

# Note sur le Cours d' Automatique de K.J. Astrom

QUADRAT Quentin

2 février 2006

## Table des matières

<b>1</b>	<b>Formule de Taylor</b>	<b>3</b>
<b>2</b>	<b>Linéarisation</b>	<b>3</b>
2.1	Résolution de système d'equa diff avec Scilab . . . . .	4
<b>3</b>	<b>Systèmes linéaires temps invariant</b>	<b>4</b>
3.1	Exercice 1 de linéarisation . . . . .	4
3.2	Exercice 2 de linéarisation . . . . .	4
3.3	Une démonstration sur les exp de matrices . . . . .	4
3.4	Scilab et les exp de matrice . . . . .	5
3.5	Exercice 1 sur les exp de matrices . . . . .	5
3.6	Exercice 2 sur les exp de matrices . . . . .	5
<b>4</b>	<b>Modèle d'entrée-sortie</b>	<b>5</b>
4.1	Réponse impulsionnelle . . . . .	5
4.2	Transformée de Laplace et fonction de transfert . . . . .	6
4.3	Transformée de Laplace de la dérivée . . . . .	6
4.4	Transformée de Laplace de l'intégrale . . . . .	6
<b>5</b>	<b>Pôles et zéros</b>	<b>6</b>
<b>6</b>	<b>Contrôlabilité – observabilité</b>	<b>7</b>
6.1	Contrôlabilité . . . . .	7
6.2	Observabilité . . . . .	7
<b>7</b>	<b>Forme diagonale</b>	<b>7</b>
<b>8</b>	<b>Contrôleur</b>	<b>8</b>
8.1	Scilab . . . . .	8
<b>9</b>	<b>Observateur</b>	<b>8</b>
9.1	Scilab . . . . .	9
<b>10</b>	<b>Passer d'une fonction de transfert à un système d'états directement observable</b>	<b>9</b>
10.1	Exercice 1 . . . . .	9
10.2	Exercice 2 . . . . .	9
<b>11</b>	<b>Passer d'une fonction de transfert à un système d'états directement contrôlable</b>	<b>10</b>
11.1	Exercice 1 . . . . .	10
<b>12</b>	<b>Nyquist</b>	<b>10</b>
12.1	Theoreme . . . . .	10
12.2	Scilab et diagramme de Nyquist . . . . .	10
12.3	Tracer à la main un diagramme de Nyquist . . . . .	10
12.4	Exemple . . . . .	11
<b>13</b>	<b>Equation de la programmation dynamique</b>	<b>11</b>
<b>14</b>	<b>Pontriagyn</b>	<b>12</b>
14.1	Exercice 1 . . . . .	12
14.2	Exercice 2 . . . . .	12
14.3	Exercice 3 . . . . .	13
14.4	Exercice 4 . . . . .	13
14.5	Rappel sur comment faire une IPP . . . . .	14

<b>15 Application Scicos, SynDEx</b>	<b>14</b>
<b>16 Etude complète d'un pendule inversé sur un chariot</b>	<b>15</b>
16.1 Le modèle . . . . .	15
16.1.1 Les énergies . . . . .	15
16.1.2 Principe de la moindre action . . . . .	15
16.1.3 Linéarisation . . . . .	15

# 1 Formule de Taylor

Formule de Taylor avec un paramètre  $x = x_0 + \delta x$  :

$$f(x) = \sum_{n \geq 0} \left( \frac{f^{(n)}(x_0)(x - x_0)^n}{n!} \right)$$

Formule de Taylor dans le cas vectoriel :

$$\begin{aligned} f(x, y) &= f(x_0, y_0) + (f'_x(x_0, y_0)(x - x_0) + f'_y(x_0, y_0)(y - y_0)) \\ &+ \frac{1}{2} (f''_{xx}(x_0, y_0)(x - x_0)^2 + f''_{yy}(x_0, y_0)(y - y_0)^2 + f''_{xy}(x_0, y_0)(x - x_0)(y - y_0)) \end{aligned}$$

# 2 Linéarisation

Exemple de linéarisation de l'équation du mouvement d'un pendule inversé (conditions initiales nulles) :

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= \frac{mgl}{J} \sin x_1 + \frac{ml}{J} u \cos x_2 \end{aligned}$$

On peut écrire  $\dot{x}_2 = f(x_1, x_2, u)$ . Grâce à la formule de Taylor :

$$\dot{x}_2 \simeq f(0, 0, 0) + \delta x_1 f'_{x_1}(0, 0, 0) + \delta x_2 f'_{x_2}(0, 0, 0) + \delta u f'_u(0, 0, 0)$$

Ce qui donne :

$$\delta \dot{x}_2 = \dot{x}_2 \simeq 0 + \delta x_1 \left( \frac{mgl}{J} \cos 0 - \frac{ml}{J} 0 \sin 0 \right) + \delta u \left( \frac{ml}{J} \cos 0 \right)$$

Ce qui donne :

$$\delta \dot{x}_2 \simeq \delta x_1 \left( \frac{mgl}{J} \right) + \delta u \left( \frac{ml}{J} \right)$$

De même on a :

$$\delta \dot{x}_1 = \delta x_2$$

Finalement, on obtient le système suivant 1 :

$$\begin{aligned} \delta \dot{x}_1 &= \delta x_2 \\ \delta \dot{x}_2 &= \delta x_1 \left( \frac{mgl}{J} \right) + \delta u \left( \frac{ml}{J} \right) \\ \delta y &= \delta x_1 \end{aligned}$$

Ou bien sous la forme matricielle :

$$\begin{aligned} \delta \dot{x} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{mgl}{J} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \delta x_1 \\ \delta x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{ml}{J} \end{bmatrix} \delta u \\ \delta y &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \delta x_1 \\ \delta x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix} \delta u \end{aligned}$$

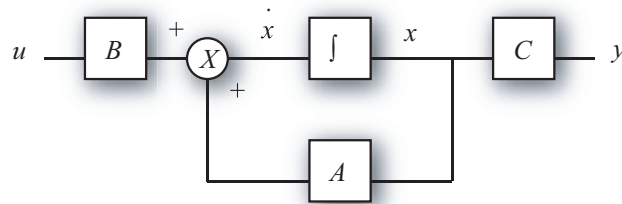


FIG. 1 – u est l'entrée, y la sortie, x l'état (ou mémoire)

En changeant de notation  $\delta x \rightarrow x, \delta u \rightarrow u, \delta y \rightarrow y$ , le système s'écrit bien sous la forme (cf. block diagramme 1) :

$$\begin{aligned} \frac{dx}{dt} &= Ax + Bu \\ y &= Cx + Du \end{aligned}$$

Avec  $A$  une matrice  $n \times n$ ,  $B$  une matrice  $n \times p$ ,  $C$  une matrice  $q \times n$ , et  $D$  une matrice  $q \times p$ . Une propriété amusante : on peut emboîter les 4 matrices.

0	1	0
$\frac{mgl}{J}$	0	$\frac{ml}{J}$
1	0	0

## 2.1 Résolution de système d'équa diff avec Scilab

```
function xprim=f(t, x)
xprim(1)=x(2);
xprim(2)=(m*g*l)/j*x(1) + (m*l)/j*sin(100*t);
endfunction
```

```
m=10; g=10; l=1; j=10; x1_0=0.1; x2_0=0.;
t0=0; tmax=0.1; dt=0.001; t=t0:dt:tmax;
```

```
pendule=ode([x1_0;x2_0], t0, t, f);
```

## 3 Systèmes linéaires temps invariant

### 3.1 Exercice 1 de linéarisation

Soit  $\dot{x} = 2x$ , sachant  $x(0) = x_0$ . Que vaut  $x(t)$ ?

Solution :

$$x(t) = a e^{2t}$$

$$\dot{x}(t) = 2a e^{2t}$$

Pour trouver  $a$ , on utilise la condition initiale de l'énoncé, soit :

$$x(0) = a = x_0$$

### 3.2 Exercice 2 de linéarisation

Soit  $\dot{x} = 2x + u$ , sachant  $x(0) = x_0$ . Que vaut  $x(t)$ ?

Solution :

Pour  $u = 0$  on a :  $x(t) = a(t) e^{2t}$

En dérivant on a :

$$\dot{x}(t) = 2a e^{2t} + \dot{a}(t) e^{2t} = 2x(t) + u(t) = 2a(t) e^{2t} + u(t)$$

En se simplifiant :

$$\dot{a}(t) = u(t) e^{2t}$$

D'où :

$$a(t) = \int_0^t u(s) e^{-2s} ds + a_0$$

$$x(t) = a_0 e^{2t} + \int_0^t u(s) e^{2(t-s)} ds$$

En utilisant la condition initiale de l'énoncé, on a :

$$x(0) = x_0 = a_0$$

Finalement :

$$x(t) = x_0 e^{2t} + \int_0^t u(s) e^{2(t-s)} ds$$

### 3.3 Une démonstration sur les exp de matrices

Montrons que si  $A$  est diagonalisable, nous avons :  $e^{At} = P e^{\Lambda t} P^{-1}$

Soit  $A$  diagonalisable, alors  $A$  s'écrit sous la forme :  $A = P \Lambda P^{-1}$

On rappelle que :  $A^n = P \Lambda^n P^{-1}$

D'où :

$$e^A = \sum_{n \geq 0} \frac{A^n}{n!}$$

$$e^A = \sum_{n \geq 0} \frac{P \Lambda^n P^{-1}}{n!}$$

$$e^A = P \left( \sum_{n \geq 0} \frac{\Lambda^n}{n!} \right) P^{-1}$$

$$e^A = P e^{\Lambda} P^{-1}$$

### 3.4 Scilab et les exp de matrice

```
-->A=[2,1;0,2]
A =
!   2.   1. !
!   0.   2. !

-->exp(2)
ans =
7.3890561

-->expm(A)
ans =
!   7.3890561   7.3890561 !
!    0.         7.3890561 !
```

### 3.5 Exercice 1 sur les exp de matrices

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Polynôme caractéristique :

$$\begin{vmatrix} -\lambda & 1 \\ 1 & -\lambda \end{vmatrix} = \lambda^2 - 1$$

D'où :  $A = P\Lambda P^{-1}$  avec :

$$\Lambda = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

Puisque  $\Lambda$  est diagonale on écrire :

$$e^{\Lambda t} = e \begin{bmatrix} t & 0 \\ 0 & -t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^t & 0 \\ 0 & e^{-t} \end{bmatrix}$$

### 3.6 Exercice 2 sur les exp de matrices

Soit :

$$A = \begin{bmatrix} \alpha & 1 & 0 \\ 0 & \alpha & 1 \\ 0 & 0 & \alpha \end{bmatrix}$$

Montrer que :

$$e^{At} = \begin{bmatrix} e^{\alpha t} & te^{\alpha t} & t^2 e^{\alpha t} \\ 0 & e^{\alpha t} & te^{\alpha t} \\ 0 & 0 & e^{\alpha t} \end{bmatrix}$$

On calcule :

$$I + At + \frac{1}{2}(At)^2 + \frac{1}{3!}(At)^3 = \begin{bmatrix} 1 + \alpha t + \frac{\alpha^2 t^2}{2} + \frac{\alpha^3 t^3}{6} & t + \alpha t^2 + \frac{1}{2}\alpha^2 t^3 & \frac{1}{2}(t^2 + \alpha t^3) \\ 0 & 1 + \alpha t + \frac{\alpha^2 t^2}{2} + \frac{\alpha^3 t^3}{6} & t + \alpha t^2 + \frac{1}{2}\alpha^2 t^3 \\ 0 & 0 & 1 + \alpha t + \frac{\alpha^2 t^2}{2} + \frac{\alpha^3 t^3}{6} \end{bmatrix}$$

Finalement :

$$e^{At} = \begin{bmatrix} e^{\alpha t} & te^{\alpha t} & t^2 e^{\alpha t} \\ 0 & e^{\alpha t} & te^{\alpha t} \\ 0 & 0 & e^{\alpha t} \end{bmatrix}$$

## 4 Modèle d'entrée-sortie

### 4.1 Réponse impulsionnelle

Trouver la réponse impulsionnelle  $y(t) = \int_0^t g(t-s)u(s)ds$  du système 1.  
Condition initiale :  $x(0) = 0$ .

$$\begin{aligned} y(t) &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \int_0^t e^{\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{mgl}{J} & 0 \end{bmatrix} (t-s)} \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{ml}{J} \end{bmatrix} u(s) ds \\ &= \int_0^t \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} e^{\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{mgl}{J} & 0 \end{bmatrix} (t-s)} \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{ml}{J} \end{bmatrix} u(s) ds \end{aligned}$$

Donc finalement on en déduit :

$$g(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} e^{\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \frac{mgl}{J} & 0 \end{bmatrix} t} \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{ml}{J} \end{bmatrix}$$

## 4.2 Transformée de Laplace et fonction de transfert

Trouver la fonction de transfert  $Y(s) = G(s)U(s)$  de la réponse impulsionnelle  $y(t) = \int_0^t g(t-s)u(s)ds$  et en déduire la stabilité du système.

On rappelle le système 1 (avec  $\frac{ml}{J} = \frac{mgl}{J} = 1$  pour faire simple) et  $x_1(0) = 0$  et  $x_2(0) = 0$  :

$$\dot{x}_1 = x_2 \quad (1)$$

$$\dot{x}_2 = x_1 + u \quad (2)$$

$$y = x_1 \quad (3)$$

$$\mathcal{L}(x_2) = X_2(s) = \int_0^\infty e^{-st} x_2 ds$$

$$\mathcal{L}(\dot{x}_2) = sX_2(s) - x_2(0)$$

$$\mathcal{L}(\dot{x}_1) = sX_1(s)$$

De (2) on a :  $sX_1(s) = X_2(s)$

De (3) on a :  $sX_2(s) = X_1(s) + U(s)$

De (1) on a :  $Y(s) = X_1(s)$

D'où :  $s^2 X_1 = sX_2 = X_1 + U$  puis  $X_1(s^2 - 1) = U$

Finalement :

$$Y = X_1 = \frac{U}{s^2 - 1}$$

et donc, la fonction de transfert s'écrit :

$$G = \frac{Y}{U} = \frac{1}{s^2 - 1}$$

En regardant les pôles (1 et -1) on en déduit que le système est instable.

## 4.3 Transformée de Laplace de la dérivée

Montrons que  $\mathcal{L}\frac{\delta f}{\delta t} = s\mathcal{L}f - f(0)$

Par une IPP, on pose  $u = e^{-st}$  d'où  $u' = -se^{-st}$  ainsi que :  $v' = f'(t)$  d'où  $v = f$

Donc :

$$[e^{-st}f(t)]_0^\infty + s \int_0^\infty f e^{-st} dt$$

Finalement :

$$\mathcal{L}\frac{\delta f}{\delta t} = s\mathcal{L}f - f(0)$$

## 4.4 Transformée de Laplace de l'intégrale

Montrons que  $\mathcal{L} \int_0^t f(\tau) d\tau = \frac{1}{s} \mathcal{L}f$

Par une IPP, on pose  $u = \int_0^t f(\tau) d\tau$  d'où  $u' = f$  ainsi que :  $v' = e^{-st}$  d'où  $v = -\frac{1}{s}e^{-st}$

Donc :

$$\left[ -\frac{1}{s}e^{-st} \int_0^t f(\tau) d\tau \right]_0^\infty + \frac{1}{s} \int_0^\infty e^{-st} f(t) dt$$

Finalement :

$$\mathcal{L} \int_0^t f(\tau) d\tau = \frac{1}{s} \mathcal{L}f$$

## 5 Pôles et zéros

Montrons que la fonction de transfert  $G(s)$  d'une LTI s'écrit :  $G(s) = C(sI - A)^{-1}B$

On part du système suivant (avec pour hypothèse  $x(0) = 0$ ) :

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$y = Cx$$

Par transformées de Laplace :

$$\begin{aligned} sX - x(0) &= Ax + Bu \\ y &= Cx \end{aligned}$$

D'où :

$$\begin{aligned} (sI - A)X &= BU \\ X &= (sI - A)^{-1}BU \\ Y &= C(sI - A)^{-1}BU \end{aligned}$$

Finalement la fonction de transfert :

$$G = \frac{Y}{U} = C(sI - A)^{-1}B$$

## 6 Contrôlabilité – observabilité

### 6.1 Contrôlabilité

Le système peut être transféré de tout état vers tout autre état ssi la matrice de contrôlabilité  $W_c$  est de rang plein.

$$W_c = [B \quad AB \quad \dots \quad AB^{n-1}]$$

Dans le cas du pendule inversé (avec  $\frac{mgl}{J} = \frac{ml}{J} = 1$ ) :

$$W_c = [B \quad AB]$$

Calculons :

$$\begin{aligned} B &= \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \\ AB &= \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

Donc :

$$W_c = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Comme le rang de  $W_c$  est 2. Le système est contrôlable.

### 6.2 Observabilité

L'état peut être calculé à partir de la sortie si la matrice d'observabilité  $W_o$  est de rang plein.

$$W_o = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}$$

Dans le cas du pendule inversé :

$$W_o = \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix}$$

Calculons :

$$\begin{aligned} C &= [0 \quad 1] \\ CA &= [0 \quad 1] \end{aligned}$$

Donc :

$$W_o = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Comme le rang de  $W_o$  vaut 2. Le système est observable.

## 7 Forme diagonale

Rappel : la fonction de transfert du pendule inversé  $G(s) = \frac{1}{s^2 - 1}$

Elle s'écrit aussi :

$$G = \frac{1}{(s-1)(s+1)} = \frac{a}{s-1} + \frac{b}{s+1}$$

Avec :  $a = 1/2$  et  $b = -1/2$ .

## 8 Contrôleur

La forme compagnon peut être obtenue (en évitant les changements de bases) grâce à :

xxx FAURE xxx

Par un changement de base  $z = Fx$ , d'où :  $z = f_1x_1 + f_2x_2$ , d'où :

$$\dot{z} = FAF^{-1}z + TBu = Az + Bu$$

$$\begin{aligned}\dot{z} &= (A + BF)x + Bu \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} [f_1 \quad f_2] \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 + f_1 & f_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}\end{aligned}$$

On voudrait que le polynôme caractéristique ai les pôles  $-2$  et  $-2$  à savoir qu'il s'ecrive sous la forme :

$$(s + 2)^2 = s^2 + 4s + 4 = -s(f_2 - s) - 1 - f_1 = s^2 - sf_2 - 1 - f_1$$

On en deduit  $f_1 = -5$  et  $f_2 = -4$ .

Donc

### 8.1 Scilab

```
sl=syslin('c', [0, 1; -10, -10], [0; 10], [1, 0]);
t=0:0.05:20;
a=csim("step",t,sl);
plot(a);

deff('u=input(t)', 'u=sin(t)')
t=0:0.05:20;
a = csim(input,t,sl)
```

## 9 Observateur

Soit :

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}, C = [1 \quad 0]$$

On calcule :

$$A - KC = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} k_1 \\ k_2 \end{bmatrix} [1 \quad 0] = \begin{bmatrix} -k_1 & 1 \\ 1 - k_2 & 0 \end{bmatrix}$$

Le polynôme caractéristique de  $A - KC$  s'écrit :

$$P(\lambda) = (k_1 + \lambda)\lambda - 1 + k_2 = \lambda^2 + \lambda k_1 - 1 + k_2$$

On veut que  $P$  soit de la forme  $(\lambda + 10)^2 = \lambda^2 + 20\lambda + 100$ . On a donc :  $k_1 = 20$  et  $k_2 = 101$ .

On réutilise l'expression de  $U = FX + v$  avec  $f_1 = 4$  et  $f_2 = 5$  (cf. section précédente).

D'où :

$$\begin{aligned}\dot{X} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_2 \\ x_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \left( [-5 \quad -4] \begin{bmatrix} \hat{x}_1 \\ \hat{x}_2 \end{bmatrix} + v \right) \\ \dot{\hat{X}} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_2 \\ x_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 20 \\ 101 \end{bmatrix} (x_1 - \hat{x}_1) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \left( [-5 \quad -4] \begin{bmatrix} \hat{x}_1 \\ \hat{x}_2 \end{bmatrix} + v \right) \\ y &= [1 \quad 0] \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}\end{aligned}$$

Matriciellement l'observateur est :

$$\begin{aligned}\begin{bmatrix} \dot{X} \\ \dot{\hat{X}} \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & -5 & -4 \\ 20 & 0 & -20 & 1 \\ 101 & 0 & -106 & -4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \hat{x}_1 \\ \hat{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} v \\ y &= [1 \quad 0 \quad 0 \quad 0] \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \hat{x}_1 \\ \hat{x}_2 \end{bmatrix}\end{aligned}$$

XXXX calculer  $\dot{\hat{X}}$



## 9.1 Scilab

```
sl=syslin('c', [0, 1, 0, 0; 1, 0, -5, -4; 20, 0, -20, 1; 101, 0, -106, -4],
               [0; 16/5; 0; 16/5], [1, 0, 0, 0]);
t=0:0.05:20;
a=csim("step", t, sl);
plot(a);
nyquist(sl, 0.01, 100);
```

## 10 Passer d'une fonction de transfert à un système d'états directement observable

### 10.1 Exercice 1

Soit :

$$Y(s) = \frac{s-1}{s^2+2} U(s)$$

On le réécrit différemment :

$$\frac{(s^2+2)}{s-1} Y = U$$

On pose :

$$X_1 = \frac{sY}{D} \text{ et } X_2 = \frac{Y}{D}$$

On obtient les égalités suivantes :

$$\begin{aligned} sX_2 &= X_1 \\ sX_1 + 2X_2 &= U \end{aligned}$$

Soit :

$$\begin{aligned} sX_2 &= -2X_2 + U \\ sX_1 &= X_1 \\ Y &= X_1 - X_2 \end{aligned}$$

On obtient les matrices :

$$A = \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}, C = [1 \quad -1]$$

### 10.2 Exercice 2

Soit :

$$Y(s) = \frac{s+1}{s^3+s^2+1} U(s)$$

On le réécrit différemment :

$$\frac{s+1}{s^3+s^2+1} Y = U$$

On pose :

$$X_1 = \frac{s^2Y}{D} \text{ et } X_2 = \frac{sY}{D} \text{ et } X_3 = \frac{Y}{D}$$

On a :

$$\begin{aligned} U &= sX_1 + X_1 + X_3 \\ X_1 &= sX_2 \\ X_2 &= sX_3 \\ Y &= X_2 + X_3 \end{aligned}$$

D'où :

$$\begin{aligned} sX_1 &= -X_1 - X_3 + U \\ sX_2 &= X_1 \\ sX_3 &= X_2 \\ Y &= X_2 + X_3 \end{aligned}$$

Finalement, on obtient les matrices :

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 0 & -1 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, C = [0 \quad 1 \quad 1]$$

## 11 Passer d'une fonction de transfert à un système d'états directement contrôlable

### 11.1 Exercice 1

Soit :

$$Y(s) = \frac{s+1}{s^2+1}U(s)$$

On le réécrit différemment :

$$(s^2+1)Y = (s+1)U$$

$Y$  observe  $X_1$ , d'où :  $Y = X_1$

On le réécrit différemment :

$$s^2X_1 + X_1 = sU + U$$

On pose :

$$sX_1 = \frac{-1}{s}X_1 + U + \frac{1}{s}U = U + \frac{1}{s}(U - X_1)$$

Puis :

$$X_2 = \frac{1}{s}(U - X_1)$$

D'où le système :

$$\begin{array}{rcl} sX_1 & = & X_2 + U \\ sX_2 & = & -X_1 + U \\ Y & = & X_1 \end{array}$$

Finalement, on obtient les matrices :

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}, C = [1 \quad 0]$$

## 12 Nyquist

### 12.1 Theoreme

Le diagramme de Nyquist permet de determiner graphiquement si un systeme est stable.

Un modele est stable si le point de coordonnees  $(-1, 0)$  est entoure dans le sens direct un nombre de fois égal au nombre de poles instables de la fonction de transfert.

Plus la courbe passe pres du point  $-1$  moins le modele est stable par rapport aux erreurs de modelisations.

### 12.2 Scilab et diagramme de Nyquist

```
s=poly(0,'s');  
h=syslin('c',1/(s^2+s+1))  
nyquist(h,0.01,100);  
  
t=0:0.05:20;  
a=csim("step",t,h);  
plot(a);
```

### 12.3 Tracer à la main un diagramme de Nyquist

Soit la fonction de transfert  $G(s) = \frac{1}{s+1}$

$$G(i\omega) = \frac{1}{1+i\omega} = \frac{1-i\omega}{1+\omega^2} = x(\omega) + iy(\omega)$$

Avec :  $x = 1/(1+\omega^2)$  et  $y = -1/(1+\omega^2)$

En mettant  $y/x = -\omega$  on a :  $x = x^2 + y^2$

Ou equivalent :

$$(x - 1/2)^2 + y^2 = 1/4$$

C'est l'équation du cercle de coordonnées  $(1/2, 0)$  et de rayon  $1/2$ .

## 12.4 Exemple

```

s=poly(0,'s');
slin=(s+1)/(s^2+5*s+1-0.001*s^5);
Plant=syslin('c',slin);

t=0:0.1:50;
a=csim('step',t,Plant);
plot(a);

// poles et zeros
plzr(Plant);

//
// PID
//
// k: gain
// Ti: proportionnelle integrale
// Td: proportionnelle derivee
k=10; Ti=0.1; Td=0;

// controleur
con=k+1/(Ti*s)+s*Td;
//boucle fermee
bf=con*slin/(1+con*slin);
bflin=syslin('c',bf);
aa=csim('step',t,bflin);
plot(aa);

//nyquist
h=syslin('c',con*slin);
nyquist(h, 0.03,10);

```

En conclusion : XXX

## 13 Equation de la programmation dynamique

On prend l'exemple de barrage où  $a(t)$  est l'apport d'eau dans le barrage. La quantité d'eau est  $x(t)$ . Le barrage écoule  $u(t)$  d'eau (cf. Fig 2).

On cherche à maximiser  $\sum_{n=0}^N E_t$  où l'énergie  $E_t = h(x_t)u_t$ .

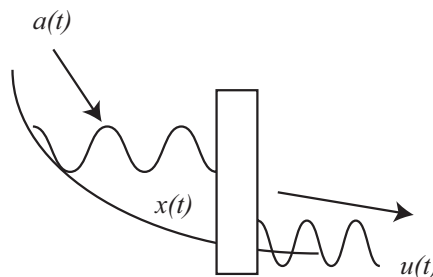


FIG. 2 –  $a_t$  l'apport,  $x_t$  le stock (ou quantité),  $u_t$  ce qui découle

A l'instant  $t + 1$  la quantité d'eau est :  $x(t + 1) = x(t) + a(t) - u(t)$ .

On calcule la Fonction Valeur (ou Fonction de Bellman) à l'instant  $t$  :

$$V(x, t) = \text{Max} \left\{ \sum_{n=t}^N E_t \mid X_t = x \right\}$$

On veut écrire  $V(x, t)$  en fonction de  $V(x, t + 1)$ . Pour cela, on prend une décision  $u$  et  $x$  sur 1 période. On connaît le coût instantané, c'est :  $h(x)u$ . A l'instant  $t + 1$ , j'arrive à l'état :  $V(x, t + 1) = x + a(t) + u$ . Par hypothèse de récurrence, on connaît le coût jusqu'à la fin : c'est  $V(t + 1)$ . On résume ceci par le diagramme suivant (Fig. 3).

Donc :

$$V(x, t) = \text{Max} \{ h(x)u + V(x + a(t) + u, t + 1) \}$$

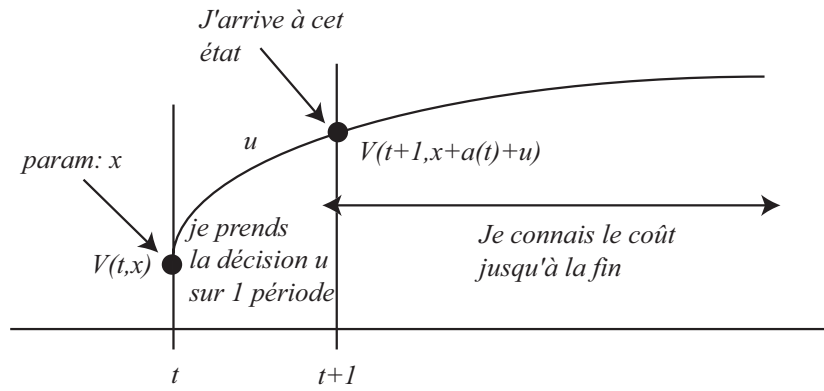


FIG. 3 – Principe de la prog dyna : faire une récurrence du futur vers le passé

## 14 Pontriagyn

On cherche à minimiser  $f(x)$  sachant  $g_1(x) = 0, g_2(x) = 0$ .

Si j'ai des contraintes, je dualise le système en utilisant le lagrangien. Sinon j'intègre les données directement.

Pour dualiser, il faut résoudre le système d'équation aux dérivées partielles du Lagrangien égales à 0.

On rappelle que la formule du Lagrangien  $\mathcal{L}(x, \lambda)$  vaut :

$$\mathcal{L}(x_1, \dots, x_n, \lambda_1, \dots, \lambda_n) = f(x_1, \dots, x_n) + \lambda_1 g_1(x_1, \dots, x_n) + \dots + \lambda_n g_n(x_1, \dots, x_n).$$

Donc le système à résoudre est :

$$\begin{aligned} \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta x_i} &= 0 \\ \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta \lambda_i} &= 0 \Rightarrow g_i(x) = 0 \end{aligned}$$

### 14.1 Exercice 1

Minimiser  $x_1^2 + x_2^2$  sachant  $x_1 + x_2 = 1$

Le Lagrangien vaut :

$$\begin{aligned} \mathcal{L}(x, \lambda) &= f(x) + \lambda g(x) \\ \mathcal{L}(x, \lambda) &= x_1^2 + x_2^2 + \lambda(x_1 + x_2 - 1) \end{aligned}$$

Le système à résoudre est :

$$\begin{aligned} \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta x_1} &= 0 \Rightarrow 2x_1 + \lambda = 0 \Rightarrow x_1 = -\lambda/2 \\ \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta x_2} &= 0 \Rightarrow 2x_2 + \lambda = 0 \Rightarrow x_2 = -\lambda/2 \\ \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta \lambda} &= 0 \Rightarrow x_1 + x_2 - 1 = 0 \Rightarrow -\lambda - 1 = 0 \end{aligned}$$

Finalement on a :  $\lambda = -1, x_1 = 1/2, x_2 = 1/2$ .

### 14.2 Exercice 2

Minimiser  $\int_0^1 (x(t)^2 + u(t)^2) dt$  sachant  $\dot{x}(t) = u(t)$

Par définition, le Lagrangien vaut ( $C$  est le contour) :

$$\mathcal{L}(x, u, \lambda) = \int_0^T (C(x, u) + \lambda(\dot{x} - f(x, u))) dt$$

Avec, dans notre cas :  $C(x, u) = x^2 + u^2$  et  $f(x, u) = \dot{x} - u$ .

On calcule :  $\mathcal{L}(x + \delta x, u + \delta u, \lambda + \delta \lambda) - \mathcal{L}(x, u, \lambda)$

$$\begin{aligned} &= \int_0^T \left( (x + \delta x)^2 + (u + \delta u)^2 + (\lambda + \delta \lambda)(x + \delta x - u - \delta u) - (x^2 + u^2 + \lambda(\dot{x} - u)) \right) dt \\ &= \int_0^T \left( 2x\delta x + 2u\delta u + \delta \lambda(\dot{x} - u) + \lambda(\delta \dot{x} - \delta u) \right) dt \end{aligned}$$

$$= \int_0^T \left( (\delta x 2x + \lambda \dot{\delta x}) + (2u - \lambda) \delta u + (\dot{x} - u) \delta \lambda \right) dt$$

On integre par partie  $\int_0^T \delta x 2x + \lambda \dot{\delta x}$ , et on obtient :

$$\int_0^T \left( \delta x 2x - \dot{\lambda} \delta x \right) dt + [\lambda \delta \lambda]_0^T = \lambda(T) \delta x(T) - \lambda(0) \delta x(0) = \int_0^T \left( (2x - \dot{\lambda}) \delta x \right) dt$$

Donc :

$$= \int_0^T \left( (2x - \dot{\lambda}) \delta x + (2u - \lambda) \delta u + (\dot{x} - u) \delta \lambda \right) dt$$

On veut que pour tout  $\delta x, \delta u, \delta \lambda$  soit egale a zero. Donc on obtient le systeme suivant :

$$\begin{aligned} \dot{x} - u &= 0 \\ 2u - \lambda &= 0 \\ 2x - \dot{\lambda} &= 0 \end{aligned}$$

### 14.3 Exercice 3

Minimiser  $\int_0^T ((x^2 + u^2)) dt + (x(t))^2$  sachant  $\dot{x} = x + u$ .

On rappelle :  $C = x^2 + u^2$  et  $f = x + u$

$$\begin{aligned} \int_0^T &= \left( (x + \delta x)^2 + (u + \delta u)^2 + (\lambda + \delta \lambda)(\dot{x} + \dot{\delta x} - x - \delta x - u - \delta u) - x^2 - u^2 - \lambda(\dot{x} - x - u) \right) dt + 2x(T) \delta x(T) \\ &= \int_0^T \left( 2x \delta x + 2u \delta u + \lambda \dot{\delta x} - \lambda \delta x - \lambda \delta u + \delta \lambda(\dot{x} - x - u) \right) dt + 2x(T) \delta x(T) \end{aligned}$$

Après l'IPP :

$$= \int_0^T \left( (2x - \lambda - \dot{\lambda}) \delta x + (2u - \lambda) \delta u + (\dot{x} - x - u) \delta \lambda \right) dt + (2x(T) + \lambda(T)) \delta x(T)$$

Finalement on a le systeme :

$$\begin{aligned} 2x - \lambda - \dot{\lambda} &= 0 \\ 2u - \lambda &= 0 \\ \dot{x} - x - u &= 0 \\ \lambda(T) &= -2x(T) \end{aligned}$$

### 14.4 Exercice 4

Sachant  $x(0) = 0$  et  $x(1) = 1$  on veut :  $\text{Min}_{x(\cdot)} \left\{ J(x) = \int_0^T (x^2 + \dot{x}^2) dt \right\}$

$$\begin{aligned} \delta J &= J(x + \delta x) - J(x) \\ &= \int_0^T \left( (x + \delta x)^2 + (\dot{x} + \dot{\delta x})^2 \right) dt \\ &= \int_0^T \left( 2x \delta x + 2\dot{x} \dot{\delta x} \right) dt \end{aligned}$$

Après intégration par partie :

$$[\dot{x} \delta x]_0^1 + \int_0^1 (-2\ddot{x} \delta x + 2x \delta x) dt$$

A cause de la classe de fonctions que l'on prend ( $x(0) = 0$  et  $x(1) = 1$ ) toutes les fonctions vérifient cette propriété : elles passent par ces 2 points.

Donc :  $\dot{x}(1) \delta x(1) - \dot{x} \delta x(0) = 0$ .

Pour tout  $\delta x(\cdot)$ ,  $\delta J$  doit valoir 0. D'où :  $2x - 2\ddot{x} = 0$

Pour trouver les solutions de cette équation diff du deuxième ordre ce fait en deux temps :

- La solution est du type (sans la constante) est :  $e^{\lambda t}$ . D'où :  $-\lambda e^{\lambda t} + \lambda e^{\lambda t} = 0$  Ce qui se simplifie par  $-\lambda^2 + 1 = 0$
- La solution est du type avec la constante est :  $Ae^{\lambda t} + Be^{\lambda t}$

Pour  $t = 0$  on a :  $A = -B$ .

Pour  $t = 1$  on a :  $Ae^1 + Be^{-1} = 1$

On en déduit  $A$  et  $B$ .

## 14.5 Rappel sur comment faire une IPP

$$\int_a^b \underset{\downarrow \dot{f}}{f} \overset{\uparrow g}{G} = [fG]_a^b - \int_a^b \dot{f}G$$

Dans le cas de l'exercice 14.4 on a :

$$\int_0^1 \underset{\downarrow \ddot{x}}{\dot{x}} \overset{\uparrow \delta x}{\delta x} = [\dot{x}\delta x]_0^1 - \int_0^1 \ddot{x}\delta x$$

## 15 Application Scicos, SynDEx

Une voiture  $V_2$  de position  $x_2(t)$  suit une autre  $V_1$  de position  $x_1(t)$  et essaie de garder une distance  $l$  entre elles. La voiture  $V_1$  accélère ou ralentit aléatoirement. Les sorties  $y_1(t)$  et  $y_2(t)$  sont respectivement la vitesse de  $V_1$  et la distance entre les deux voitures. La voiture  $V_2$  contrôle l'accélération de  $V_1$ .

On a le système suivant :

$$\begin{aligned}\ddot{x}_1 &= k_1 u \\ \ddot{x}_2 &= k_2(x_1 - x_2 - l) \\ y_1 &= \dot{x}_1 \\ y_2 &= x_1 - x_2 - l\end{aligned}$$

Pour simplifier le système on fait un changement de variable :  $z = x_2 + l$ , puis on renomme  $z$  en  $x_2$ . On obtient alors le système suivant :

$$\begin{aligned}\ddot{x}_1 &= k_1 u \\ \ddot{x}_2 &= k_2(x_1 - x_2) \\ y_1 &= \dot{x}_1 \\ y_2 &= x_1 - x_2\end{aligned}$$

## 16 Etude complète d'un pendule inversé sur un chariot

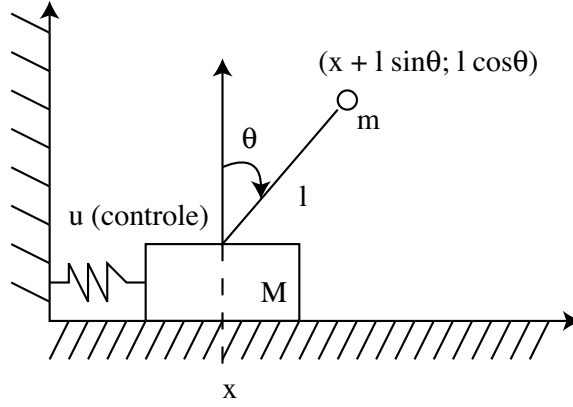


FIG. 4 – Modèle

### 16.1 Le modèle

#### 16.1.1 Les énergies

L'énergie cinétique du chariot :

$$\mathcal{E}_c^{chariot} = 1/2 M \dot{x}^2.$$

L'énergie potentielle du chariot :

$$\mathcal{E}_p^{chariot} = ux.$$

L'énergie cinétique du pendule :

$$\begin{aligned} \mathcal{E}_c^{pendule} &= 1/2 m \left( \left( \frac{d}{dt}(x + l \sin \theta) \right)^2 + \left( \frac{d}{dt}(l \cos \theta) \right)^2 \right), \\ &= 1/2 m (\dot{x}^2 + l^2 \dot{\theta}^2 + 2\dot{x}\dot{\theta}l \cos \theta). \end{aligned}$$

L'énergie potentielle du pendule :

$$\mathcal{E}_p^{pendule} = mgl \cos \theta$$

#### 16.1.2 Principe de la moindre action

TODO

On obtient le système suivant :

$$\begin{aligned} (M + m)\ddot{x} + ml \frac{d}{dt}(\dot{\theta} \cos \theta) &= u \\ l\ddot{\theta} + \frac{d}{dt}(\dot{x} \cos \theta) + \dot{x}\dot{\theta} \sin \theta &= g \sin \theta \end{aligned}$$

Soit :

$$\begin{aligned} (M + m)\ddot{x} + ml (\ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta) &= u \\ l\ddot{\theta} + \ddot{x} \cos \theta &= g \sin \theta \end{aligned}$$

#### 16.1.3 Linéarisation

En supposant que  $\theta$  est petit on a :

$$\begin{aligned} \ddot{x} + l_2 \ddot{\theta} &= f \\ ml^2 \ddot{\theta} + ml \ddot{x} \cos \theta &= mgl \sin \theta \end{aligned}$$

Avec  $l_1 = \frac{Ml}{M+m}$ ,  $l_2 = \frac{ml}{M+m}$ ,  $f = \frac{u}{M+m}$