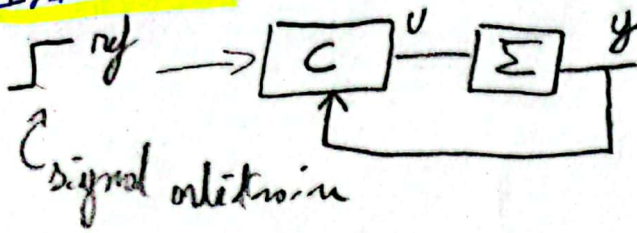


# Trajectoire, Commande linéarisante & Découplage

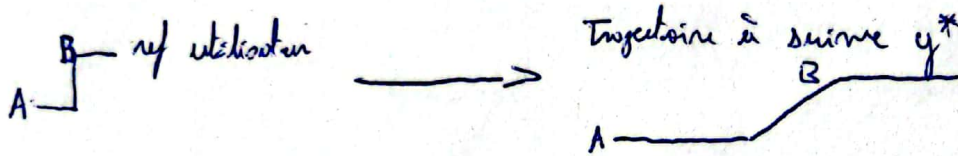
## I) Introduction



- stable
- Précis
- Rapide
- De qualité

Forme ?  
 ↳ on ne peut le choisir

Régime saturé : comme si on coupe le fil, boucle ouverte

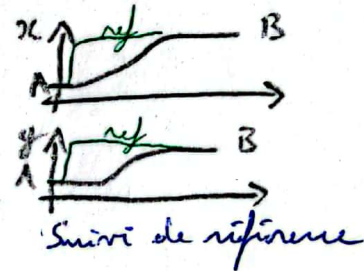
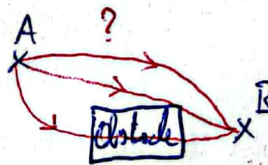


Rate limiter (Matlab)

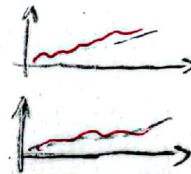
↳ Le pire des signal de ref peut être un signal sinusoïdal

⚠ Point de fonctionnement on peut quitter la zone de linéarisation

ex: Robotique Mobile



Suivi de trajectoire  
 ↳ la consigne change  
 on veut essayer de la suivre

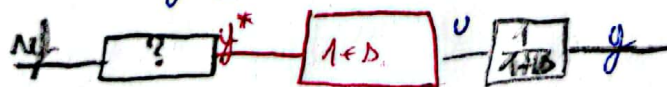


→ Il faut une trajectoire  $y^*$  connue à l'avance, et admissible (dérivable) (borne acceptable du système)  
 ↳ pb inverse conditionner  $x(t)$   $u(t)$

→ Il faut suivre  $y^*$  en rejetant les perturbations

## II) Feed Forward

ex: 1<sup>er</sup> ordre SISO  $\dot{y} + y = u$



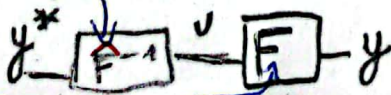
$$y(t) = y^*(t) \quad \Delta: CI = 0$$

Alors  $u(t) = \dot{y}^*(t) + y^*(t)$  → pas causal (or  $y^*$  connue à l'avance)

stable?

admissible: on veut  $\max(\dot{y}^* + y^*)$   
 $\max(u)$

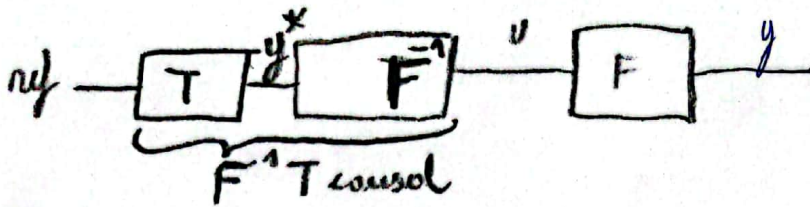
Instable?  
 On passe en RF



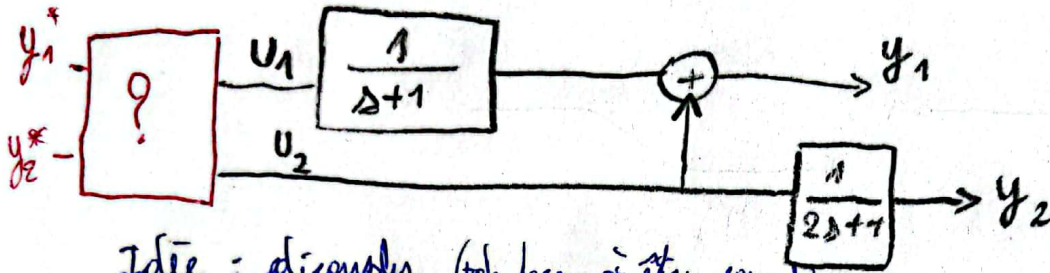
$$u = F^{-1} y^*$$

⚠ Robustesse ?

Si  $y^*$  n'est pas connu : utilisation d'un module de ref



ex: Liminaire MIMO



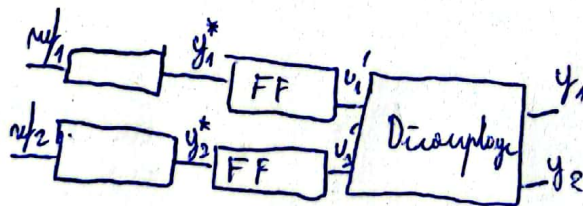
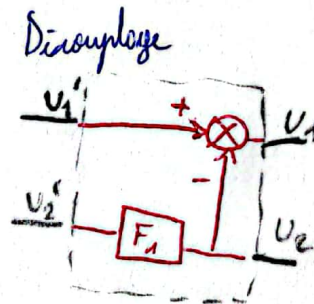
Idée : découpler (de façon à être consol)

$$\begin{cases} y_1 = u_2 + F_1 u_1 \\ y_2 = F_2 u_2 \end{cases}$$

$$u_1', u_2' \text{ tel que } \begin{cases} y_1 = F_1 - y_1' \\ y_2 = F_2 F_1 u_2' \end{cases}$$

$$u_2 = F_1 u_2'$$

$$\begin{cases} y_1 = F_1 (u_2' + u_1') \\ y_2 = F_2 F_1 u_2' \end{cases} \quad u_1' = u_1 - u_2$$





## II) Commande linéarisante

ex

$$ml\ddot{\theta} = -mgl \sin \theta - f\dot{\theta} + u$$

$$v = v' + mgl \sin \theta + f\dot{\theta}$$

$$ml^2 \ddot{\theta} = v' + d(t)$$

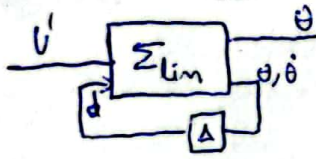
mesure ou estimation nécessaire

erreur de modélisation

~~$d(t) \neq 0$~~  car  $d$  dépend de  $\theta$  ici  
pour la commande

$$|d(t)| < \varepsilon$$

### Théorème du petit gain



Si  $d$  a peu d'influence sur la sortie, et réciproquement  
c'est comme se passer rien

→ Boucle fermée indépendante du point de fonctionnement

→ Suivi de trajectoire

$$ml^2 \ddot{\theta} = v'$$

$$v' = ml^2 \ddot{\theta}^*$$

$$\Delta = \begin{cases} C \neq 0 \\ d = 0 \end{cases}$$

$$y(t) = \theta(t)$$

Si  $C \neq 0$ ? et  $d \neq 0$ ?

## III) Tracking

$$ml^2 \ddot{\theta} = v' + d$$

$$v' = v_{FF} + v_{FB}$$

Ainsi:  $ml^2 \ddot{\theta} = ml^2 \ddot{\theta}^* + v_{FB} + d$

$$ml^2 (\ddot{\theta} - \ddot{\theta}^*) = v_{FB} + d$$

$\tilde{\ddot{\theta}}$

$$\ddot{\tilde{\theta}} = \frac{1}{ml^2} v_{FB} + \frac{1}{ml^2} d$$

$$\frac{d\varepsilon}{dt} = \dot{\tilde{\theta}}$$

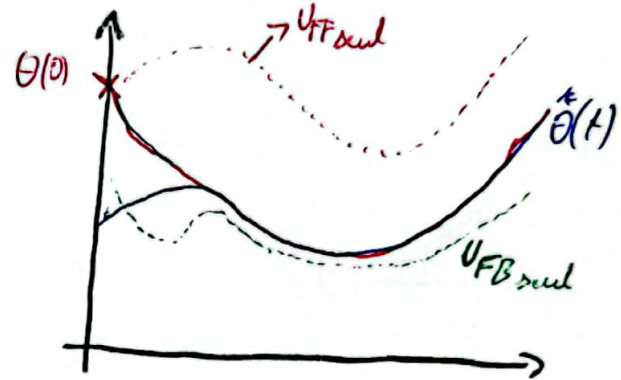
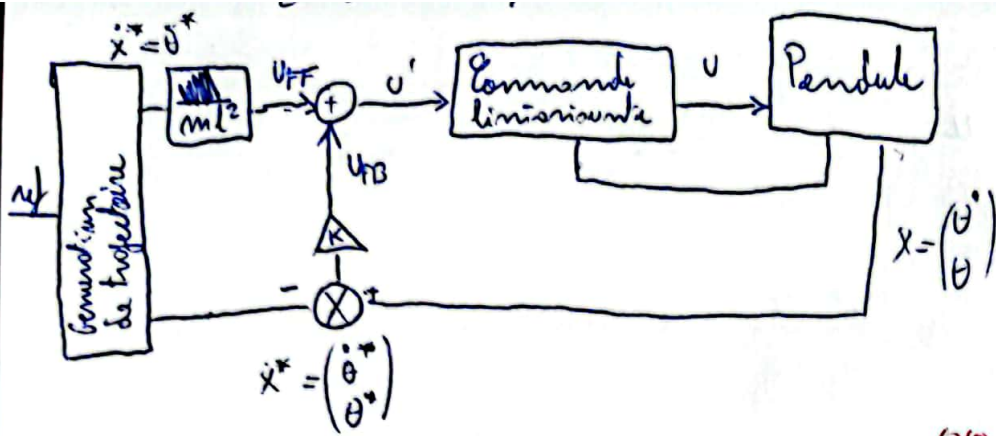
$$\begin{pmatrix} \ddot{\tilde{\theta}} \\ \dot{\tilde{\theta}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\tilde{\theta}} \\ \tilde{\theta} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{ml^2} \\ 0 \end{pmatrix} v + \begin{pmatrix} \frac{1}{ml^2} \\ 0 \end{pmatrix} d$$

$$v_{FB} = \underbrace{G_A(t)}_{=0} - k \begin{pmatrix} \dot{\tilde{\theta}} \\ \tilde{\theta} \end{pmatrix}$$

Donc  $\begin{pmatrix} \ddot{\tilde{\theta}} \\ \dot{\tilde{\theta}} \end{pmatrix} = (A - BK) \begin{pmatrix} \dot{\tilde{\theta}} \\ \tilde{\theta} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{ml^2} \\ 0 \end{pmatrix} d$

Regarder le lieu de Bode  
Etude de sensibilité /ol

Intégrateur?



ex: Bras robot



$$M(q)\ddot{q} + D(q, \dot{q})\dot{q} + C(q, \dot{q}) = \tau$$

$$\tau = \cancel{M(q)\ddot{q} + D(q, \dot{q})\dot{q} + C(q, \dot{q})} = C(q, \dot{q}) + D(q, \dot{q})\dot{q} + M(q)u'$$

$$\ddot{q}_i = u'_i$$

$$u'_i = u_{FF,i} + u_{FB,i}$$

$$\ddot{q}_i^* \quad \quad \quad -K(q_i - q_i^*)$$

On  $Y = g(q)$  position de la main et la sortie du système  $\begin{pmatrix} x \\ \dot{x} \end{pmatrix}$

$$\Rightarrow \dot{Y} = \frac{\partial g}{\partial q} \dot{q}$$

Isolème

$$\Rightarrow \ddot{Y} = \frac{\partial g}{\partial q} \ddot{q} + \frac{\partial^2 g}{\partial q^2} \dot{q}^2$$

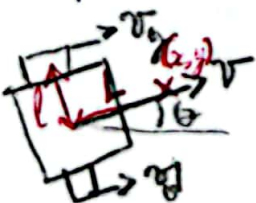
$$u' = \left( \frac{\partial g}{\partial q} \right)^{-1} \left( \ddot{Y} - \frac{\partial^2 g}{\partial q^2} \dot{q}^2 \right)$$

Δ Pos. toujours inversible

$$u'' = u_{FF} + u_{FB}$$

$$\hookrightarrow \ddot{Y}^c \hookrightarrow K(Y - Y^*)$$

Robotique mobile

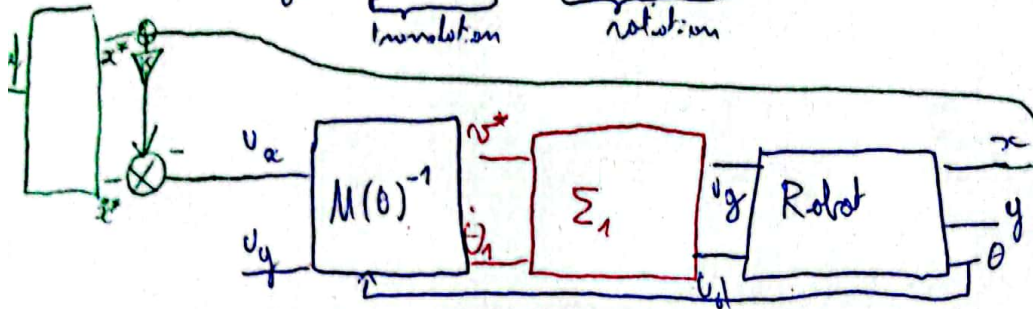
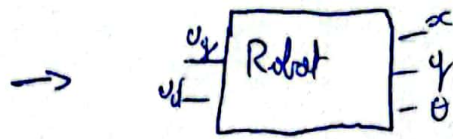


$\frac{x}{y}$  dependent

$\frac{v}{\theta}$  dependent of  $\frac{v_g}{v_d}$

$$\begin{cases} v_g = v - l \dot{\theta} = v_g \\ v_d = v + l \dot{\theta} = v_d \end{cases} \Sigma_1$$

$$\begin{cases} \dot{x} = \underbrace{v \cos \theta}_{\text{translation}} - \underbrace{L \sin(\theta) \dot{\theta}}_{\text{rotation}} \\ \dot{y} = \underbrace{v \sin \theta}_{\text{translation}} + \underbrace{L \cos(\theta) \dot{\theta}}_{\text{rotation}} \end{cases}$$



$$\begin{pmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \end{pmatrix} = \underbrace{\begin{pmatrix} \cos \theta & -L \sin \theta \\ \sin \theta & L \cos \theta \end{pmatrix}}_{M(\theta)} \begin{pmatrix} v \\ \dot{\theta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v_{oc} \\ v_y \end{pmatrix}$$

$$v_x = \underbrace{v_{FF}}_{\dot{x}^*} + \underbrace{v_{FB}}_{-K(x - x^*)}$$

De même pour y

⚠  $v_g$  et  $v_d$  doivent être dans les bonnes bornes  
Mettre des saturation en avant

(Imaginons par ex.  $(x_1, y_1)$  directs  $(x_2, y_2) = (x_1 + N, y_1 + \epsilon)$   
alors potentiellement en y on va diverger  
puis en x - - -)