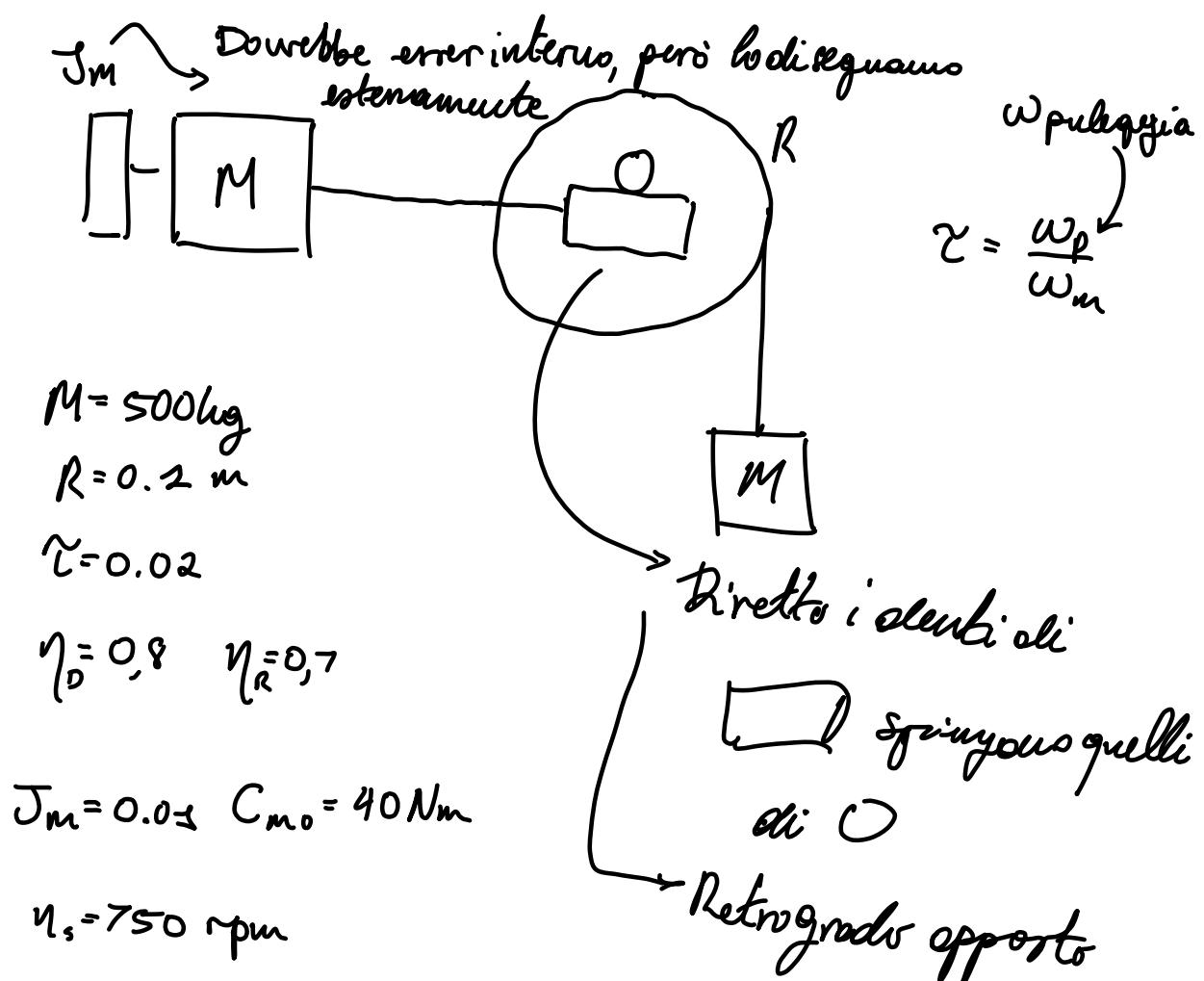
Trattiamo come una caratteristica lineare



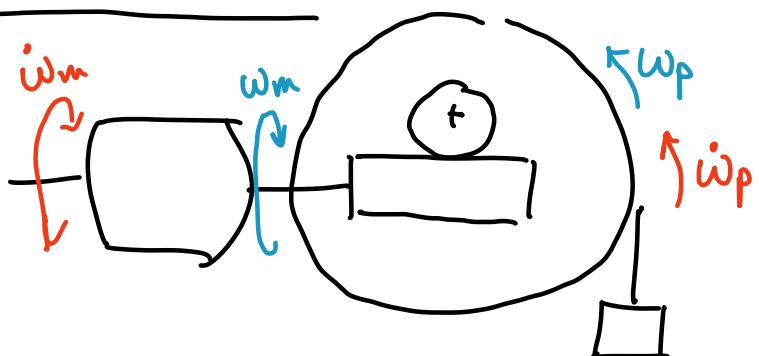
$$C_m(\omega) = C_{m0} \left(1 - \frac{\omega_m}{\omega_s}\right)$$

→ se non c'è inverter allora ω_s è la ω di corrente alternata, quindi sarà 3000, 1500, 750, ...
 → d'inverter ci permette di impostare ω

Esercizio 1



Schemi Cinematici



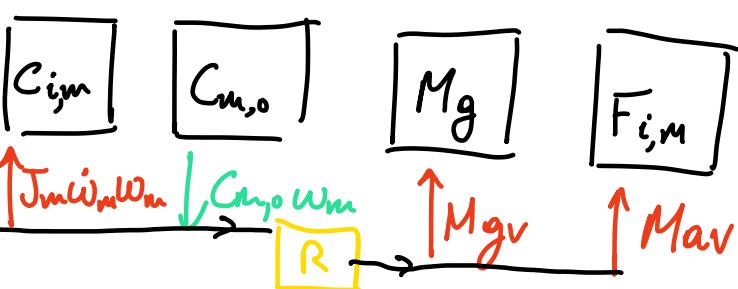
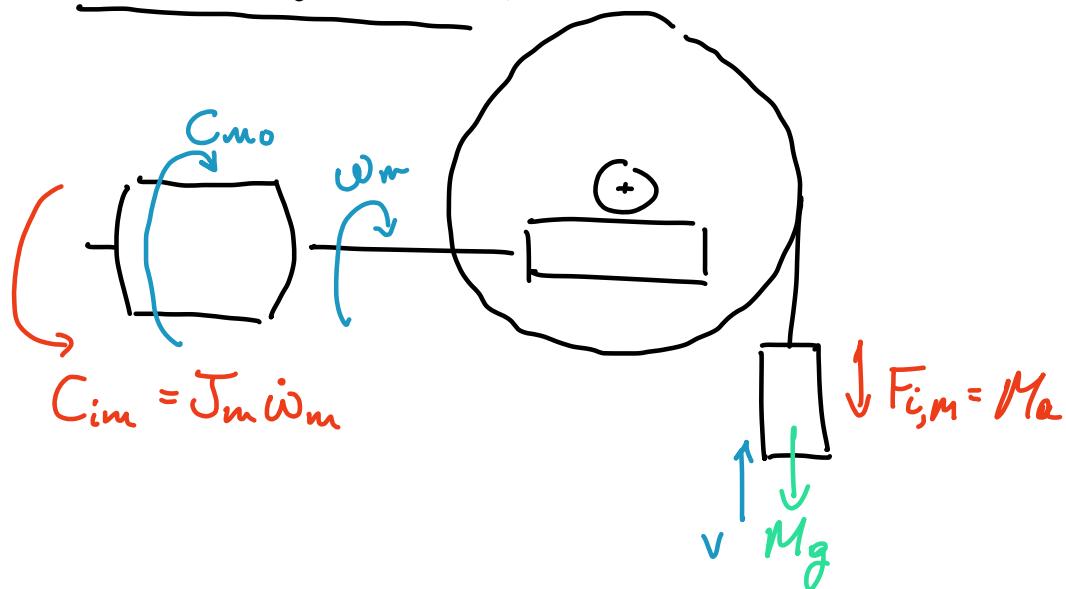
$\uparrow v \uparrow a$

$$\frac{\omega_p}{\omega_m} = \gamma \quad V = \omega_p R \quad \omega_p = \gamma \omega_m$$

$$V = \gamma \omega_m R$$

$$a = \gamma \omega_m R$$

Scheme Dinamics



Perché stoppiamo già che esce dal motore

$$(C_{m,wm} - J_m \omega_m \omega_m) \eta_d - M_{gv} - M_{av} = 0$$

$$C_{m,wm} \eta_d - J_m \omega_m \omega_m \eta_d - M_{gv} \tau R - M_{av} \tau R - M_{iw} \omega_p (\gamma R)^2 = 0$$

$$J_m \dot{\omega}_m \eta_0 + M(\tau R)^e \ddot{\omega}_m = C_m \eta_0 - Mg \tau R$$

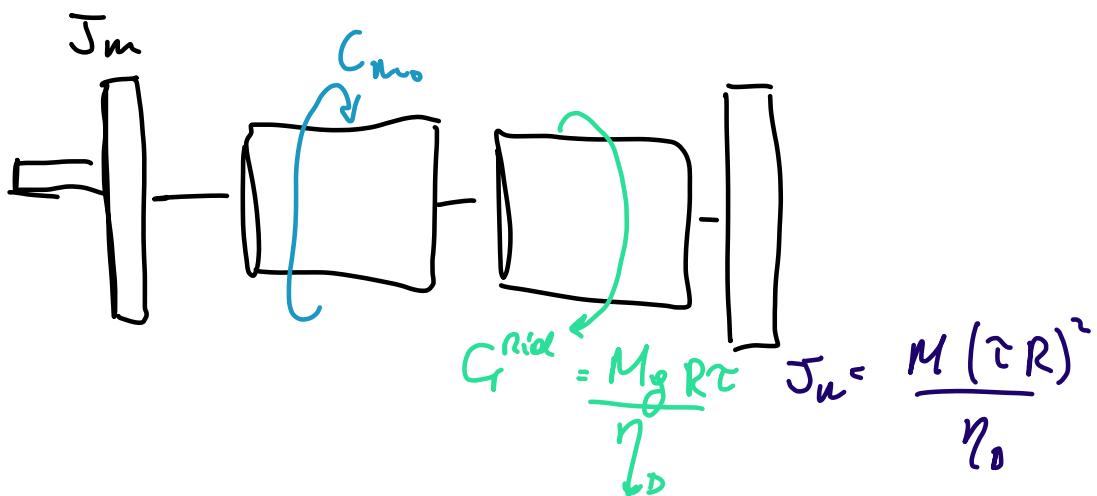
$$\ddot{\omega}_m = \frac{C_m \eta_0 - Mg \tau R}{J_m \eta_0 + M(\tau R)^2} = 773,75 \frac{\text{rad}}{\text{s}^2}$$

$$a = \ddot{\omega}_m \tau R = 3.09 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$$

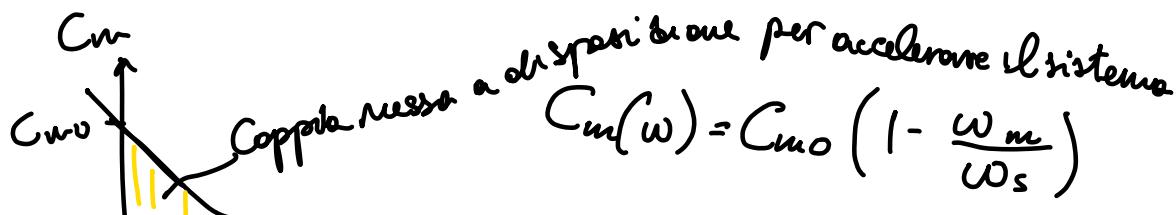
Tutti e due, 0,008, energeticamente hanno la stessa massa, anche se J_m e M hanno valori molto diversi.

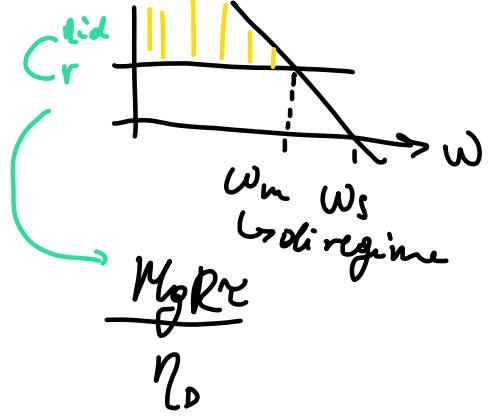
$$C_{mo} - J_m \dot{\omega}_m w_m - \frac{Mg R}{\eta_0} \tau w_m - \frac{M(\tau R)^2}{\eta_0} \ddot{\omega}_m w_m = 0$$

C_r ridotta al lungo motore



Caratteristica del motore:





$$C_m - \frac{Mg R z}{\eta_D} = \left[J_m + \frac{M(z R)^2}{\eta_D} \right] \ddot{\omega}_m$$

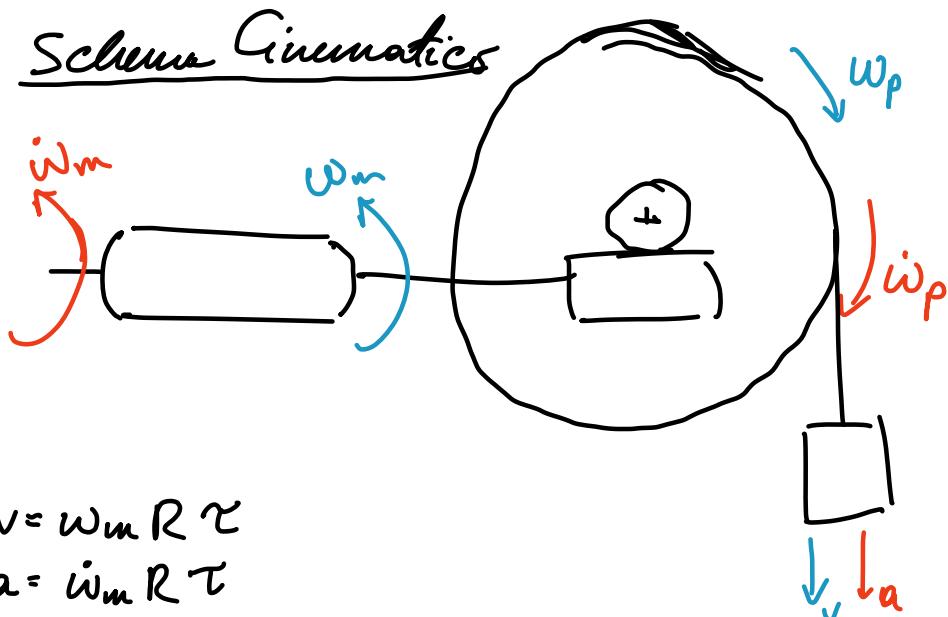
$$J_T^{rid} = J_m + \frac{M(z R^2)}{\eta_D}$$

Massa trasportata che viene accelerata.

$$C_m - C_r^{rid} > 0 \Rightarrow \ddot{\omega}_m > 0$$

$$\text{Quando } C_m = C_r^{rid} \Rightarrow \ddot{\omega}_m = 0$$

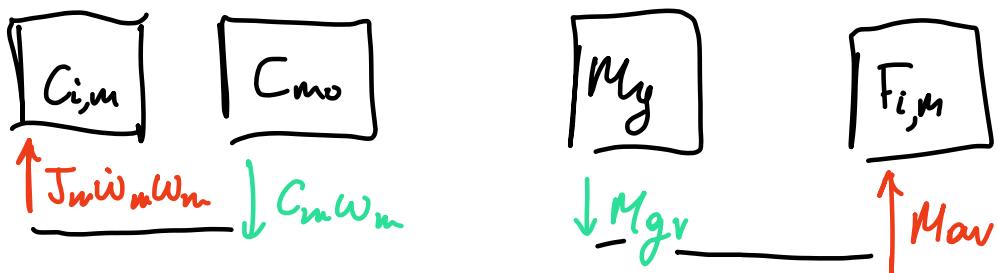
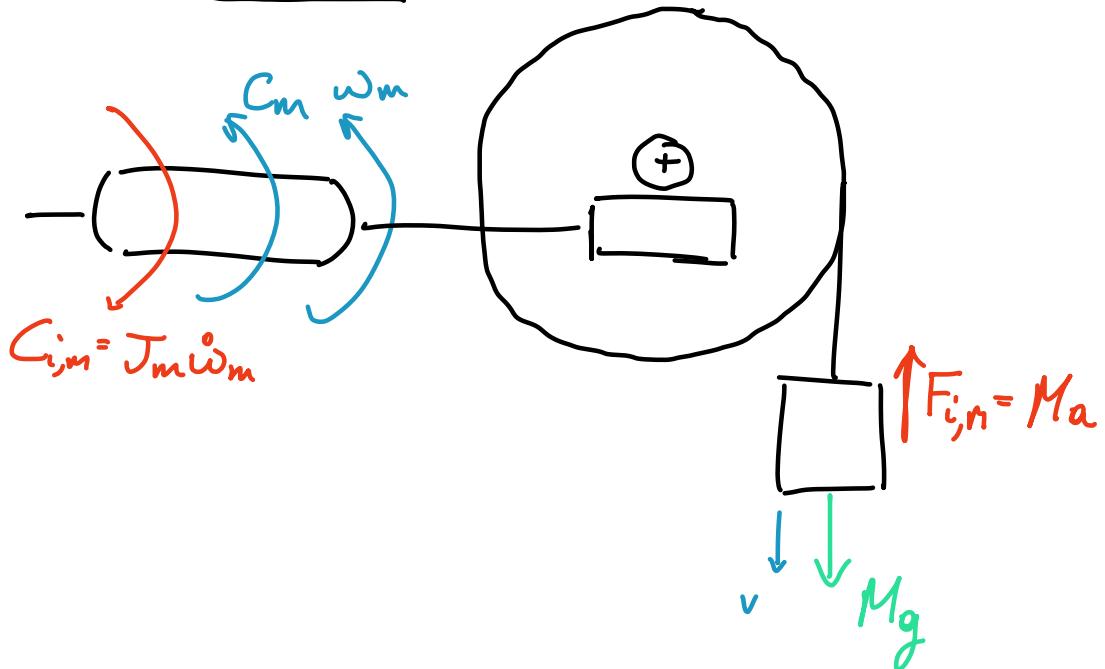
Esercizio 2 → Esercizio 1 ma con la discesa



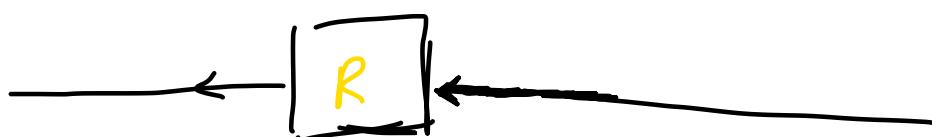
$$v = \omega_m R z$$

$$a = \omega_m R \tau$$

Scheme Dynamics



Supponiamo che $a < g \Rightarrow \Pi_u^e > 0 \Rightarrow$ Retrogrado



$$(\mathbf{M}_{gv} - \mathbf{M}_{av})\eta_R + C_{mo} \omega - J_m \dot{\omega}_m w_m = 0$$

$$\eta_R \mathbf{M}_{gv} \omega_m \tau_R - M(\tau_R)^2 \dot{\omega}_m w_m \eta_R + C_{mo} \omega_m - J_m \dot{\omega}_m w_m = 0$$

$$\ddot{\omega}_m \left[J_m + M(\tau R)^2 \right] = C_{mo} + Mg R \tau \eta_r$$

$$\dot{\omega}_m = \frac{C_{mo} + Mg R T \eta_n}{J_m + M(\tau R)^2 \eta_r} = 3444 \frac{\text{rad}}{\text{sec}} \Rightarrow \alpha = 13,77$$

La ipotesi non era giusta quindi il flusso di potenza è nella direzione opposta, quindi il sistema è diretto

Possiamo aggiungere J_v

per ridurre la potenza al lato del motore, possiamo anche impostare α_{MAX} per poter poter trovare $\dot{\omega}_r$ tale che ammesso a quella α .