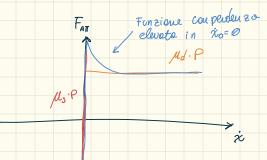
unplinentabile come il rapporto tru olive comptoni consecutivi ed il tempo di Compionantito

## CRUISE

CONTROL

$$m x = U - b \dot{x}$$



Quando la velocità è zero la forza di attrito statico non ha un valore preciso, ma è un qualsiasi valore sull'asse delle ordinate.

Non riusciamo quindi a dare un valore: non è una funzione ma relazione o set valued function.

Quindi Se usiamo l'attrito statico nell'equazione differenziale, non riusciamo più a risolverla al "solito modo".

## Vogliamo la relocità:

$$m\ddot{x} = U - b\dot{x} -$$

$$m\ddot{x} = U - b\dot{x} - b$$
  $m\dot{v} = U - b \cdot v - c$   $v = \frac{v}{m} - \frac{b}{m}v$ 

$$\hat{V} = \frac{U}{m} - \frac{b}{m} \cdot V$$

Con questa operazione andiamo a vedere come si comporta il sistema in un punto di equilibrio.

$$\frac{1}{m}(U-b\cdot V)=\dot{V}-0 \quad U=\frac{\dot{V}_{ud}}{m}+b\cdot v_{ref}$$

$$\dot{V} = \frac{U}{m} \left( \frac{b}{m} V \right) - 0$$
 omogenes  $Ass - P \lambda + \frac{b}{m} = 0$ 

Il valore di regime può essere calcolato annullando i termini con derivata in modo da trovare il valore di regime.

$$S V(s) = \frac{V}{m} - \frac{b}{m} V - 0 \quad V \left[ S + \frac{b}{m} \right] = \frac{V}{m} - 0 \quad V = \frac{U}{Sm + b} - P \left[ \overline{S} = -\frac{b}{m} \right]$$

$$-P\left(\overline{S}=-\frac{b}{m}\right)\rho_{0}|_{0}$$

Segmel in Segmel in impresso

$$\frac{1}{m}$$
 =0 Gstatico =  $\frac{1}{b}$  =0 Velore =  $\frac{1}{b}$  or regime

$$V(s) = \frac{1/m}{s + b/m}U(s).$$

Legge di controllo open loop:

$$u(t) = bv^{\mathrm{ref}}$$

$$v(t) 
ightarrow v^{
m ref}$$

Cosa accade se ad un certo punto b si dimezza?

$$V(s) = \frac{1/m}{s + b/(2m)}U(s)$$

$$u(t) = bv^{\mathrm{ref}}$$

$$v(t) \rightarrow 2v^{\rm ref}$$

Il controllo a ciclo aperto non è robusto alle variazioni parametriche dell'impianto.

DEL 200%

Corros@u20

uscita

XIMPO

G= 2 = Volore finale = 2. V Ref = 2. V Ref

 $u(t) = k(v^{\text{ref}} - v)$ 

Il controllo è di tipo proporzionale. Se k è positivo sto accelerando, se l'errore di controllo è negativo dobbiamo decelerare.

Pongo questo nuovo ingresso all'equazione differenziale vista prima

$$\dot{v} = \frac{kv^{\text{ref}} - kv}{m} - \frac{b}{m}v = \frac{kv^{\text{ref}}}{m} \left( \frac{k+b}{m} \right)^{-1} = 0 \quad \text{of diparts old}$$

K ha come effetto quello di velocizzare la risposta e di stabilizzarla

A vez ima 
$$V=0=0$$
  $V=\frac{KV^{Res}}{K+b}=V^{Res}$ .  $\frac{1}{1+\frac{b}{K}}$ 

Il controllo a ciclo chiuso è più robusto alle variazioni parametriche dell'impianto.

$$m\dot{v} = u - bv$$
 $V(s) = \frac{1/m}{s + b/m}U(s)$ 

Se  $u(t) = k(v^{\text{ref}} - v)$ :

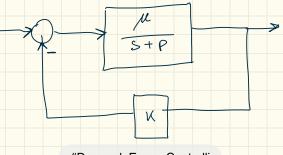
$$m\dot{v} = kv^{\mathrm{ref}} - (b+k)v$$

$$V(s) = \frac{k/m}{s + (b+k)/m}V^{\mathrm{ref}}(s)$$

Valori parametri:  $m = 1580 \,\mathrm{kg}$ ,  $b = 26 \,\mathrm{N \,s/m}$ .



La retroazione rende il sistema più robusto alle variazioni parametriche (se dovesse cambiare qualche parametro del sistema, ad esempio la massa) e aumenta la banda passante.



#DomandeEsameControlli

NON CANCELLARE MAI UN POLO A R.P. 11 POSITIVA 11

## Effetti dinamici del controllo a ciclo chiuso

- Stabilità (dall'esempio precedente aumenta il "margine")
- Allargamento banda passante
- Si comprende che possono esserci effetti benefici sulla sovraelongazione (sistemi del secondo ordine)

Domanda: è possibile ottenere tali effetti a ciclo aperto?