

Department Électronique
2et

ecole nationale Polytechnique

these de fin d'études

CONTROLABILITE SUR
LES
SYSTEMES NON LINEAIRES



Proposé

Par

Mr GAUTHIER

Etudié

Par

Nessah
a.madjid

Promotion de Janvier 831



TABLE DES MATIERES

Avant propos:

Chapitre premier : complète controlabilité des systèmes non linéaires

a - Rappel

- notion de système
- notion d'état
- notion de variables d'état
- définition des systèmes non linéaires

b - Complète controlabilité des systèmes non linéaires

- définition
- controle de l'attitude d'un satellite
- limite des techniques de linéarisation
- théoreme de Bonnard.

Chapitre 2 Complète controlabilité sur les groupes linéaires

- Introduction
- définition d'un groupe linéaire
- complète controlabilité sur les groupes linéaires
 - * techniques d'agrandissement
 - * théorème de KUPKA - Imdjevic

Chapitre 3 Complète controlabilité sur les groupes

- Conséquences du théorème de Bonnard
- Définition d'une représentation
- produit semi-direct
- thérème de Kupka
- théorème de Gauthier

Chapitre 4 Illustration de la théorie de la complète controlabilité des systèmes

- exemple : circuit électrique
- complète controlabilité du circuit électrique sur le groupe $SO(n, R)$

Chapitre 5 Notions sur l'observabilité des systèmes non linéaires

- Introduction
- Observabilité

Définitions : 1, 2, 3

- * système observable
- * système localement observable
- * système faiblement observable

CONCLUSION

I N T R O D U C T I O N

=====

INTRODUCTION.

Les systèmes non linéaires restent mal connus et mal développés. Cette situation de fait quoique explicable, constitue une lacune tant du point de vue étude théorique que pratique.

L'objectif fondamental de notre étude sur la contrôlabilité des systèmes non linéaires n'est pas d'acquérir seulement une somme de connaissances; définitions et résultats; mais surtout d'avoir une approche saine et une meilleure connaissance des systèmes non linéaires.

Ce qui nous a paru essentiel; c'est la façon d'éclairer les connaissances exposées; c'est pourquoi les théories ont été mises en ordre dégagent explicitement les bases du contrôle géométrique.

Nous espérons que ceux qui liront cette thèse, en retireront le bénéfice d'une conception globale sur la contrôlabilité des systèmes non linéaires.

Nous exprimons nos remerciements à Monsieur GAUTHIER qui nous a aidé de ses conseils et de ses connaissances.

N. MADJID.

CHAPITRE I

COMPLETE CONTROLABILITE DES SYSTEMES NON LINEAIRES



Rappel:

Rappel:

a) notion de système.

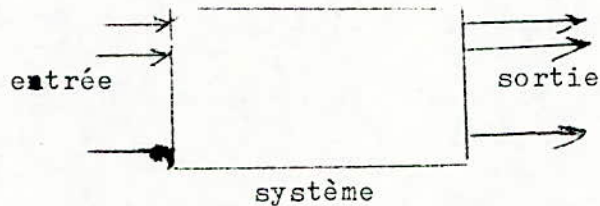
La formalisation de la notion de modèle conduit, naturellement à la notion de système.

Un système est un être abstrait, orienté.

- recevant des excitations du milieu extérieur
- mémorisant de l'information
- emmagasinant de l'énergie

et destituant l'ensemble Information-Energie sous une forme déterminée.

Appelons "entrée" et "sorties" les signaux reçus et restitués on obtient alors le schéma suivant



soient :

- U L'ensemble des valeurs des signaux d'entrée
- Y L'ensemble des valeurs des signaux de sortie
- T Un ensemble représentant le temps

Une façon de procéder consiste à considérer l'ensemble des couples entrée-sortie caractérisant le système c'est-à-dire l'ensemble des couples $U(t_0, t) ; y(t_0, t)$ tel qu'il soit possible d'obtenir la fonction de sortie $y(t_0, t)$ lorsqu'on applique l'entrée $u(t_0, t)$ symboliquement ceci revient à écrire que le système est caractérisé par une relation S liant les fonctions $u(t_0, t)$ et $y(t_0, t)$, telle que :

$$S \left[u(t_0, t) , y(t_0, t) \right] = 0$$

.../...

Cette façon de procéder présente un gros inconvénient. Elle ne permet pas d'affirmer que l'application de la fonction $u(t_0, t)$ à l'entrée du système, provoquera l'apparition du signal $y(t_0, t)$ à sa sortie. Tout ce qu'il est possible d'affirmer c'est que $y(t_0, t)$ peut être une sortie.

b) Notion d'état.

L'état à l'instant t_0 d'un système représente l'ensemble des informations qu'il faut connaître à cet instant pour pouvoir déterminer son évolution dans le temps lorsqu'on se donne des fonctions d'entrée $u(t_0, t)$

Par évolution il faut entendre "états futurs" et "sorties futures". La seule connaissance de $u(t_0, t)$ ne permet pas de connaître $y(t_0, t)$ l'information supplémentaire nécessaire à sa détermination est par définition l'état du système à l'instant t .

Vu sous cet angle, l'état apparaît comme l'ensemble des informations résumant le passé du système et comme un paramètre associé à l'ensemble des couples entrées-sorties

$$\left\{ u(t_0, t) ; y(t_0, t) \right\}$$

c) Notion de variables d'état.

Les variables d'état sont des variables qui évoluent avec l'état du système et déterminent ainsi l'état du système à tout instant $t_i \geq t_0$
 $t_0 =$ étant l'instant initial pris comme référence.

Dans le cas d'un réseau électrique, le choix naturel est de prendre comme variables caractérisant les énergies.

- les différences de potentiel aux bornes des capacités
- les courants dans les selfs

car les selfs et les capacités emmagasinent de l'énergie. et caractérisent ainsi l'énergie du système

Definition des systèmes non linéaires.

Rappelons qu'on appelle Systèmes linéaires les systèmes physiques représentés par les équations différentielles linéaires.

$$\dot{X} = AX + BU$$

et que l'hypothèse de linéarité équivaut au principe de superposition qui peut s'énoncer :

a) Si $S_1(t)$ et $S_2(t)$ sont des réponses à deux entrées (qui ne sont pas nécessairement appliquées au même endroit au système) $e_1(t)$ et $e_2(t)$

La réponse à l'entrée $e_1(t) + e_2(t)$ sera $S_1(t) + S_2(t)$
c'est la propriété d'additivité

b) Dans le cas d'un système linéaire à une entrée $e(t)$ et une sortie $s(t)$
si la réponse du système à $e(t)$ est $s(t)$
la réponse à l'entrée $Ae(t)$ sera $As(t)$ A étant une constante

c'est le principe de proportionnalité des effets aux causes ou homogénéité.

Les systèmes non linéaires, par opposition aux systèmes linéaires sont des systèmes physiques qui ne sont pas régis par des équations linéaires. Autrement dit le principe de superposition ne s'applique pas.

$$\dot{X}_1 = f_1 (X_1 \dots X_n, u_1 \dots u_p)$$

$$\dot{X}_2 = f_2 (X_1 \dots X_n, u_1 \dots u_p)$$

$$\dot{X}_n = f_n (X_1 \dots X_n, u_1 \dots u_p)$$

avec $x_1 \dots x_n =$ variables d'état du système
 $u_1 \dots u_p =$ entrées du système

.../...

Soit en notation matricielle

$$X = \begin{bmatrix} X_1 \\ \vdots \\ X_n \end{bmatrix}$$

$$u = \begin{bmatrix} u_1 \\ \vdots \\ u_p \end{bmatrix}$$

$$f = \begin{bmatrix} f_1 \\ \vdots \\ f_n \end{bmatrix}$$

$$\dot{X} = F(X, U)$$

$$X \in \mathbb{R}^n$$

$$U \in \mathbb{R}^p$$

x

ou F est une application de

$$\mathbb{R}^n \times \mathbb{R}^p \longrightarrow \mathbb{R}^n$$

(...)

...

INTRODUCTION.

Un système est décrit par l'équation différentielles

$$\frac{dx}{dt} = f(x,u) \quad (1)$$

$X \in \mathbb{R}^n$
 $U \in \mathbb{R}^p$

où la fonction de commande est définie par l'application qui associe à t la fonction u(t)

$$t: \longrightarrow u(t)$$

Commande optimale:

Dans la commande optimale, nous cherchons une fonction que nous désignerons et définirons comme la fonction de commande et qui nous permettra d'atteindre l'objectif désiré au sujet à la minimisation ou à la maximisation.

par exemple :

- minimisation de l'erreur dans la position d'un objet
- minimisation du coût pour l'achèvement d'une entreprise
- maximiser un bénéfice.

L'économie peut porter sur des critères divers

par exemple

- l'énergie
- le coût
- le temps
- etc...

Controlabilité des systèmes.

Définition.

on dit que le système

$$\frac{dx}{dt} = f(x,u) \quad \begin{array}{l} x \in \mathbb{R}^n \\ u \in \mathbb{R}^p \end{array}$$

est complètement controlable

si quelque soit la condition initiale $x_i = x_0$

et quelque soit l'état final désiré x_f

il existe une application qui associe à t la fonction $u(t)$

$$t \xrightarrow{\hspace{10em}} U(t)$$

telle que l'unique solution correspondante de (1) de condition initiale $x_i = x_0$; prenne la valeur x_f à l'instant T

Notre problème est le suivant :

- peut-on en agissant sur les entrées passer d'un état-arbitraire $x_i(t_0)$ à un autre état arbitraire $x_f(t_f)$
à la fin de ce chapitre on va énoncer et démontrer le résultat de Bonnard sur la controlabilité des systèmes non linéaires, ce résultat présente les avantages suivants :

- c'est qu'il permet d'obtenir sur le problème précis du contrôle de l'attitude d'un satellite une solution qu'il n'est pas possible d'obtenir par linéarisation.
- il généralise d'une façon simple et naturelle plusieurs résultats qui se trouvaient dans la littérature.
- sa démonstration illustre très bien ce que sont les techniques de base du contrôle "géométrique".

Controlé de l'attitude d'un satellite:

L'attitude d'un satellite est la position qu'il occupe par rapport à un repère fixe passant par son centre de gravité .

Si on choisit un repère orthonormé

Si le repère lié au satellite est lui aussi orthonormé on passe de l'un à l'autre par une matrice orthogonale notée $R(t)$

.../...

Si nous supposons de plus que le repère lié au satellite est un repère principal d'inertie.

Les principes fondamentaux de la mécanique du solide nous conduisent aux équations suivantes

$$(C) \quad \frac{dR}{dt} = S(\omega) R(t)$$

$$(D) \quad \frac{d}{dt} \begin{pmatrix} w_1 \\ w_2 \\ w_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a_1 w_2 w_3 + F_1 \\ a_2 w_1 w_3 + F_2 \\ a_3 w_1 w_2 + F_3 \end{pmatrix} \quad S(w) = \begin{pmatrix} 0 & w_3 & -w_2 \\ -w_3 & 0 & w_1 \\ w_2 & -w_1 & 0 \end{pmatrix}$$

le système (D) est obtenu en appliquant le théorème du moment cinétique

$$\frac{d\vec{W}}{dt} = M_G^t \vec{f}$$

qui exprime que la dérivée par rapport au temps du moment cinétique par rapport à un point fixe d'un solide en mouvement est égale à chaque instant au moment par rapport à ce point fixe de la résultante des forces qui agissent sur le solide.

MOMENT DYNAMIQUE.

Le point G étant fixe

pour calculer le moment dynamique, nous allons considérer le repère R, d'origine G lié au solide; dont les axes coïncident avec les axes principaux d'inertie.

désignons par (u_1, j_1, k_1) les vecteurs de base de R_1 , soit R le référentiel par rapport auquel on définit le mouvement du solide puisque le repère R, est lié au solide. Sa vitesse d'entraînement ($w = \omega$) coïncide avec la vitesse instantanée de rotation ω du solide.

désignons par (p, q, r) les composantes de ω dans R, nous aurons

$$\vec{w} = p \vec{i}_1 + q \vec{j}_1 + r \vec{k}_1$$

Par ailleurs dans R, le tenseur d'inertie a pour composantes les trois moments d'inerties principaux A, B, C du solide d'où l'expression du moment cinétique

$$\vec{O} = A p \vec{i}_1 + B q \vec{j}_1 + C r \vec{k}_1$$

.../...

Puisque les trois moments d'inerties principaux sont constants dans le repère lié au solide on obtient ainsi les composantes du moment dynamique dans le repère mobile k_1 .

Nous aurons
$$\frac{d\vec{\sigma}}{dt} = M_g^t (F)$$

$$\begin{aligned} \dot{A}_p + (c - B) q_r &= L \\ \dot{B}_q + (A - C) r_p &= M \\ \dot{C}_r + (B - A) p_q &= N \end{aligned}$$

d'où

$$\begin{aligned} \dot{A}_p &= (B-C)q_r + L = BC \left(\frac{B-C}{BC} \right) q_r + L \\ \dot{B}_q &= (C-A) r_p + M = AC \left(\frac{C-A}{AC} \right) r_p + M \\ \dot{C}_r &= (A-B) p_q + N = AB \left(\frac{A-B}{AB} \right) p_q + N \end{aligned}$$

Notations:

Désignons :

- les composantes du moment cinétique par :

$$W = \begin{matrix} A_p \\ B_q \\ C_r \end{matrix} = \begin{matrix} w_1 \\ w_2 \\ w_3 \end{matrix}$$

- Le moment des forces extérieures

$$M_g^t = \begin{matrix} L \\ M \\ N \end{matrix} = \begin{matrix} F_1 \\ F_2 \\ F_3 \end{matrix}$$

Le rapport des moments d'inertie :

$$\begin{aligned} a_1 &= \frac{B-C}{BC} \\ a_2 &= \frac{C-A}{AC} \\ a_3 &= \frac{A-B}{AB} \end{aligned}$$

.../...

En remplaçant dans (k) on obtient le système d'équation (D), l'équation D est une équation dynamique, elle décrit le mouvement du vecteur instantané de rotation (dans le repère lié au satellite)
 le mouvement du satellite est lié à (w1, w2 , w3) par (C)

$$F \begin{pmatrix} F1 \\ F2 \\ F3 \end{pmatrix} = \text{représente le moment des forces extérieures appliquées au satellite (dans le repère lié au satellite)}$$

Si de plus les fusées sont couplées, il est raisonnable de modeliser un tel dispositif par les équations :

$$F = U \begin{pmatrix} b1 \\ b2 \\ b3 \end{pmatrix} \quad U \in \{ -1, 0, 1 \}$$

Les valeurs de U montrent que la fusée a deux régimes de marches possibles:

- l'action
- le repos

On pourrait très bien considérer que toutes les valeurs de l'intervalle $\{-1, 0, +2\}$ sont possibles. Il existe des dispositifs qui permettent de moduler la poussée, par contre le fait de supposer U borné, donc la poussée bornée est tout à fait réaliste.

Si nous disposons de p dispositifs de ce type, nous aurons le système suivants :

$$(D) \quad \frac{d}{dt} \begin{pmatrix} w1 \\ w2 \\ w3 \end{pmatrix} = \begin{matrix} a1 & w2 & w3 \\ a2 & w1 & w3 \\ a3 & w1 & w3 \end{matrix} + \sum_{i=1}^p u_i \begin{pmatrix} b^{i1} \\ b^{i2} \\ b^{i3} \end{pmatrix} u_i \in \{-1, 0, +1\}$$

$$(C) \quad \frac{dR}{dt} = S(w) R(t)$$

Les méthodes qui vont suivre seront appliquées uniquement à la contrôlabilité du système (D) c'est à dire aux équations dynamiques, mais elles peuvent être appliquées avec le même succès aux équations complètes (c)+(D).

Un satellite est un objet beaucoup plus complexe que le modèle qu'en est donné par les équations du mouvement de rotation d'un solide autour de son centre de gravité.

Un satellite n'est pas rigide, il évolue dans un milieu stochastique. D'autres techniques de stabilisation comme les roues de réaction conduisent à des équations beaucoup plus compliquées.

.../...

Les limites de techniques de linéarisation.

Pour montrer en utilisant les techniques de linéarisation que le système

$$(D) \quad \frac{d}{dt} \begin{pmatrix} w_1 \\ w_2 \\ w_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a_1 & w_2 & w_3 \\ a_2 & w_1 & w_3 \\ a_3 & w_1 & w_2 \end{pmatrix} + U \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{pmatrix} \quad U \in \{-1, 0, +1\}$$

est complètement contrôlable. La seule méthode qu'il faut envisager est la suivante :

Recouvrir l'espace d'un certain nombre d'ouverts à l'intérieur desquels le système est complètement contrôlable, puis recoller le tout.

Le seul résultat dont nous disposons est le théorème de Lee Markus.

Rappel:

On appelle recouvrement ouvert d'un espace topologique E une famille R d'ouverts de E

Telle que tout élément x de E appartienne au moins à un élément de R.

Théorème de Lee MARKUS.

Soit le système $\frac{dx}{dt} = f(x, u)$ $\begin{matrix} x \in \mathbb{R}^n \\ u \in \mathbb{R}^p \end{matrix}$

tel que $f(0, 0) = 0$

notons $A = \frac{df}{dx}(0, 0)$ $B = \frac{df}{du}(0, 0)$

Alors si le système linéaire

$$\frac{dx}{dt} = Ax + Bu$$

est complètement contrôlable, il existe un voisinage de l'origine sur lequel le système non linéaire est contrôlable, pour appliquer un tel résultat au système (D) au voisinage de $(w_1 \ w_2 \ w_3)$

il faut qu'il existe une valeur u^0 de u tel que

$$a_1 w^0_2 \ w^0_3 = -u^0 \ b_1$$

$$a_2 w^0_1 \ w^0_3 = -u^0 \ b_2$$

$$a_3 w^0_1 \ w^0_2 = -u^0 \ b_3$$

Ce qui n'est possible que pour certaines valeurs de u, c'est possible en particulier pour le cas

$$\begin{matrix} w^0_1 = 0 \\ w^0_2 = 0 \\ w^0_3 = 0 \end{matrix} \quad u^0 = 0 \quad \dots/\dots$$

Mais dans ce cas la matrice jacobienne

$$\frac{df}{dw}(0, 0)$$

qui est la dérivée partielle de

$$w_1 \quad w_2 \quad w_3 \longrightarrow \begin{pmatrix} a_1 w_2 w_3 \\ a_2 w_1 w_3 \\ a_3 w_1 w_2 \end{pmatrix}$$

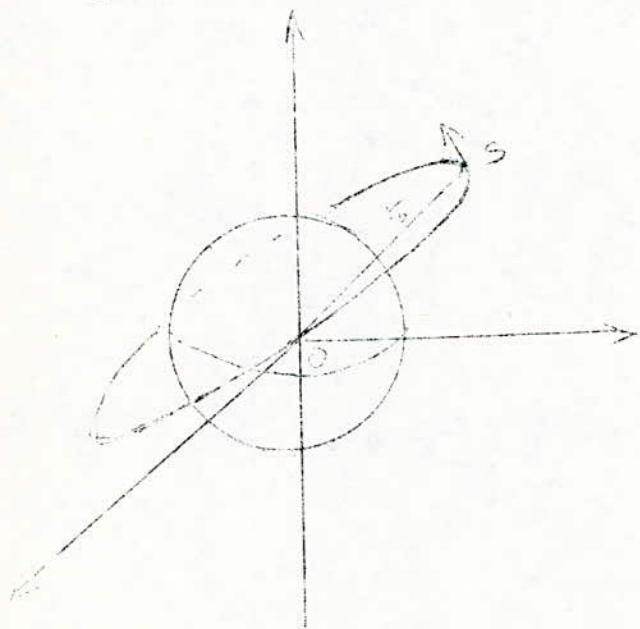
est égale à

$$\begin{pmatrix} 0 & a_1 w_3 & a_1 w_2 \\ a_2 w_3 & 0 & a_2 w_1 \\ a_3 w_2 & a_3 w_1 & 0 \end{pmatrix}$$

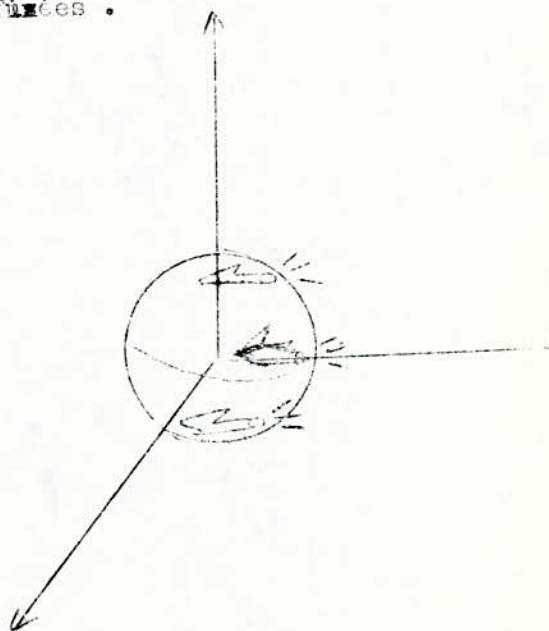
qui est nulle à l'origine.

Le théorème de permet pas de montrer que le système (D) est localement contrôlable à l'origine.

Dans un satellite artificiel destiné à l'étude de la haute atmosphère un dispositif de retroréflecteurs fixé au satellite et dont la fonction est la propulsion du satellite à une certaine vitesse. Les moments des forces extérieures sont créés par ces retroréflecteurs.



O X Y Z trièdre de référence.



G X1 Y1 Z1 trièdre lié au satellite

Theoreme de Bonnard :

Sur les controlabilite des systemes:

Quelques definitions:

$$\text{Soit } X : \mathbb{R}^n \longrightarrow \mathbb{R}^n$$

Une application de classe C^∞ ou indefiniment differentiables de \mathbb{R}^n dans lui même à cette application on peut associer l'equation differentielle .

$$\frac{dx}{dt} = X(x)$$

$X(x)$ = represente un vecteur vitesse

pour rappele qu'un application de \mathbb{R}^n dans \mathbb{R}^n peut etre considerée comme une equation differentielle . On l'appellera "Champ de vecteur"

Definition :

On appelle champ de vecteur une application differentiable de \mathbb{R}^n dans lui même .

le crochet de lie de deux champs de vecteurs .

$$X : \mathbb{R}^n \longrightarrow \mathbb{R}^n$$

$$Y : \mathbb{R}^n \longrightarrow \mathbb{R}^n$$

est un nouveau champ de vecteur note $[X, Y]$

$$\cancel{(X, Y)} \longrightarrow [X, Y](x)$$

defini par la relation :

$$[X, Y](x) = DX \begin{vmatrix} Y_x(x) \\ \vdots \end{vmatrix} - DY \begin{vmatrix} X_x(x) \\ \vdots \end{vmatrix}$$

Où : DX_x et DY_x designent les matrices jacobienes de X et Y

au Point x

Ex: On considere dans \mathbb{R}^3

$$X(x_1, x_2, x_3) = \begin{pmatrix} x_1 \\ x_1 x_2 \\ x_1 x_2 x_3 \end{pmatrix}$$

$$Y(x_1, x_2, x_3) = \begin{pmatrix} 1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix}$$

le crochet de lie de X, Y est égale à:

$$X, Y(x_1, x_2, x_3) = \begin{pmatrix} I & 0 & 0 \\ X_2 & X_1 & 0 \\ X_2 X_3 & X_1 X_3 & X_1 X_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ X_2 \\ X_3 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & I & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_1 \\ X_1 X_2 \\ X_1 X_2 X_3 \end{pmatrix}$$

Propriétés du Crochet et de Lie /

Le crochet de deux champs de vecteurs est un nouveau champ de vecteurs.

- L'opération crochet est définie sur l'ensemble des champs de vecteurs de \mathbb{R}^n une loi de composition interne.

- L'espace vectoriel des champs de vecteurs plus la loi de crochet constituent l'Algebre de Lie.

- La loi crochet n'est pas associative.

- Le crochet de Lie vérifie l'identité de Jacobi.

$$\left[[X, Y], Z \right] + \left[[X, Z], Y \right] + \left[[Y, Z], X \right] = 0$$

et l'identité suivante: $[X, Y] = -[Y, X]$

Partant d'une famille de champs de vecteurs:

$$L = \left\{ X^i, i = 1, \dots, p \right\}$$

On s'intéresse à tous les crochets qu'on peut fabriquer à partir de cette dernière, en faisant d'éventuelles combinaisons linéaires.

On désigne par : $L(L)$

l'Algebre de Lie engendrée par la famille L

Définition :

Le rang au point x d'une famille L de champs de vecteurs est la dimension de l'espace vectoriel engendré par les valeurs en x des éléments de l'Algebre de Lie engendrée par L.

$$\text{rang } L(L) (x) = \dim \left\{ L(x; X, L(L)) \right\}$$

Soit X un champ de \mathbb{R}^n

un point x de \mathbb{R}^n est dit poisson stable pour X .

Si pour tout voisinage $U(x)$ de x et tout réel $T > 0$

il existe : $t_+ \geq T$ $t_- \leq T$

Tels que : $\exp(t+x) \in U(x)$ $\exp(t-X) \in U(x)$

l'ensemble des voisinages d'un point x s'appelle filtre des voisinages de x et sera noté $V(x)$

les voisinages d'un point x possèdent les propriétés suivantes:

- 1°)- Tout voisinage de x contient x .
- 2°)- Tout ensemble contenant un voisinage de x appartient à $V(x)$
- 3°)- Toute intersection finie de voisinages de x appartient à $V(x)$
- 4°)- Si $V \in V(x)$ il existe $W \in V(x)$ tel que pour tout $Y \in W$ $V \in V(y)$

Si l'on considère le champ de vecteur linéaire.

$$X \longrightarrow X(x) = ax$$

la solution du système .

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = Ax. \\ X'(0) = x_0. \end{cases}$$

est donnée par .

$$X_0 e^{tA} = x_0 \exp A = X_0 \exp(tx)$$

par extension de notation :

On note $X \exp(tx)$

la valeur à l'instant t de l'unique solution du problème de

Cauchy:

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = X(x) \\ x(0) = x_0 \end{cases}$$

Teoreme de Bonnard :

On considere sur R^n le systeme .

$$(1) \quad \frac{dx}{dt} = X(x) + \sum_{i=1}^p u_i Y^i(x) \quad u_i \in \{-1; 0; 1\}$$

On suppose que les points-poisson stables du champ X . sont partout denses.

Une condition necessaire et suffisante dans le cas analytique pour que

(1) soit completement controlable est que le rang

$$R \left(L \left\{ X; Y^i \quad i=1 \dots \dots \dots P \right\} \right) (x)$$

l'Algebre de lie engendree par les champs X et Y^i , $i = 1 \dots \dots P$ soit
egale à n en tout point x de R^n .

Soit un sous ensemble $F \subset E$.

On dit que F est dense sur E si :

$$\forall x \in E \quad \forall V(x) \quad V(x) \cap F \neq \emptyset$$

Application du theoreme :

de Bonnard au systeme :

soit le systeme :

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} W1 \\ W2 \\ W3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a1 W2 W3 \\ a2 W1 W3 \\ a3 W1 W2 \end{pmatrix} + U \begin{pmatrix} b1 \\ b2 \\ b3 \end{pmatrix} \quad U \in \{-1; 0; +1\}$$

est de la même forme que (1) avec:

$$X(W1, W2, W3) = \begin{pmatrix} a1 W2 W3 \\ a2 W1 W3 \\ a3 W1 W2 \end{pmatrix} \quad Y(w1, w2, w3) = \begin{pmatrix} b1 \\ b2 \\ b3 \end{pmatrix}$$

Les points poisson stables de X sont partout **daness**

En effet :

l'equation d'Euler :

$$\frac{dM}{dt} = [M; \mathcal{L}] + N$$

possède deux interrabes premieres quadratiques .

$$2E = \frac{M_1^2}{I_1} + \frac{M_2^2}{I_2} + \frac{M_3^2}{I_3} \quad \text{et} \quad M^2 = M_1^2 + M_2^2 + M_3^2$$

E est invariant en vertu de la loi de conservation de l'Energie M^2 également en vertu de la loi de conservation du moment M

Puisque $M^2 = M^2 = M^2$

Donc : M est situe sur l'intersection d'un ellipsoide avec une sphere etudions l'allure des courbes d'intersection ; pour cela fixons l'ellipsoide E_0 et faisons varier le rayon M de la sphere fig (4)

Supposons pour fixer les idées que $I_1 > I_2 > I_3$.
 les demi axes de l'ellipsoïde seront :

$$\sqrt{2EI_1} > \sqrt{2EI_2} > \sqrt{2EI_3}$$

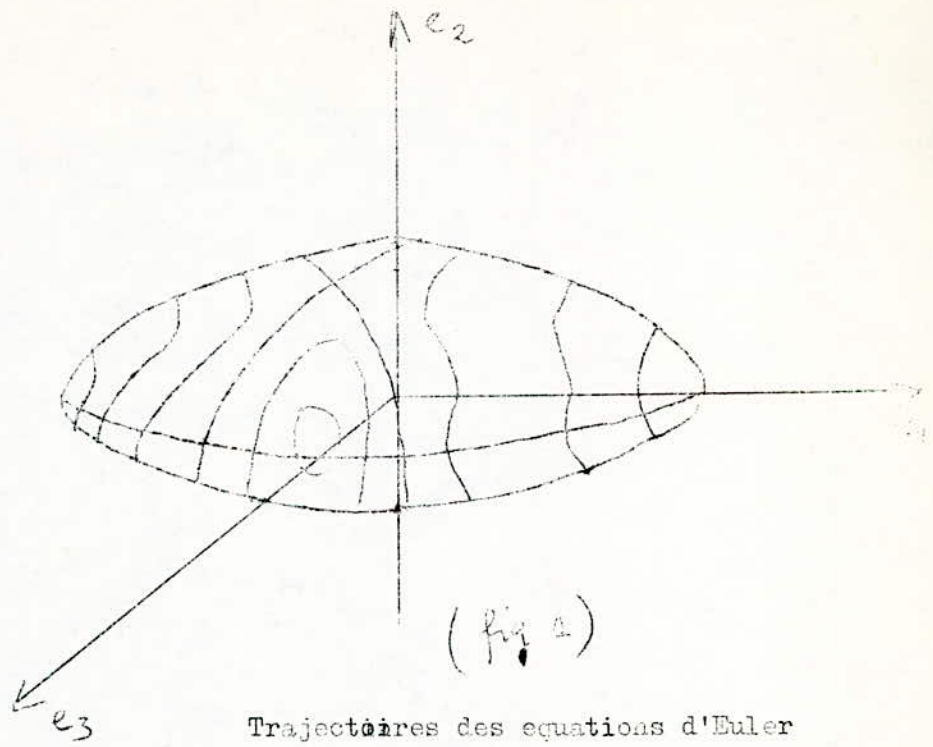
- Si le rayon M de la sphère est inférieur au demi petit axe ou supérieur au demi grand axe ($M < \sqrt{2EI_3}$ ou $M > \sqrt{2EI_1}$) alors l'intersection est vide et aucun mouvement ne correspond à ces valeurs de E et M
- Si le rayon de la sphère est égal au demi petit axe $M = \sqrt{2EI_3}$ alors l'intersection est composée de deux points .
- Lorsque le rayon augmente $\sqrt{2EI_3} < M < \sqrt{2EI_2}$ on obtient deux courbes autour des extrémités du demi petit axe.
- Si le rayon de la sphère est égal au demi grand axe $M = \sqrt{2EI_1}$ on obtient les deux extrémités du demi grand axe.
- Si le rayon est le ~~cremant~~ inférieur on obtient deux courbes fermées au voisinage de ces extrémités .
- Si $M = \sqrt{2EI_2}$. Alors l'intersection est constituée de deux cercles.

Chacun des ~~six~~ extrémités des demi axes de l'ellipsoïde est une trajectoire des équations d'Euler : Une position stationnaire du vecteur M . Il lui correspond une valeur constante du vecteur vitesse angulaire qui a même support et même sens que l'un des axes d'inertie et de plus Ω et M restent tout le temps colinéaires. Donc le vecteur vitesse angulaire reste colinéaire à M : le solide tourne à une vitesse angulaire constante autour d'un axe d'inertie fixe par rapport à l'espace .

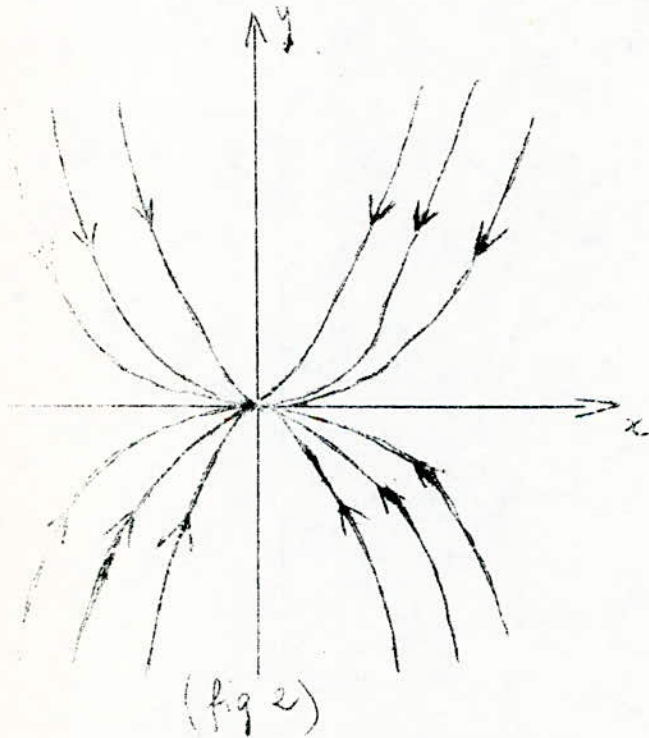
Étudions maintenant la stabilité des solutions stationnaires de . L'équation d'Euler (au sens de Liapounov)

Théorème : les solutions stationnaires $\vec{M}_1 = m_1 \vec{e}_1$ et $\vec{M}_3 = m_3 \vec{e}_3$ de l'équation d'Euler correspondant au grand et au petit axe d'inertie sont stables; la solution correspondant à l'axe moyen $\vec{M}_2 = m_2 \vec{e}_2$ est instable.

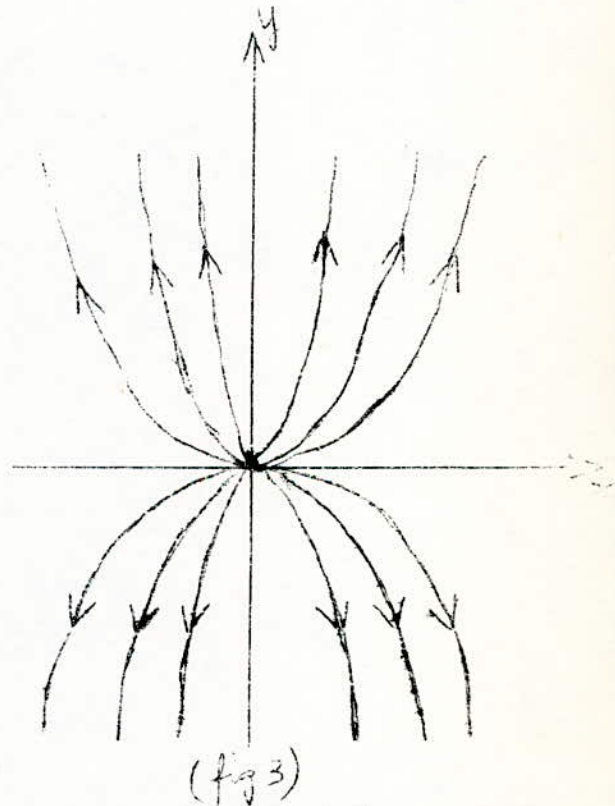
En effet , la trajectoire sera une courbe fermée si la condition initiale s'écarte faiblement de $m_1 \vec{e}_1$ ou $m_3 \vec{e}_3$ et ne l'est pas si elle s'écarte faiblement de $m_2 \vec{e}_2$.



Trajectoires des equations d'Euler
sur une surface de niveau d'Energie



le point singulier (oo) est
un point stable.



le point singulier (oo) est
un noeud instable.

Nous pouvons appliquer le theoreme .
 il suffit de calculer les crochets :

$$X, Y = \begin{pmatrix} 0 & a_1 W_3 & a_1 W_2 \\ a_2 W_3 & 0 & a_2 W_1 \\ a_3 W_2 & a_3 W_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a_1 (W_3 b_2 + W_2 b_3) \\ a_2 (W_3 b_1 + W_1 b_3) \\ a_3 (W_2 b_1 + W_1 b_2) \end{pmatrix}$$

$$X, Y = \begin{pmatrix} 0 & a_1 b_3 & a_1 b_2 \\ a_2 b_3 & 0 & a_2 b_1 \\ a_3 b_2 & a_3 b_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{pmatrix} = 2 \begin{pmatrix} a_1 b_2 b_3 \\ a_2 b_1 b_3 \\ a_3 b_1 b_2 \end{pmatrix}$$

$$[X; Y] ; [X, Y] ; Y = \begin{pmatrix} 0 & a_1 b_3 & a_1 b_2 \\ a_3 b_3 & 0 & a_2 b_1 \\ a_3 b_2 & a_3 b_1 & 0 \end{pmatrix} 2 \begin{pmatrix} a_1 b_2 b_3 \\ a_2 b_1 b_3 \\ a_3 b_1 b_2 \end{pmatrix}$$

$$= 2 \begin{pmatrix} a_1 b_3 a_2 b_1 b_3 + a_1 b_2^2 a_3 b_1 \\ a_2 b_3 a_1 b_2 b_3 + a_3 b_1 b_2 b_1 \\ a_3 b_2 a_1 b_2 b_3 + a_3 b_1 a_2 b_1 b_3 \end{pmatrix}$$

$$= 2 \begin{pmatrix} a_1 b_1 (a_2 b_3 + a_3 b_2) \\ a_2 b_2 (a_1 b_3 + a_3 b_1) \\ a_3 b_3 (a_1 b_2 + a_2 b_1) \end{pmatrix}$$

Les trois vecteurs Y $[X, Y] ; Y$, $[X, Y] ; [XY] ; Y$ sont constants leur rang est le même en tout point, et égale au rang du système de trois vecteurs .

$$= \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{pmatrix} 2 \begin{pmatrix} a_1 b_2 b_3 \\ a_2 b_1 b_3 \\ a_3 b_1 b_2 \end{pmatrix} 2 \begin{pmatrix} a_1 b_1 (a_2 b_3 + a_3 b_2) \\ a_2 b_2 (a_1 b_3 + a_3 b_1) \\ a_3 b_3 (a_1 b_2 + a_2 b_1) \end{pmatrix}$$

Prenons : $b_1 = 1$ $b_2 = \xi$ $b_3 = 0$

$$\begin{pmatrix} 1 \\ \xi \\ 0 \end{pmatrix} 2 \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ a_3 \xi \end{pmatrix} 2 \begin{pmatrix} a_1 a_3 \xi^2 \\ a_2 a_3 \xi \\ 0 \end{pmatrix}$$

Supposons qu'aucun des a_i ne soit nul pour ξ différent de 0 ou de $\sqrt{\frac{a_1}{a_2}}$. Le rang est égal à trois .

Le Cas $\xi = 0$ s'interprète comme un dispositif capable de créer un couple dont le moment est porté par le premier vecteur de base du repère lié au satellite. Le système n'est manifestement pas complètement contrôlable puisque toute rotation autour de cet axe ne pourra qu'être ralentie ou accélérée, mais l'axe de rotation sera nécessairement conservé .

Si l'ellipsoïde d'inertie du satellite présente un axe de symétrie un des a_i est alors nul . Supposons que ce soit a_2 ce qui ne diminue pas la généralité car on peut permuter les indices $b_1 b_2 b_3$. Il suffit alors que ξ ne soit pas nul .

Si tous les a_i sont nuls, cas d'un ellipsoïde d'inertie sphérique il faut que P soit égal à trois .

Démonstration du théorème
de Bonnard

La démonstration du théorème de Bonnard sur la contrôlabilité des systèmes
non linéaires repose sur deux éléments essentiels:

- le rang
- l'élargissement.

a) le rang

théorème (Sussmann-Infantev)

les états accessibles du système

$$\frac{dx}{dt} = \sum_{i=1}^p u_i Y^i(x)$$

$$\begin{aligned} x &\in \mathbb{R}^n \\ u_i &\in \{0, 1\} \\ \sum_{i=1}^p u_i &= 1 \end{aligned}$$

issus du point x_0 , sont contenus dans l'adhérence de leur propre intérieur
(ce qui exprime que l'intérieur est non vide) si et seulement si dans le
cas analytique le rang.

$$\pi \left(\mathcal{L} \left(\{ Y^i \}_{i=1, \dots, p} \right) \right) (x_0)$$

de l'algèbre de Lie engendrée par les Y^i et P est égal à n en x_0 .

..../..

Sous variété de \mathbb{R}^n

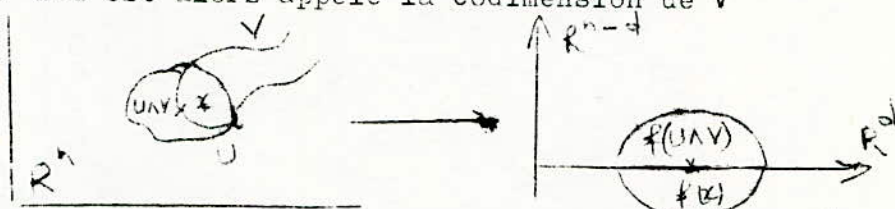
pour $d < n$ l'inclusion canonique $\mathbb{R}^d \subset \mathbb{R}^n$ sera $(x_1, \dots, x_n) \mapsto (x, nd, 00)$
 on écrira alors aussi $\mathbb{R}^n = \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^{n-d}$

Définition-

Soit V une partie de \mathbb{R}^n , on dit que V est une sous variété de \mathbb{R}^n de dimension d de classe C^1 si pour tout x de V ; il existe un ouvert U de \mathbb{R}^n , contenant x . Un difféomorphisme f de classe C^1 de U sur son image $f(U)$ ouvert de \mathbb{R}^n , tel que

$$f(U \cap V) = f(U) \times \mathbb{R}^{n-d}$$

l'entier $n-d$ est alors appelé la codimension de V

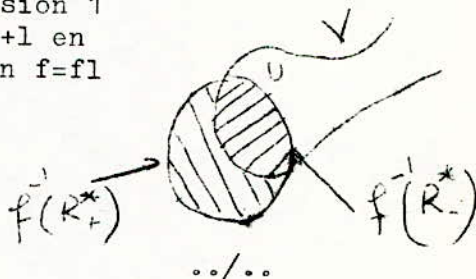


Un difféomorphisme f de la variété v sur la variété v' est:

- une application bijective f de v sur v'
- une application différentiable ainsi que l'application réciproque

Une hypersurface (de classe C^p) de \mathbb{R}^{d+1} est une sous variété (de classe C^p) de dimension d de \mathbb{R}^{d+1} donc de codimension 1

une hypersurface partage localement \mathbb{R}^{d+1} en deux régions à savoir, pour une fonction $f=f_1$ vérifiant $f^{-1}(R_+) = V$ et $f^{-1}(R_-) = V'$



-DEMONSTRATION-

Soit S une hypersurface (sous variété) contenue dans R^n soient X et Y deux champs de vecteurs tangents à S . Alors le crochet de Lie de ces deux champs de vecteurs (X, Y) est aussi tangent à S .

Soit Y_i , un champ au point x_0 ,

ce champ existe car sinon

-tous les champs seraient tangents à la dimension 0, constitué par le point x_0 ,

-tous les crochets seraient tangents au point x_0 par suite le rang au point x_0 serait nul contrairement à l'hypothèse.

CONSTRUISONS LA SURFACE DE DIMENSION s

$$S' = \left\{ \exp t Y_i(x_0) \mid 0 \leq t < \epsilon \right\}$$

Il existe nécessairement un point de S' où un des Y_i n'est pas tangent à S' car sinon.

-tous les crochets seraient tangents à S'

-Et par suite le rang serait égal à s contrairement à l'hypothèse
(si $n > s$)

Soit Y_{i_2} tel que les vecteurs

$$Y_{i_1}(\exp x_1 Y_{i_1}(x_0)) \quad 0 \leq x_1 < \epsilon_1$$

$$Y_{i_2}(\exp x_2 Y_{i_2}(x_0))$$

c'est à dire que Y_{i_2} n'est pas tangent à S'

Construisons la surface de dimension 2

$$S_2 = \left\{ \exp(t_2 Y_2) \exp(t_1 Y_1) (x_0) \mid \begin{matrix} u_i(t_1, \theta_1) \\ u_i(t_2, \theta_2) \end{matrix} \right\}$$

Si n'est égal à 2 cette surface est un ouvert de R^h on arrête sinon on recommence.

Il existe nécessairement un point de S_2 où un des champs Y_i n'est pas tangent à S_2 car sinon.

- tous les crochets seraient tangents à S_2

On arrive par ce procédé à construire une hypersurface S_h de dimension n donc d'intérieur non vide.

reste à ce convaincre que S_h est bien contenue dans les états accessibles issus de x_0 ,

$$S' = \exp(t, Y_i) \text{ ns } u \text{ z } t, (0,$$

on voit que S' est parcourue quand on choisit le contrôle

$$u_j(t) = z_{i,j} \quad u(t, \theta,$$

$$u_i(t) = 1$$

Donc S' est constitué de points accessibles pour obtenir un point de S_2 on part d'un point de S' ($\exp t, Y_i$)

donc d'un point accessible et on choisit le contrôle

$$u_i(t) = 0 \quad i \neq j \quad t, (t_2, \theta_2$$

$$u_i(t) = 1$$

et ainsi de suite

tout repose sur le fait que les reels employés dans la construction de S' puis de S_2 etc sont strictement positifs

tout cette construction peut être réalisée avec des reels θ_i , --- On arbitrairement petits.

L'ouvert S^n peut donc être construit dans un voisinage arbitrairement petit d'un point x_0 , car par définition. Dans un espace topologique E on appelle voisinage d'un point x tout sous ensemble de E qui contient un ouvert contenant x soit x , un point accessible de x_0 . Sous l'action d'une certaine commande U L'image de S^n sous l'action de cette commande sera un ouvert d'états accessibles contenu dans un voisinage de x ;

La condition de rang est donc une condition suffisante pour que les états accessibles soient contenus dans l'adhérence de leur intérieur.

theoreme de Bonnard.

On considere sur Rh le systeme.

$$\frac{dx}{dt} = X(x) + \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i \quad \mu_i \in \{-1, 0, +1\} \quad (1)$$

on suppose que les points poisson stable du champ X sont partout denses. Une condition necessaire et suffisante pour que (1) soit completement controlable est que le rang.

$$r(L(X, Y_i \quad i=1 \dots p)) (x)$$

de l'algebre de lie engendre par les champs X, Y_i soit egal à n en tout point x de Rh.

Demonstration:

La necessite de la condition dans le cas analytique se deduit directement de sussmann-Imdjevic.

la condition est suffisante en effet.

la famille $S' = \{X + \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i, \mu_i \in (-1, 1)\}$

pour $x=0$ elle est equivalente à la famille.

$$S_2 = (X, Y_i \quad i=1 \dots p)$$

d'apres la proposition V5 cette famille est equivalente à:

$$S_3 = (X, \sum_{i=1}^p Y_i)$$

par hypothese la famille S_3 satisfait la condition de rang donc d'apres la proposition V6 elle est equivalente à la famille.

$$S_4 = (\pm X, \pm \sum_{i=1}^p Y_i)$$

On a vu que les etats accessibles du systeme S_4 etaient les memes que ces du systeme " symetrique "

$$\frac{dx}{dt} = \mu_0 X(x) + \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i(x) \quad \mu_i \in (-1, 1)$$

$$\sum_{i=1}^p \mu_i = 1$$

et que ce dernier est completement controlable d'apres le theoreme de lobry.

theoreme de lobry

le systeme $\frac{dx}{dt} = \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i \quad \mu_i \in (-1, 0, +1)$

est completement controlable si et seulement si dans le cas analytique le rang.

$$r(L(Y_i \quad i=1 \dots p)) (x)$$

de l'Algebre de lie engendree par les Y_i soit egal à n pour tout n de Rh.

Donc S satisfait la condition du rang elle est equivalente à une famille completement controlable.

d'apres (4)

on en deduit que S est completement controlable. nous allons donner toute une serie de theoremes; concernant la controlabilite des systemes et nous allons voir que le theoreme de Bonnard est une synthese de tous ces theoremes et presente en plus les avantages suivants.

- (1) c'est qu'il enonce une condition de controlabilite sur un espace non compact (R^n)
- (2) le systeme considere admet des controles bornés.

theoreme (lec markus)-
le systeme

$$\frac{dx}{dt} = ax + b \quad x \in \mathbb{R}^n$$

est complètement controlable sur \mathbb{R}^n si et seulement si

- a) le spectre de A est imaginaire pur
- b) le rang de $(b, ab, \dots, A^{n-1}b)$ est egal a n

theoreme (loby)

le systeme

$$\frac{dx}{dt} = \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i \quad \mu_i \in (-1; 0; +1)$$

est complètement controlable si et seulement si dans le cas analytique le rang

$r(L(Y_1, \dots, Y_p)) (x)$ est egal à n pour tout x de \mathbb{R}^n .

theoreme de (brunovsky-Lobry)

supposons que la condition du rang satisfaite pour le systeme:

$$\frac{dx}{dt} = \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i (x) \quad \mu_i \in (-1; 0; 1)$$

alors pour tout compact K de \mathbb{R}^n il existe une constante k telle que pour tout champ X satisfaisant l'inegalite

$$\|X(x)\| \leq k \quad \forall x \in \mathbb{R}^n$$

le systeme

$$\frac{dx}{dt} = X(x) + \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i (x) \quad \mu_i \in (-1; 0; 1)$$

est complètement controlable sur K.

Theoreme de lobry.

le systeme

$$\frac{dx}{dt} = \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i (x) \quad \sum_{i=1}^p \mu_i = 1, \mu_i \in (0, 1)$$

où tous les champs Y_i admettent des point poisson stables partout denses; est complètement controlable si le rang de l'Algebre de lie engendrée par les Y_i $i=1 \dots p$ est egal à n partout

theoreme. Brockett Indjevie-Qunn

le systeme

$$\frac{dx}{dt} = X(x) + \sum_{i=1}^p \mu_i Y_i (x) \quad x \in \mathbb{R}^n, \mu_i \in \mathbb{R}$$

où les solutions de X sont périodiques, est controlable. si le rang de l'Algebre de lie

$r(L(X, Y_1, \dots, Y_p)) (x)$ est egal à n en tout point.

CHAPITRE II

COMPLETE CONTROLLABILITE SUR
LES GROUPES LINEAIRES .

-o-o-o-o-

COMPLETE CONTROLABILITE SUR LES
GROUPES LINEAIRES

INTRODUCTION :

Soient

$M(n, \mathbb{C})$ = l'ensemble des matrices carrées $n \times n$ à coefficients complexes
 $M(n, \mathbb{R})$ = l'ensemble des matrices carrées $n \times n$ à coefficients réels

et soit le système décrit par l'équation différentielle

$$\begin{aligned} \dot{X} &= A X(t) & X &\in \mathbb{R}^n \\ X(0) &= x_0 & A &\in M(n, \mathbb{R}) \end{aligned} \quad (1)$$

la solution de ce système est:

$$X(t) = x_0 e^{At}$$

Soient

$GL(n, \mathbb{C})$ = le groupe des matrices linéaires de dimension n à coefficients complexes inversibles

$GL(n, \mathbb{R})$ = le groupe des matrices linéaires de dimension n à coefficients réels inversibles

et soit le système décrit par l'équation différentielle:

$$\begin{aligned} \dot{X} &= A X(t) & X &\in GL(n, \mathbb{R}) \\ X(0) &= X_0 & X &\in M(n, \mathbb{R}) \end{aligned} \quad (2)$$

la solution de ce système est:

$$X(t) = e^{At} X_0$$

le lien entre (1) et (2) est que si l'on choisit dans (2) la condition initiale $X_0 = I_n$ (matrice Identité de dimension n)

Alors:

$$x(t) = X(t) X_0$$

le groupe $GL(n, \mathbb{R})$ agit transitivement sur \mathbb{R}^n

c'est à dire

$$\begin{aligned} \forall x_0 \in \mathbb{R}^n & \\ \forall x_1 \in \mathbb{R}^n & \end{aligned} \quad \exists X(t) \in GL(n, \mathbb{R})$$

tel que $x_1(t) = X(t) x_0$

cette propriété est intéressante dans la mesure où si le système (1) est complètement contrôlable sur \mathbb{R}^n , alors il est complètement contrôlable sur $GL(n, \mathbb{R})$

Considerons maintenant le systeme

$$\dot{X}(t) = Ax(t) + b$$

$$X(0) = x_0$$

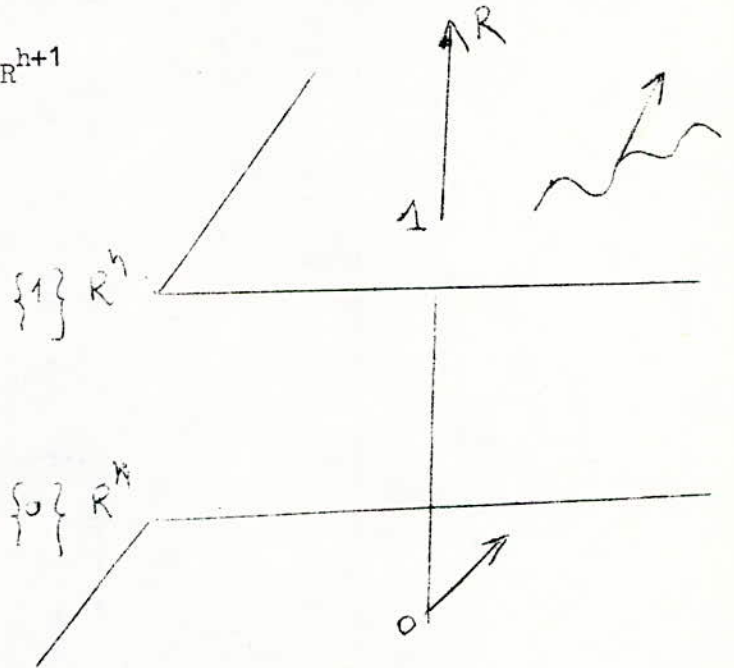
$$b \in \mathbb{R}^n$$

$$A \in M(n, \mathbb{R})$$

$$X \in \mathbb{R}^n$$

le champs de vecteurs $Ax(t)+b$ n'est plus lineaire mais affine il ya une translation en plus

identifions \mathbb{R}^n et le plan affine \mathbb{R}^{n+1}



une courbe tracée dans $\{1\} \mathbb{R}^n$ aura pour vecteur tangent sur un element de $\{0\} \mathbb{R}^n$

Donc un Champ de vecteurs sur $\{1\} \mathbb{R}^n$ Sur une application de $\{1\} \mathbb{R}^n$ dans $\{0\} \mathbb{R}^n$

on remarque alors:

$$\begin{pmatrix} 0 \\ Ax + b \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ b & A \end{pmatrix} \begin{pmatrix} I \\ x \end{pmatrix}$$

Ceci posé considerons.

$$\begin{aligned} \dot{X}(t) &= \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ b & A \end{pmatrix} X(t) & X \in GL(n+1, \mathbb{R}) \\ X(0) &= In+I \end{aligned}$$

qui admet la solution

$$X(t) = e^{t \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ b & A \end{pmatrix}} = \begin{pmatrix} I & 0 \\ \frac{e^{tA} - I}{A} b & e^{tA} \end{pmatrix}$$

en posant

$$\mathbb{A} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ b & A \end{bmatrix}$$

nous aurons :

$$A^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ Ab & A2 \end{bmatrix}$$

$$A^3 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ Ab & A^3 \end{bmatrix}$$

$$A^n = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ A^{n-1}b & A^n \end{bmatrix}$$

par suite

$$e^{At} = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{A^n t^n}{n!} = \begin{bmatrix} I & 0 \\ \frac{(AR)^{n-1}bt^n}{n!} & \frac{(At)^n}{n!} \end{bmatrix}$$

nous avons :

$$e^{At} = \frac{(At)^n}{n!} = I + At + \frac{(At)^2}{2!} + \dots + \frac{(At)^n}{n!}$$

$$e^{At} - I = At + \frac{(At)^2}{2!} + \dots + \frac{(At)^n}{n!}$$

$$\frac{c^{At-I}}{A} = t + \frac{At^2}{2!} + \frac{A^2t^3}{3!} + \dots + \frac{A^{n-1}t^n}{n!}$$

Par Suite

$$e^{At} = \begin{bmatrix} I & 0 \\ \frac{c^{At-I}}{A} - Ib & e^{At} \end{bmatrix}$$

d'ou la solution du systeme:

$$\begin{pmatrix} I \\ X \end{pmatrix} = X(=) \begin{pmatrix} I \\ X_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I \\ X_0 e^{At} + \frac{e^{tA} - I}{A} b \end{pmatrix}$$

cet artifice de calcul nous permettra d'eliminer la condition initiale l'etude des systeme pilotables affines dans R^n

$$X(t) = A_0 X(t) + b_0 + \sum_{i=1}^m u_i(t) (A_i x(t) + b_i) \quad (4)$$

montre qu'il peut y avoir interet à considerer des systemes

$$\dot{X}(t) = (X_0 + \sum_{i=1}^m u_i X_i) X(t)$$

$$X(t) = \begin{pmatrix} I & 0 \\ X & Y \end{pmatrix} \in GL(n+1, R)$$

$$Y \in GL(n, R) \\ b \in R^n$$

Les systeme affines plotables (4) contiennent:

- Les systeme lineaires $Ai = b_0 = 0$
- Les systeme dits bilinaires $bi = b_0 = 0$

Ces systeme sont typiquement des systeme plotés qui decrivent le comportement d'un reseau electrique lineaire comportant des resistances des capacites, des inductances, les sources de courant et de tension auquel on ajout des interrupteurs ideux commandés.

GROUPES LINEAIRES ET SYSTEMES PLOTABLES SUR UN GROUPE LINEAIRE

Definition:

On appelle groupe lineaires G un sous groupe fermé de $GL(n, c)$
Cela signifie que G est un groupe lineaire si et seulement si:

- a) $G \subset GL(n, c)$
- b) $\forall X \in G$ alors $XY \in G$
 $\forall Y \in G$
- c) $\forall X \in G$ alors $X^{-1} \in G$
- d) Quelque soit la suite x_n d'elements de G
Si $\lim_{n \rightarrow \infty} x_n = X$ alors $X \in G$

Ex:

- 1) $GL(n, R)$
- 2) $SL(n, R) = \{ X \in M(n, R) \mid \det X = 1 \}$
- 3) $SO(n, R) = \{ X \in M(n, R) \mid X^t X = I_n \}$
- 4) $SU(2) = \left\{ \begin{pmatrix} X & -\bar{Y} \\ Y & \bar{X} \end{pmatrix} \mid |X|^2 + |Y|^2 = 1 \right\}$ $(x, y) \in \mathbb{C}^2$

5) le groupe de deplacement $M(n)$

$$M(n) = \left\{ \begin{pmatrix} I & O \\ X & R \end{pmatrix} \mid \begin{matrix} R \in SO(n, R) \\ X \in R^n \end{matrix} \right.$$

6) le groupe affine

$$Af(n) = \left\{ \begin{pmatrix} I & O \\ x & X \end{pmatrix} \mid \begin{matrix} X \in GL(n, R) \\ x \in R^n \end{matrix} \right.$$

En general deux matrices ne permutent pas $AB \neq BA$ C'est pour cela qu'on fait intervenir le commutateur de A et B qui n'est autre que le "degré de non permutation" des deux matrices c'est à dire qu'il exprime et mesure l'écart entre $ABA^{-1}B^{-1}$ et l'identité

$$\{A, B\} = ABA^{-1}B^{-1}$$

le crochet de lie de deux matrices:

$$[A, B] = AB - BA$$

lemme I.

$$\begin{aligned} \left\{ \exp tX, \exp tY \right\} &= \exp t^2 [X, Y] + o(t^3) \\ \exp tX \exp tY &= \exp \left(t(X+Y) + \frac{t^2}{2} [X, Y] + o(t^3) \right) \end{aligned}$$

$o(t^3)$ = designe une serie convergente à coefficients matriciels de degré de permutation supérieur ou égal à 3

DEMONSTRATION .

$$\begin{aligned} \left\{ \exp tX, \exp tY \right\} &= \exp tX \exp tY \exp -tX \exp -tY \\ &= \left(I + tX + \frac{t^2}{2} X^2 + o(t^3) \right) \left(I + tY + \frac{t^2}{2} Y^2 + o(t^3) \right) \\ &\quad \left(I - tX + \frac{t^2}{2} X^2 + o(t^3) \right) \left(I - tY + \frac{t^2}{2} Y^2 + o(t^3) \right) \\ &= I + t^2 \cdot \left(- (X+Y)^2 + X^2 + Y^2 + 2XY \right) + o(t^3) \\ &= I + t^2 [X, Y] + o(t^3) \end{aligned}$$

par comparaison avec.

$$\exp t^2 [X, Y] = I + t^2 [X, Y] + o(t^3)$$

Nous obtenons

$$\left\{ \exp tX, \exp tY \right\} = \exp t^2 [X, Y]$$

Pour b:

$$\begin{aligned}
 \text{expt } X \cdot \text{expt } Y &= \left(I + tX + \frac{t^2 X^2}{2} + o(t^3) \right) \left(I + tY + \frac{t^2 Y^2}{2} + o(t^3) \right) \\
 &= I + tY + \frac{t^2 Y^2}{2} + ty + tY + \frac{t^2 Y^2}{2} \\
 &= I + t(X+Y) + t^2 XY + \frac{t^2}{2} (X^2 + Y^2) \\
 &= I + t(X+Y) + t^2 (XY) + \frac{t^2}{2} (X+Y)^2 - \frac{t^2 xy}{2} - \frac{t^2 XY}{2} \\
 &= I + t(x+y) + \frac{t^2}{2} (xy - xx) + \frac{t^2}{2} (x+y)^2 + o(t^3) \\
 &= I + t(x+y) + \frac{t^2}{2} (xy) + o(t^3)
 \end{aligned}$$

On néglige les termes du troisième de ré par comparaison avec :

$$\text{Exp. } (t(x+y) + \frac{t^2}{2}(x;y) = I + t(x;y) + \frac{t^2}{2}[x;y] + o(t^3)$$

Par suite :

$$\text{Exp. } tX \cdot \text{Exp. } tY = \text{Exp} \left((t(x+y) + \frac{t^2}{2}[x;y]) \right) + o(t^3)$$

Corollaire

$$* \lim_{n \rightarrow \infty} \left(\exp \frac{x}{n} \cdot \exp \frac{y}{n} \right)^n = \exp(x+y)$$

$$n \rightarrow \infty$$

$$* \lim_{n \rightarrow \infty} \left\{ \exp \frac{x}{n} : \exp \frac{y}{n} \right\}^{n^2} = \exp [x;y]$$

$$n \rightarrow \infty$$

Démonstration :

d'après le lemme 1

$$\text{pour a } \exp \frac{x}{n} \cdot \exp \frac{y}{n} = \exp \frac{x+y}{n} + o\left(\frac{1}{n}\right)$$

$$\text{D'ou } \left(\exp \frac{x}{n} \cdot \exp \frac{y}{n} \right)^n = \exp(x+y) + n \cdot o\left(\frac{1}{n}\right)$$

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \left(\exp \frac{x}{n} \cdot \exp \frac{y}{n} \right)^n = \lim_{n \rightarrow \infty} \exp \left(\exp \frac{x+y}{n} \right) = \exp(x+y)$$

$$n \rightarrow \infty \quad n \rightarrow \infty$$

$$\text{Pour b. } \left\{ \exp \frac{x}{n} \cdot \exp \frac{y}{n} \right\}^{n^2} = \left(\exp \frac{1}{n} [x;y] \right)^{n^2} + o\left(\frac{1}{n}\right)^{n^2}$$

$$\lim_{h \rightarrow 0} \exp\left(\frac{X}{h}\right) \exp\left(\frac{Y}{h}\right) = \lim_{h \rightarrow 0} \exp\left(X.Y + h^2 O\left(\frac{1}{h^3}\right)\right) = \exp[X.Y]$$

Definition: Algebre de lie d'un groupe lineaire

Soit G un groupe de lie lineaire. On appelle Algebre de lie de G l'ensemble

$$\mathfrak{g} = \left\{ M(n, \mathbb{C}) \mid \forall t \in \mathbb{R} \exp tM \in G \right\}$$

Corollaire 2:

Si X et Y appartiennent à \mathfrak{g} Algebre de lie de G. Alors

$$\begin{aligned} X + Y &\in \mathfrak{g} \\ YX &\in \mathfrak{g} \quad \forall \lambda \in \mathbb{R} \\ X.Y &\in \mathfrak{g} \end{aligned}$$

Cela provient du corollaire 1 par passage à la limite puisque G est fermé. Une Algebre de lie est un espace vectoriel sur \mathbb{R} stable par l'operation crochet.

EX:

- 1) $\mathfrak{gl}(n, \mathbb{R}) = M(n, \mathbb{R})$
- 2) $\mathfrak{al}(n, \mathbb{R}) = \left\{ M \in M(n, \mathbb{R}) \mid \text{TR}(M) = 0 \right\}$
- 3) $\mathfrak{so}(n, \mathbb{R}) = \left\{ M \in M(n, \mathbb{R}) \mid {}^t M = -M \right\}$
- 4) $\mathfrak{al}(2, \mathbb{C}) = \left\{ M \in M(2, \mathbb{C}) \mid \begin{matrix} {}^t M = -M \\ \text{tr}(M) = 0 \end{matrix} \right\} = \begin{pmatrix} Y_1 & -\bar{Z}_1 \\ Z_1 & -Y_1 \end{pmatrix}$

- 5) $\mathfrak{m}_1(n) = \left\{ \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & A \end{pmatrix} \mid \begin{matrix} A \in \text{SO}(n) \\ a \in \mathbb{R}^n \end{matrix} \right.$
- 6) $\mathfrak{af}(n) = \left\{ \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ a & A \end{pmatrix} \mid \begin{matrix} A \in M_n(\mathbb{R}) \\ a \in \mathbb{R}^n \end{matrix} \right.$

quelques definitions:

Homeomorphisme:

Une application F de E dans E' est appelée homeomorphisme si

1°) F est une bijection

2°) F et F^{-1} sont continues respectivement sur E et E'

Variete de dimension n:

est un espace topologique separé E: dont chaque point possede un

Un autre...

U r

voisinage ouvert homeomorphe à un ouvert de \mathbb{R}^n

Un difféomorphisme

F de la variété V sur la variété V' est :

- 1°) Une application bijective F de V sur V'
- 2°) Une application différentiable ainsi que l'application réciproque

Espace connexe

Un espace topologique E est dit connexe s'il n'est pas réunion de deux ensembles ouverts, non vides disjoints:

PROPOSITION

1) l'exponentielle est un difféomorphisme entre un voisinage de l'origine de g et un voisinage de l'identité I de G.

2) Si G est connexe alors tout élément x de G s'écrit

$$G = \exp X, \exp X = \dots \exp X_k \quad \text{où } X_i \in \mathfrak{g}$$

Esquisse de démonstration :

a) on utilise le théorème d'inversion locale en identifiant G et un espace \mathbb{R}^m

$$\frac{d}{dt} (\exp tX) \Big|_{t=0} = X$$

la différentielle entre $X \mapsto \exp X$ en $t = 0$ est l'identité ce qui établit (1)

b) les éléments de la forme $\exp X, \dots, \exp X_k$ forment un ensemble ouvert et fermé donc égale à G.

Définition :

On appelle système plateau invariant à droite un sous ensemble F de \mathfrak{g} tel que $\exp tX \in F$ pour tout $t \in \mathbb{R}$ et $X \in F$

DEFINITION :

on note $S^+(f)$ l'ensemble des matrices G accessibles depuis l'identité

$$S^+(f) = \left\{ \exp \int_0^1 X dt, \exp \int_0^1 X dt \right\} \quad \left\{ \begin{array}{l} T \in \mathbb{R}^h \\ X \in F \end{array} \right\}$$

*** Remarques:**

1) l'ensemble des accessibles à partir de X_0 est $S^+(f) \cdot X_0$ car le système est invariant à droite.

2) $S^+(f)$ est un semi groupe

3) Si $S^+(f) = G$ alors le système est complètement contrôlable

CONTROLABILITE SUR LES GROUPES LINEAIRES

Pour etudier la controlabilite d'un systeme l'idée et de le remplacer par un systeme soit plus gros soit plus facile à etudier

Definition

On dira que deux systeme F_1, F_2 Sont equivalants si

$$\overline{S^+(f_1)} = \overline{S^+(f_2)}$$

(Où \bar{A} designe la fermeture de l'ensemble A)

la relation à dessus est une relation d'equivalence

On note $LS(F)$ le plus grand systeme equivalent à F

Dans ce qui suit on va donner plusieurs procedes conomiques pour "agrandir" un systeme

* Si $F \subset 0$ $\exp tX \in \overline{S^+(f)}$ alors $X \in \overline{S^+(f)}$

TECHNIQUES D'AGRANDISSEMENT.

$T_1 \quad F \sim \bar{F}$ où \bar{F} designe la fermeture dans G considéré comme un espace vectoriel

* Preuve :

Si X_1, \dots, X_2 est une suite d'element de F telle que $\lim_{N \rightarrow \infty} X_N = X$

$$N \longrightarrow \infty$$

l'exponentielle était contenue $\lim_{N \rightarrow \infty} \exp t X_N \in \overline{S^+(f)}$

$$N \longrightarrow \infty$$

d'où $X \in LS(F)$

$T_2 \quad F \sim \lambda F \quad \forall \lambda > 0$

$T_3 \quad$ Si $X \in F$ et $Y \in F$ alors $X+Y \in LS(F)$

* Preuve :

Soit $T > 0$ alors $(\frac{\exp t X}{N} + \frac{\exp t Y}{N}) \in LS^+(F)$

d'après le corollaire I

$$\exp t(X+Y) \in \overline{S^+(F)} \quad \text{Pour } \forall T > 0$$

T_4 Si $X \in \mathfrak{F}$ et $Y \in \mathfrak{F}$ Alors $[X, Y] \in \text{LS}(\mathfrak{F})$

* Preuve: $(\exp X \cdot \exp Y \cdot \exp X \exp -TY)^2 \in S(\mathfrak{F})$ pour $\forall T > 0$
 et d'après le corollaire I on a:

$$[X, Y] \in \text{LS}(\mathfrak{F})$$

T_5 a Si $X \in \text{LS}(\mathfrak{F})$ alors $e^{X} e^{-X} \in \text{LS}(\mathfrak{F})$
 b Si P et $P^{-1} \in S^+(\mathfrak{F})$ alors $P \mathfrak{F} P^{-1} \subset \text{LS}(\mathfrak{F})$

* Preuve : Li) Soit $Y \in \mathfrak{F}$ en Utilisant la relation
 $T = 0 \quad \exp(P Y P^{-1}) = P \exp T Y P^{-1}$
 et le fait que $S^+(\mathfrak{F})$ est un Semi groupe
 On voit que $P Y P^{-1} \in \text{LS}(\mathfrak{F})$

i) On fait $P = \exp X$
 $P^{-1} = \exp -X$

Definition :

On dit qu'un element $X \in \mathfrak{g}$ est compact d'une Algebre de Lie si l'ensemble $\{\exp tX \mid t \in \mathbb{R}\}$ est borné dans G

Cela signifie que : la matrice X est semi simple (diagonalisable dans \mathbb{C})
 et que son spectre est imaginaire pur.

T_6 Si X est compact et $t \in \mathbb{R}$ alors $\exp tX \in \text{LS}(\mathfrak{F})$

*Preuve:

X étant compact, l'ensemble $A = \{\exp tX \mid t \in \mathbb{R}^+\}$ a pour fermeture un groupe compact commutatif $\mathbb{T} \subset S^+(\mathfrak{F})$
 $\{\exp tX \mid t \in \mathbb{R}\}$ est le plus petit sous groupe contenant A
 Donc $\{\exp tX \mid t \in \mathbb{R}\} \subset \text{LS}(\mathfrak{F})$

Proposition 2 (Theoreme de Schow Krener)

Soit \mathfrak{F} un systeme piloté invariant à droite sur un groupe lineaire complexe

Si l'Algebre de lie G engendree par F est eale à G
 alors $S^+(F)$ contient un ouvert de G

Demonstration:

Le groupe engendie par $S^+(F)$ est $S^+(FU-F)$
 mais d'après $T_{23} T_4$ $S^+(FU-F) = S^+(\text{lie}(F))$ Algebre de lie engendree
 par F.

d'on Si $\text{lie}(F) = G$ avec la proposition I
 $S^+(FU-F) = G$

$S^+(F)$ engendree donc Get il ne peut donc etre d'interieur vide

Theoreme de KUPKA - JURDJEVIC :

i) Soit B une matrice diagonale de trace nulle
 telle que les valeur propres de B soient reelles.

$$\lambda_1 < \lambda_2 < \dots < \lambda_n$$

.....

et Verifions:

$$\lambda_i - \lambda_j \neq \lambda_k - \lambda_l \text{ Si } (i, j) \neq (k, l)$$

ii) Soit A une matrice de trace nulle $A = (a_{ij})$

Telle que :

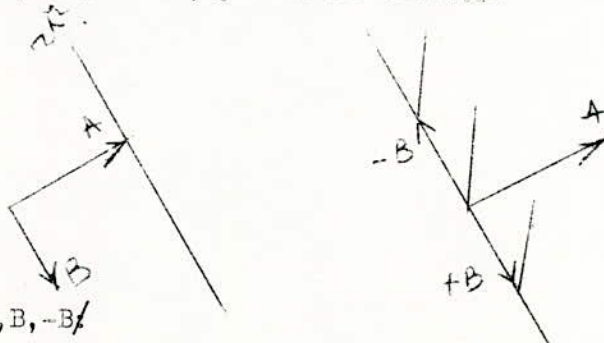
$$1^\circ) a_{ij} \neq 0 \text{ pour } |i-j| = 1$$

$$2^\circ) a_{1n} a_{n1} < 0$$

Alors le systeme $F = \{A+UB / U \in \mathbb{R}\}$ est completement controlable
 sur $SL(N, \mathbb{R})$

Esquisse de demonstration.

On peut remplacer F par $\{A, B, -B\}$
 Car ces deux systeme sont equivlents, ayant même enveloppe
 conique convexe fermée



On remplace F par $F = \{A, B, -B\}$

d'après $T_5 \quad \pm B \in F. \quad E^{BT} A e^{bt} \in LS(F)$

$T_2 \quad e^{-(\lambda_n - I)} e^{-bt} A e^{bt} \in LS(F)$

$T_3 \quad \text{Lim } e^{-(\lambda_n - \lambda_1)} e^{-bt} A e^{bt} = \left\{ \begin{array}{l} a_{I^1} E_{I^1} \quad t \rightarrow +\infty \\ a_{I^2} E_{I^2} \quad t \rightarrow -\infty \end{array} \right.$

$a_{in} E_{in} \in LS(F)$

$a_{ni} E_{ni} \in LS(F)$

d'après $T_3 \quad (a_{in} E_{in} + a_{ni} E_{ni}) \in LS(F)$

Comme: $a_{in} a_{ni} < 0$ cet element est compact

done: $\pm (a_{in} E_{in} + a_{ni} E_{ni}) \in LS(F)$

d'ou: $\pm E_{in}, \pm E_{ni} \in LS(F)$

Lie $(E_{ni}, E_{in}) = R E_{in} \oplus R E_{ni} \oplus R (E_{ni} - E_{in})$

En choisissant un element dans cet Al ebre de lie on amorce alors une recurrence descendante sur les $/ i - j /$ ordonnés par ordre decroissant.

Ce qui montre que $\pm E_{ij}; \pm E_{ji} \in LS(F)$

On en deduit que $LS(F) = SL(N, R)$

d'ou: F est completement controlable.

-o-o-o-o-o-o-

CHAPITRE III

CONTROLABILITE SUR LES
GROUPES .

o--o--o--o--o--

COMPLETE CONTROLABILITE SUR LES
GROUPES.

Consequences du Theoreme de Bonnard .

Theoreme N) I

Soit le systeme bilinéaire homo ene suivant:

$$\frac{dx}{dt} = Ax + \sum_{i=1}^p B_i x = X(x) + \sum_{i=1}^p u_i Y^i(x) \quad (I)$$

$x \in G.$

On suppose que les champs de vecteurs $(X, Y^i \ i = 1, \dots, p)$

Sont invariants à droit.

On suppose aussi que G est un groupe compact .

Une condition nécessaire pour que le systeme (I) soit Controlable

est que l'Algebre de lie engendré par les champs de vecteurs

$(X, Y^i \ i = 1, \dots, p)$ soit égal à N pour tout $x \in G.$

EX. $SO_3.$

Theoreme N° 2

Soit le systeme bilinéaire homo ene suivant:

$$\dot{x} = Ax + \sum_{i=1}^p B_i x = X(x) + \sum_{i=1}^p u_i Y^i(x)$$

$x \in G.$

Où G est un groupe non compact, mais A appartient à la sous algebre d'un sous groupe compact de $G.$

Donc les point poisson stables du champ $X(x)$ Sont partout denses.

une condition necessaire pour que le systeme (I) soit completement

controlable est que l'Algebre de lie engendrée par les champs de

vecteurs $/ X(x), Y^i(x) \ i = 1, \dots, p /$ Soit égal à N pour tout

x appartient à G

EX . SL (n,R).

Definition d'une representation :

Soient G un groupe et X un espace vectoriel non nul en appelle representation du groupe G dans l'espace X tout application T qui fait correspondre à chaque élément g du groupe G un operateur lineaire T (g) de l'espace X.

(CAD que t(g) est une application lineaire de l'espace X dans X) de maniere à satisfaire aux conditions :

1°) T (e) = I Où I est l'operateur identique dans X

2°) T (g₁g₂) = T (g₁)T(g₂) quelque soient g₁, g₂ ∈ G.

l'espace X est appelé : espace des representations et les operateurs T (g) = operateurs de **representationss** .

les proprietes 1 et 2 impliquant que .

T (g⁻¹) . T(g) = T (g⁻¹g) = T (e) = 1

de même :

T (g) . T(g⁻¹) = 1

Par consequant chaque operateur T(g) est une bijection de X sur X et:

T(g⁻¹) = T(g)⁻¹

Par consequant la propriete 2 signifie que la representation dans l'espace X est un homomorphisme du groupe G dans le groupe GL(X) (c'est à dire dans le groupe des operateurs lineaires sur X qui appliquant bijectivement X sur X)

Homomorphisme de groupe .

$$\begin{array}{ccc} G1 & \xrightarrow{\phi} & G2 \\ 0 & & 0 \end{array}$$

$\phi \left(\begin{pmatrix} g1 & 0 \\ 0 & g2 \end{pmatrix} \right) = \phi \left(\begin{pmatrix} g1 \end{pmatrix} \right) \oplus \phi \left(\begin{pmatrix} g2 \end{pmatrix} \right)$

Homomorphisme de G dans GL (N,V).

Representation irreductible.

Une representation dans l'espace X est dite **irreductible** Si X ne possede pas de sous espace de 0 et de X tout entier qui soit invariant relativement aux operateurs de cette representation dans le cas contraire la representation est dite reductible .

P est irréductible

$$G \xrightarrow{P} P(\cdot) \text{ matrice carrée sur } V$$

s'il n'y a pas de sous espace de V qui est invariant par P(G)

$$P(g) V_I \subset V_I$$

~~$$V_I \subset V$$~~

$$\forall g \in G. \quad e(g) V_I \subset V_I$$

Produit Semi direct.

On appelle produit semi direct de G par V. note $G \ltimes V$.
muni des opérateur (+ X) l'ensemble suivant:

$$(g_1, x_1) X_{\Delta} (g_2, x_2) = (g_1 g_2, P(g_1) x_2 + x_1)$$

C'est un groupe, c'est le produit semi direct de G par V.

EX:

$$SL(n, R) \left\{ \det X = 1 \quad \text{Algebre de lie } \underline{SL}(n, R), \text{tr}(A) = 0 \right.$$

$SL(n, R) \ltimes R^n$ est un groupe de lie.

il agit transitivement sur R^n .

En effet:

Soit :

$$A = \left\{ \begin{matrix} n+1 \\ \begin{bmatrix} A & B \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \end{matrix} \right\} \quad \begin{matrix} A \in \underline{SL}(n, R) \\ B \in R^n \end{matrix}$$

1°) c'est un sous groupe de $SL(n+1, R)$.

$$\det \left(\begin{bmatrix} A & B \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \right) = \det A = 1.$$

matrice Symétrique.

$$\begin{bmatrix} A & B \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \underbrace{\begin{bmatrix} A^{-1} & -A^{-1}B \\ 0 & 1 \end{bmatrix}}_{\in A} = \begin{bmatrix} I & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Soient.

$$A = \begin{bmatrix} A & B \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \longrightarrow (A, B)$$

$$\begin{bmatrix} C & D \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \longrightarrow (C, D)$$

le produit semi direct :

$$\begin{bmatrix} A & B \\ 0 & I \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C & D \\ 0 & I \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} AC & AD+B \\ 0 & I \end{bmatrix}$$

$$(A, B) \times_S (C, D) = (AC, AD+B)$$

$$\begin{array}{ccc} (A, B) \times_S (C, D) & \xrightarrow{\quad} & (AC, AD+B) \\ \downarrow \quad \downarrow & & \downarrow \quad \downarrow \\ \text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n & & \text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n \end{array}$$

$$\begin{array}{ccc} \text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n & & \mathbb{R}^n \\ \downarrow & & \downarrow \\ \text{Groupe} & & \text{Groupe additif } (+) \end{array}$$

$\text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n$ agit transitivement sur \mathbb{R}^n

En effet: $\forall x, y \in \mathbb{R}^n \quad \exists P \in \text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n$

tel que : $y = Px$

$$\begin{array}{ccc} (A; B) \times & \xrightarrow{\quad} & Ax+B \\ \downarrow \quad \downarrow & & \downarrow \\ \in \text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n & & \mathbb{R}^n \\ Y, x \in \mathbb{R}^n & & (A, B) \in \text{SL}(n, R) \times \mathbb{R}^n \\ & & Y = Ax + B \end{array}$$

il suffit de prendre :

$$A = I$$

$$B = y - x$$

Theoreme de Kurka: Soit K un groupe de lie compact operant irreductiblement sur un espace vectoriel reel V de dimension finie
appelons G le produit semi direct $K \times V$ et $G \rightarrow K$
la projection canonique.

Si F est un sous-groupe de G le semi-groupe $S(F)$ engendré par F est G .

Si et seulement si l'Algebre de lie $L(F)$ engendré par F est lie G .

L'application P est définie par :

$$G \xrightarrow{P} \mathbb{R}^n \quad \text{GL}(n, R)$$

la representation est irreductible

\exists un sous-espace V de \mathbb{R}^n tel que $\phi(g) V \subset V$
 $\forall g \in G$

En Conclusion: On va énoncer un théorème de Gauthier qui, en reprenant les hypothèses du théorème de Kupka Iurdjevic et en imposant une condition sur A, arrive à un résultat très intéressant; A plus d'un titre car il énonce une condition nécessaire et suffisante de contrôlabilité d'un système.

Théorème de Gauthier:

Soit le système
$$\frac{dx}{dt} = A x + \sum_{i=1}^n u_i B_i x = X(x) + \sum_{i=1}^n u_i Y^i \quad (I)$$
 $A, B \in SL(n, R)$

i) Soit B une matrice diagonale de trace nulle.
telle que les valeurs propres de B soient réelles:

$$\lambda_1 < \lambda_2 < \dots < \lambda_n,$$

et vérifient.

$$\lambda_i - \lambda_j \neq \lambda_k - \lambda_l. \quad \text{Si } (i, j) \neq (k, l)$$

ii) Soit A une matrice de trace nulle $A = (a_{ij})$

telle que.

i) $a_{ii} < 0$

alors une condition nécessaire et suffisante pour que le système (I) soit complètement contrôlable c'est que A soit irréductible.

Condition Nécessaire et Suffisante.

A est irréductible : A est une matrice de dimension n
le groupe de A. $I \ 2 \dots \dots \dots i \xrightarrow{a_{ij} \neq 0} j \dots \dots N$

un groupe est fortement connexe si
 $\forall i \exists$ un chemin orienté qui va de i à j.
 $\forall j$.

A est irréductible \iff que le graphe de A est fortement connexe.

CHAPITRE IV

ILLUSTRATION DE LA THEORIE DE
LA COMPLETE CONTROLABILITE
DES SYSTEMES .

--O-O-O-O--

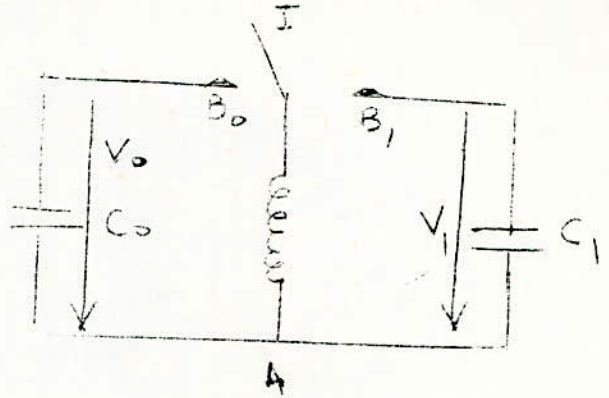
Introduction:

Soit le circuit à contre :

avec .

i = le courant dans la branche li.

v_i = la d dp aux bornes de ci



l'interrupteur peut prendre deux positions B0 , B1 .

en B0 nous avons :

$$\begin{cases} V_0 = V_A - V_{B0} = - \frac{L di}{dt} \\ i = C_0 \frac{dV_0}{dt} \\ V_A - V_{B1} = V_1 = cte \end{cases} \quad (1)$$

en B1 nous avons :

$$\begin{cases} V_I = V_A - V_{B1} = - \frac{L di}{dt} \\ i = C_1 \frac{dV_1}{dt} \\ V_A - V_{B0} = V_0 = cte \end{cases} \quad (2)$$

Soit la fonction :

$$u \begin{cases} 0 & \text{Si l'interrupteur est en B0} \\ 1 & \text{Si l'interrupteur est en B1} \end{cases}$$

les equations precedantes s'ecrivant:

$$C_0 \frac{dV_0}{dt} = (1-u)i$$

$$C_1 \frac{dV_1}{dt} = ui$$

$$L \frac{di}{dt} = (1-u)V_0 + uV_1$$

$$u \in \{0, 1\}$$

On verifie bien que ces dernieres equations correspondants aux precedants (1) et (2)

Choix des variables d'etat:

Une variable d'etat est une variable qui evolue avec le systeme et decrit ainsi l'etat du systeme à tout instant $t_i \gg t_0$
 t_0 = l'instant ou temps de reference.

Pour les systemes electriques on choisira comme variable d'etat les tensions à travers les capacites , et les courants à travers les selfs, car les selfs et les capacites emmagasinent de l'Energie. et caracterisent ainsi l'energie du circuit électrique .

Posons pour la simplicité des calculs:

$$X_0 = \sqrt{C_0} \quad V_0$$

$$X_1 = \sqrt{C_1} \quad V_1$$

$$X_2 = \sqrt{L} \quad i$$

Posons:

$$W_0 = \frac{1}{\sqrt{L} C_0}$$

$$W_1 = \frac{1}{\sqrt{L} C_1}$$

Par suite nous aurons le système.

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & W_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -W_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} + \mu \begin{pmatrix} 0 & 0 & -W_0 \\ 0 & 0 & W_1 \\ W_0 & -W_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

Qui prend la forme:

$$X' = AX + UB \quad \begin{matrix} X \in \mathbb{R}^3 \\ U \in \{0, 1\} \end{matrix}$$

Nous nous intéressons maintenant aux problèmes suivants:

Une commande est une fonction définie sur $(0, T)$ à valeur dans $(0, 1)$ constant par morceau. On la note U

- a) étant donné une commande U
une condition initiale X_0

Quelle est la réponse correspondante ? (en d'autres termes comment intègre-t-on le système différentiel I)

b) Une commande est quelque chose que l'on peut choisir dans le but d'atteindre un certain objectif. On désire savoir partant d'un état X_0 , quels sont les états qu'il est possible d'atteindre par le choix judicieux de la commande.

pour cela :

- 1°) Montrer que le mouvement se fait sur une sphère
2°) Montrer que ça se fait aussi sous la forme.

$$X' = \begin{matrix} R_1 \wedge X \\ UR_2 \wedge X \end{matrix}$$

$$X' = R_1 \wedge X + UR_2 \wedge X = (R_1 + UR_2) \wedge X$$

- 3°) Réfléchir sur la signification d'une telle relation sur la sphère
4°) Condition de contrôlabilité du système.
5°) Démontrer que (R_1, R_2) indépendants entraîne que le système est de rang deux (2) partout sur la sphère.

1°) Nous avons le système d'équations:

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} VO \\ VI \\ i \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{I}{C_0} \\ 0 & 0 & 0 \\ -\frac{I}{C_0} & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} VO \\ VI \\ i \end{pmatrix} + U \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\frac{I}{C_0} \\ 0 & 0 & \frac{I}{C_0} \\ \frac{+I}{C_0} & -\frac{I}{C_1} & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} VO \\ VI \\ i \end{pmatrix}$$

qui s'écrit encore:

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \omega_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -\omega_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} + U \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \\ 0 & 0 & \omega_1 \\ \omega_0 & -\omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

$$X = \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

$$X^t = (X_0, X_1, X_2)$$

la condition d'orthogonalité de deux vecteurs est :

$$X^t \dot{X} = 0$$

C'est à dire :

$$X^t \dot{X} = (X_0, X_1, X_2) \begin{pmatrix} 0 & 0 & \omega_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -\omega_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} + U (X_0, X_1, X_2) \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \\ 0 & 0 & \omega_1 \\ \omega_0 & -\omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

$$= (X_0, X_1, X_2) \begin{pmatrix} \omega_0 X_2 \\ 0 \\ -\omega_0 X_0 \end{pmatrix} + U (X_0, X_1, X_2) \begin{pmatrix} -\omega_0 X_2 \\ \omega_1 X_2 \\ \omega_0 X_0 - \omega_1 X_1 \end{pmatrix}$$

$$= 0$$

Par suite nous obtenons:

$$X^t \dot{X} = 0$$

Donc : l'ensemble $(X_0, X_1, X_2) \in \mathbb{R}^3$ se trouve sur une **Sphère** et en vertu de la condition d'orthogonalité le mouvement de (X_0, X_1, X_2) se fait sur cette sphère.

2°) Montrons que X_1 s'écrit sous la forme:

$$X_1 = (k_1 + uk_2) \wedge X$$

Pour $U = 0$

Nous aurons :

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & W_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -W_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = K_1 \wedge X = \begin{pmatrix} \vec{T} & \vec{J} & \vec{K} \\ R_0 & R_1 & R_2 \\ X_0 & X_1 & X_2 \end{pmatrix}$$

Nous aurons :

$$\dot{X}(0) = W_0 X_2 = R_1 X_2 - R_2 X_1 \quad (a)$$

$$\dot{X}(1) = 0 = R_2 X_0 - R_0 X_2 \quad (b)$$

$$\dot{X}(2) = -W_0 X_0 = R_0 X_1 - R_1 X_0 \quad (c)$$

de (b) nous tirons :

$$R_2 = \frac{X_2}{X_0} R_0$$

Nous aurons en remplaçant dans la valeur de R2 dans (a)

$$R_1 X_2 - R_0 \frac{X_2 X_1}{X_0} = W_0 X_2$$

$$R_1 X_0 X_2 - R_0 X_2 X_1 = W_0 X_0 X_2$$

Nous obtenons le système d'équations:

$$-R_0 X_1 X_2 + R_1 X_0 X_2 = W_0 X_0 X_2$$

$$R_0 X_1 - R_1 X_0 = -W_0 X_0$$

Solutions remarquables:

$$\begin{cases} R_1 = W_0 \\ R_0 = 0 \\ R_2 = 0 \end{cases}$$

Donc nous aurons :

$$\vec{R} = W_0 \vec{J}$$

Pour le calcul de R2 nous avons :

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = U \begin{pmatrix} 0 & 0 & -W_0 \\ 0 & 0 & X_1 \\ W_0 - W_1 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = U R_2 \wedge X = U \begin{pmatrix} \vec{i} & \vec{J} & \vec{K} \\ R_0' & R_1' & R_2' \\ X_0 & X_1 & X_2 \end{pmatrix}$$

$$X'(0) = U (-W_0 X_2) = U (R_1' X_2 - R_2' X_1)$$

$$X'(1) = U (W_1 X_2) = U (R_2' X_0 - R_0' X_2)$$

$$X'(2) = U (W_0 X_0 - W_1 X_1) = U (R_0' X_1 - R_1' X_0)$$

Par suite nous aurons :

$$-W_0 X_2 = R_1' X_2 - R_2' X_1$$

$$W_1 X_2 = R_2' X_0 - X_2 R_0$$

$$W_0 X_0 = W_1 X_1 = R_0' X_1 - R_0' X_0$$

Solutions remarquables :

$$R_0' = -W_1$$

$$R_1' = -W_0$$

$$R_2 = 0$$

et par conséquent

$$\vec{R}_2 = - (W_1 \vec{i} + W_0 \vec{j})$$

Donc :

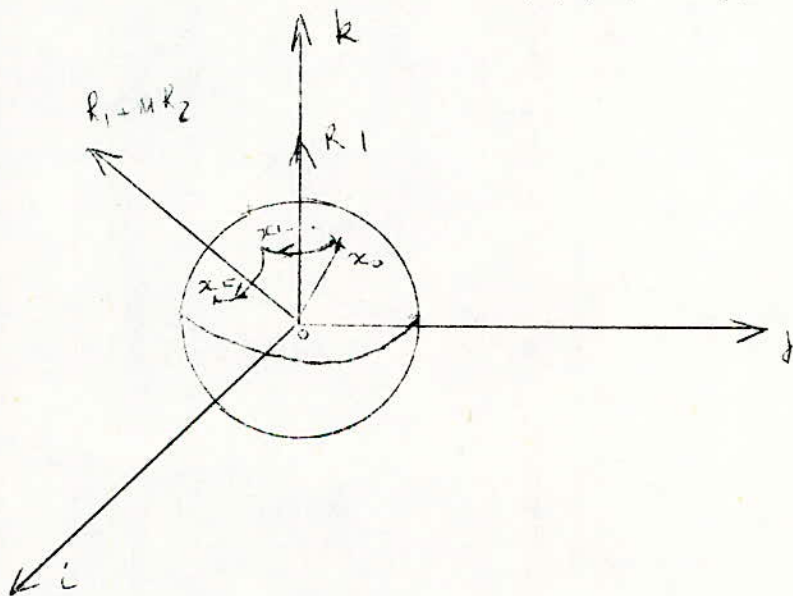
$$\begin{aligned} \dot{X}(t) &= (R_1 + U R_2) \wedge X. \\ &= (W_0 \vec{j} - U W_0 \vec{i} - U W_0 \vec{j}) \wedge X. \end{aligned}$$

$$\dot{X}(t) = \left[-U W_1 \vec{i} + W_0 (1-u) \vec{j} \right] \wedge X.$$

3°) Nous avons trouvé :

$$\dot{X}(t) = (R_1 + U R_2) \wedge X.$$

Cette relation n'est autre que l'expression de la vitesse de déplacement d'entraînement de x dans le mouvement de rotation autour d'un axe fixe (O, K) par rapport à l'espace.



Si R_1 et R_2 sont indépendants. On peut passer d'un point $x(t_1)$ à un point $x(t_2)$ en faisant une rotation autour de R_1 , X_0 décrit l'arc $X_0 X_1$ puis de X_1 à X_F en faisant une rotation autour de $R_1 + U R_2$; X_1 décrit l'arc $X_1 X_F$. Par contre: Si R_1 et R_2 sont dépendants c'est à dire $R_2 = \lambda R_1$ on ne peut faire cette seconde rotation. Car le point X_0 tourne indéfiniment autour de l'axe fixe et ne peut atteindre ainsi tout point x_f .

1) Conclusion :

Le système (1) est complètement contrôlable . Si et seulement si R1 et R2 sont linéairement indépendants.

5) le système :

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \omega_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -\omega_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix} + U \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \\ 0 & 0 & \omega_1 \\ \omega_0 & -\omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

est de la forme :

$$\dot{X}(x) = X(x) + U Y(x)$$

avec :

$$X(x) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \omega_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -\omega_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

$$Y(x) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \\ 0 & 0 & \omega_1 \\ \omega_0 & -\omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_0 \\ X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

Calculons les crochets: $Y, [X; Y], Y ; [X; Y]; [X; Y]; Y$

$$\begin{aligned} \begin{pmatrix} X; Y \\ (x_0 \ x_1 \ x_2) \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} 0 & 0 & \omega_0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -\omega_0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\omega_0 X_2 \\ \omega_1 X_2 \\ \omega_0 X_0 - \omega_1 X_1 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \\ 0 & 0 & \omega_1 \\ \omega_0 & -\omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega_0 X_2 \\ 0 \\ -\omega_0 X_0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \omega_0^2 X_0 - \omega_0 \omega_1 X_1 \\ 0 \\ \omega_0^2 X_2 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \omega_0^2 X_0 \\ -\omega_0 \omega_1 X_0 \\ \omega_0^2 X_2 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} -\omega_0 \omega_1 X_1 \\ \omega_0 \omega_1 X_0 \\ 0 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} [X; Y]; Y &= \begin{pmatrix} 0 & -\omega_0 \omega_1 & 0 \\ \omega_0 \omega_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\omega_0 X_2 \\ \omega_1 X_2 \\ \omega_0 X_0 - \omega_1 X_1 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \\ 0 & 0 & \omega_1 \\ \omega_0 & -\omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\omega_0 \omega_1 X_1 \\ \omega_0 \omega_1 X_0 \\ 0 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&= \begin{pmatrix} -\omega_0 \omega_1^2 X_2 \\ -\omega_0^2 \omega_1 X_2 \\ 0 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -\omega_0^2 \omega_1 X_1 - \omega_0 \omega_1^2 X_0 \end{pmatrix} \\
&= \begin{pmatrix} -\omega_0 \omega_1^2 X_2 \\ -\omega_0^2 \omega_1 X_2 \\ \omega_0^2 \omega_1 X_1 + \omega_0 \omega_1^2 X_0 \end{pmatrix} \\
&= \begin{pmatrix} \underline{X \cdot Y} \\ \underline{X \cdot Y} \\ \underline{Y} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_0 & x_1 & x_2 \end{pmatrix} \\
&= \begin{pmatrix} 0 & -\omega_0 \omega_1 & 0 \\ \omega_0 \omega_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\omega_0 \omega_1^2 X_2 \\ -\omega_0^2 \omega_1 X_2 \\ \omega_0^2 \omega_1 X_1 + \omega_0 \omega_1^2 X_0 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\omega_0 \omega_1^2 \\ 0 & 0 & -\omega_0^2 \omega_1 \\ \omega_0 \omega_1^2 & \omega_0^2 \omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\omega_0 \omega_1 X_1 \\ \omega_0 \omega_1 X_0 \\ 0 \end{pmatrix} \\
&= \begin{pmatrix} \omega_0^3 \omega_1^2 X_2 \\ -\omega_0^2 \omega_1^3 X_2 \\ 0 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -\omega_0^2 \omega_1^3 X_1 + \omega_0^3 \omega_1^2 \omega_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \omega_0^3 \omega_1^2 X_2 \\ -\omega_0^2 \omega_1^3 X_2 \\ \omega_0^2 \omega_1^3 X_1 - \omega_0^3 \omega_1^2 X_0 \end{pmatrix} \\
&= -\omega_0^2 \omega_1^2 \begin{pmatrix} -\omega_0 X_2 \\ \omega_1 X_2 \\ -\omega_1 X_1 + \omega_0 X_0 \end{pmatrix} = -\omega_0^2 \omega_1^2 Y(x_0 \ x_1 \ x_2)
\end{aligned}$$

Par conséquent : Y et $\begin{bmatrix} \underline{X \cdot Y} \\ \underline{X \cdot Y} \\ \underline{Y} \end{bmatrix}$ sont linéairement dépendants les trois champs de vecteurs $Y, \begin{bmatrix} \underline{X \cdot Y} \\ \underline{Y} \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} \underline{X \cdot Y} \\ \underline{X \cdot Y} \\ \underline{Y} \end{bmatrix}$ leur rang est le même en tout point et égale au rang du système de 3 Vecteurs . Donc le système est de rang 2.

ILLUSTRATION DE LA COMPLETE CONTROLABILITE
SUR LES GROUPES.

Pour cela montrons que :

1°) $SO(n, R)$ est compact

2°) $X' = Ax + U B x$
 $= (A + UB)x$

Les familles de champs de vecteurs sont invariants à droite

3°) Tous les champs de vecteurs invariants à droite sur un groupe de Lie sont conservatifs.

Conservatif. $\text{Vol}(-e^{tV}) = \text{Vol } V \quad \forall t.$

4°) Les champs de vecteurs conservatifs sur une variété compacte sont poisson stables. (théorème de Poincaré-Hopf)

I°) SO (n,R) est Compact :

Définition: Un espace topologique E est dit compact Si

- 1) il est séparé
- 2) de tout recouvrement ouvert R de on peut extraire une famille finie R' d'element de R qui constitue encore un recouvrement de

il y a aussi le theoreme de Borel-Lebesgue qui s'annonce ainsi :

Soit un espace vectoriel normé de dimension finie les parties compactes de E ne sont autre que les partie fermées bornées .

$$SO(n,R) = O(n,R) \cap SL(n,R) \subset R^{n^2}$$

Nous allons utiliser le theoreme de Borel - Lebes ue afin de demontrer que SO (n,R) est compact c'est à dire que SO(n,R) doit être borne et fermé.

Fermé : SO(n,R) est fermé s'il contient tous ses points d'accumulation.

Soit un element :

$$x_n \in SO(n,R) \text{ est convergent sur } x^* \in SO(n,R)$$

Nous avons : $\det X_n = 1$

Soit l'application :

$$\begin{array}{ccc} X & \xrightarrow{\quad} & \det X - 1 \\ X^t & \xrightarrow{\quad} & X^t X - I \end{array}$$

Cette application est continue:

$$\begin{array}{ccc} GL(n,R) & \xrightarrow{\quad} & GL(n,R) \\ X_n & \xrightarrow{\quad} & X^* \end{array}$$

Entraine $\det X^* - 1 = 0$
 $X^{*t} X^* - I = 0$

d'où : $X^* \in SO(n,R)$

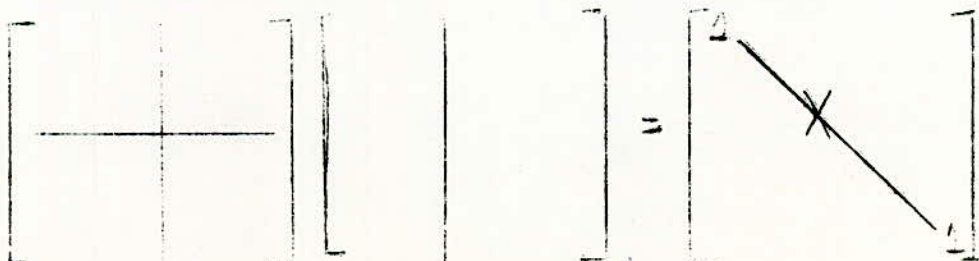
Par Conséquent:

SO(n,R) Contient tous ses points d'accumulation

Donc:

SO (n,R) est fermé

borné:



Nous avons : $X^t X = I$

Pour tout X_i nous avons :

$$X^{it} X_i = 1 \quad X_i = i \text{ eme colonne}$$

On prendra la norme euclidienne $\| \cdot \|$

$$\sqrt{X^{it} X^i} = I = D(X, 0)$$

$SO(n, \mathbb{R})$ est

- fermé
- borné

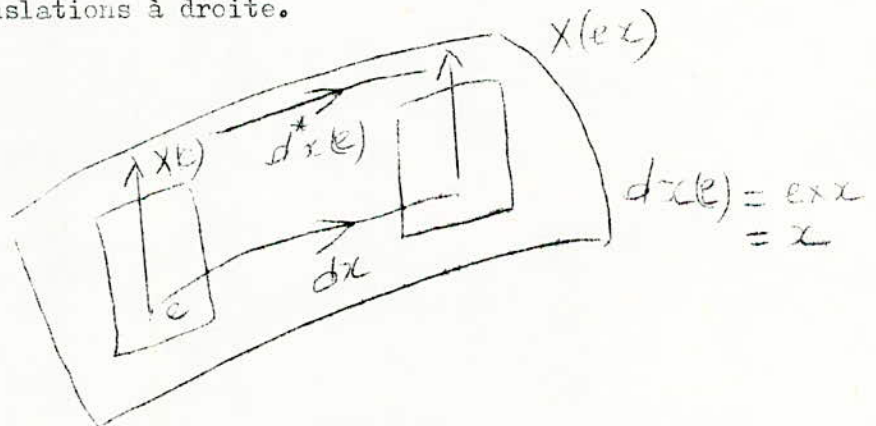
Donc $SO(n, \mathbb{R})$ est un groupe compact.

$$2^\circ) X = Ax + UBx \\ = (A + UB)x$$

est invariant à droite

En effet :

Par Definition: Un champ de vecteurs est invariant à droite s'il preserve les translations à droite.



Invariant à droite signifie que le champ de vecteur determine un vecteur $X(e)$ dans le plan tangent à l'identité e .

$D^* X(e)$ est la différentielle de dx au point e

Nous avons les applications :

$$e \xrightarrow{dx} e'x$$

x est invariant à droite par rapport à l'identité e par l'application

$$dx \text{ La différentielle } d\xi \xrightarrow{d^* X} d\xi$$

Par suite nous aurons .

$$\forall x \in G \\ \forall e \in G$$

$$X(x) = X(e) x \quad x \in G$$

$$d_x^* X(e) = X(x) \quad e \in G$$

dans notre cas nous avons

$$X(x) = X(e) x$$

$$X(x) = (A + U B) x$$

$$X = (A + U B) x$$

Par ailleurs

$$X(e) = A + UB$$

$$X(x) = \dot{x}$$

Un champ de vecteurs invariant à droite est déterminé par sa valeur en e (élément neutre de G)

$$X(ex) = d_x^* X(e)$$

Donc : $\dot{X} = (A + UB) x$ est un champ de vecteurs invariant à droite.

3°) Tous les champs de vecteurs invariants à droite sur un groupe de Lie sont conservatifs.

Conservatif : $\text{Vol } e^{tv} = \text{Vol } U \dot{V}_t$.

On se donne en $T G_2$ (plan tangent en e) une forme volume

Par exemple : $X_1, \dots, X_n \in T G_2$

ce qui entraîne que :

$$\text{Vol } e(X_1; \dots; X_n) = \det(X_1; \dots; X_n)$$

qu'on désigne par $\text{vol } e(\tilde{X})$.

On définit :

$$\text{Vol } a(d_a^* \tilde{X}) = \text{Vol } e(\tilde{X}) \quad \tilde{X} \in T G_e$$

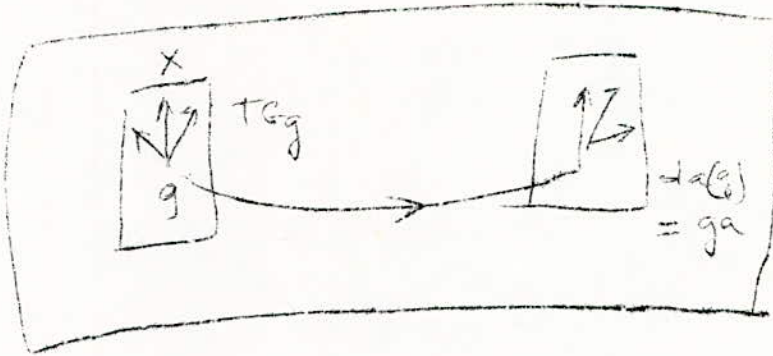
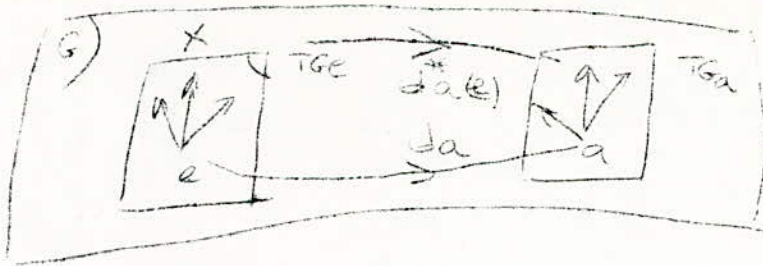
il faut montrer que le volume est invariant par les translations à droite.

$$\text{Vol } d_a^* (d_a^* X_1 a; \dots; d_a^* X_n a) = \text{Vol } a(X_1 a; \dots; X_n a)$$

$$\begin{aligned} \text{Vol } d_a^* (X_1 a; \dots; X_n a) &= \text{Vol } d_a^* (d_a^* \tilde{X}) \\ &= \text{Vol } e \left(d_a^* (a)^{-1} d_a^* (a) \tilde{X} \right) \\ &= \text{Vol } e \left(d_a^* a^{-1} d_a^* (a) \tilde{X} \right) \\ &= \text{Vol } e (d_a^* a^{-1} \tilde{X}) \end{aligned}$$

or : $\text{VOL } a(X_1 a; \dots; X_n a) = \text{Vol } e(d_a^* a^{-1} \tilde{X})$
 $\in T G_a$

$$\text{VOL } e(X) = \text{VOL } a(d\alpha^*(x))$$



4°) les champs de vecteurs conservatifs sur une variété compacte sont poisson stables (théorème de Poincaré-Hopf)



Soit un point x .

et considérons $U(x)$ un voisinage de x

$\forall T > 0 \quad \int_T > T \quad \text{expt } X.$

X conservatif : $X \xrightarrow{\phi(x)} \text{expt } X.$

$\phi(U(x)); \phi^2(U(x)) \dots \phi^n(U(x))$

$\text{VOL } \phi(U) = \text{VOL } \phi^2(U) = \dots = \text{VOL } \phi^n(U)$

$\exists K; \epsilon > 0 \quad \phi^k(U) \cap \phi^l(U) \neq \emptyset$
 $K \neq L$

Si non : $K, L \quad \phi^k(U) \cap \phi^l(U) = \emptyset$

Les ensembles $\phi^K(U)$ et $\phi^L(U)$ sont dis joints et on aura un volume infini
 contrairement à l'hypothese où l'on a une variété compacte VOL u UO = constante

Supposons :

$$K \quad L \quad \phi^{-L} \quad \phi^K(U) \quad \phi^L(0) \quad \neq \quad \phi$$

$$\phi \binom{(k-1)}{(U)} \wedge U \neq \phi$$

Ponons:

$$\Theta = (k-1) t$$

$$\exp \Theta x = \phi \binom{(k-1)}{(x)}$$

Donc:

X est poisson stable.

et comme :

SO (n,R) agit transitivement sur la sphere .

c'est à dire:

$$x_0$$

$$x_1 \in \text{à la sphere} \quad \exists g \in SO(n,R)$$

tel que :

$$x_1 = \{x_0$$

Donc le systeme etudie est complètement controlable sur SO (n,R)

CHAPITRE

NOTIONS SUR L'OBSERVABILITE DES
SYSTEMES NON LINEAIRES .

-o-o-o-o-

NOTIONS SUR L'OBSERVABILITE DES SYSTEMES
NON LINEAIRES

Introduction:

On considere les systemes reels par les equations differentielles de la forme:

$$\begin{aligned} \dot{x} &= F(x, u) \\ y &= H(x) \end{aligned} \quad (I)$$

On prendra comme espace d'etat une varieté de classe C^∞ de dimension n , connexe et p racompacte.

l'entrée U prend ses valeurs dans un sous ensemble Ω de \mathbb{R}^p

la sortie Y prend ses valeurs dans \mathbb{R}^q

pour $U \in \Omega$, $F(x, U)$ denote un champ de vecteurs de classe C^∞ sur M qu'on supposera complet

la fonction H est de classe C^∞

Observabilité:

Pour un systeme non linéaire, la notion d'observabilité peut être formulé de plusieurs façon, la plus simple est celle qui se rapporte à la notion de disinnabilité des etats, propre de la théorie generale des systemes.

Deux etats x_0 et x_1 sont dits indistignables si pour tout $[t_1, t_0]$ et pour entrée admissible.



les solutions correspondants de l'equation differentielle (I) satisfiaient la condition

$$H[Xu(t_1, x_0)] = H[Xu(t_1, x_1)]$$

Reciproquement:

On dit que deux etats sont distignables s'il existe un temps $[t_1, t_0]$ et une entrée admissible.



telle que:

$$H[XU(t_1, x_0)] \neq H[Xu(t_1, x_1)]$$

la definition suivante est basée sur cette notion.

Definition N° 1

Un systeme est observable en x_0 si tout autre etat $x \neq x_0$ est distinctible de x_0

Un systeme est observable S'il est observable en tout $x_0 \in M$

la possibilité de distinguer deux etats, selon la definition (I) est un concept local. Il arrive peut-etre que pour en partir depuis x_0 et x_1 deux courbes initiales qui donnent lieu de deux sortis differents : on a besoin de s'eloigner beaucoup de x_0 ou de x_1

Hermann et Krener ont propose une notion de distinctibilité locale qui peut etre formulée de la façon suivante.

Soit U un ouvert de M

et soient deux etats:

$$x_0 \in U$$

$$x_1 \in U$$

Sont dits U distinctibles s'il existe un temps t_1 , t_0 est une entrée

$$U [t_0 t_1] \longrightarrow \Omega$$

pour le quel on dit

$$X_u(t_1, x_0) \in U \quad \forall t \in [t_0 t_1]$$

$$X_u(t_1, x_1) \in U \quad \forall t \in [t_0 t_1]$$

et soit:

$$H [X_u(t_1, x_0)] \neq H [X_u(t_1, x_1)]$$

la definition suivante est basée sur cette definition :



Definition N° 2

Un systeme est observable localement en x_0 s'il existe un ouvert U_0 de x_0 tel que dans tout ouvert $U \subset U_0$ de x_0 tout autre etat $x \neq x_0$ est U distinctible de x_0 .

un systeme est observable localement s'il est observable localement en tout $x_0 \in M$.

Il existe aussi une troisieme notion d'observabilité qui est la plus convenable pour l'etude des problemes de decomposition : structurelle.

Deux états x_0 et x_1 sont dits indistinctibles fortement s'il existe une courbe continue.

$$O: (0, I) \text{-----} M.$$

avec les propriétés suivantes:

$$\sigma(0) = X_0$$

$$\sigma(I) = X_1$$

et pour tout $S \in [0, I]$ $\sigma(S)$ est indistinctible des X_0 Si une telle courbe n'existe pas les deux états sont dits distinctibles faiblement:

On a alors la définition suivante:

Definition N°3 Un système est observable faiblement en X_0 si tout autre état $X \neq X_0$ est distinctible faiblement de X_0 .

Un système est observable faiblement s'il est observable faiblement en tout $X_0 \in M$.

En générale, il n'y a pas de relation entre observabilité et observabilité locale. Considérons par exemple le système .

$$\dot{x} = F(x, u)$$

$$Y_1 = H_1(x)$$

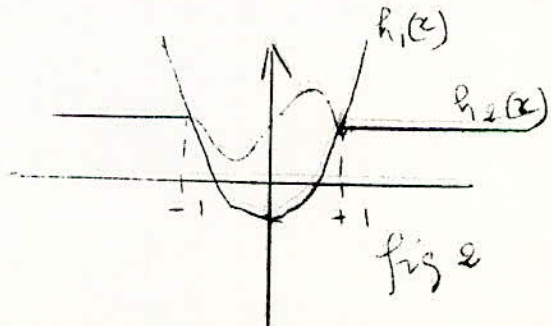
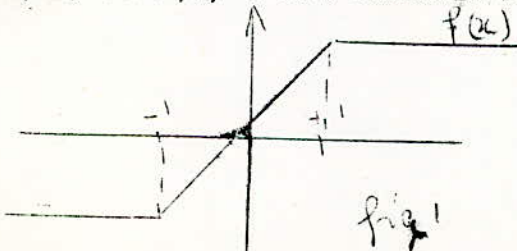
$$Y_2 = H_2(x)$$

Où $M = R$

$$U = \{ u \in R; u \geq 0 \}$$

Supposons que F, H_1, H_2 Soient des fonctions de classe C^∞ Comme celles de la fig 1 et 2.

Le système est observable localement, mais pas observable (les couples d'état $(x, -x)$ avec $|x| < I$ sont indistinctibles)



Considérons maintenant le système :

$$\dot{x} = U$$

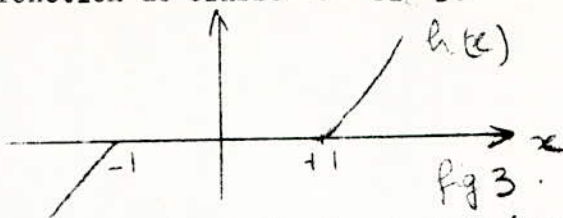
$$Y = h(x)$$

Où $M = R$

$r = R$

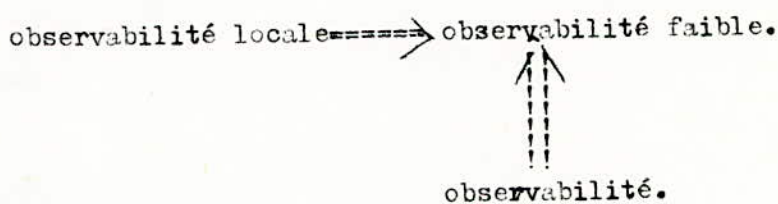
C O N C L U S I O N .

Supposons que H soit une fonction de classe C^∞ fig 3.



Ce système est observable mais pas observable localement (les couples d'état dans $U = (-1; 1)$ ne sont pas U distinguables)

On peut vérifier que entre les définitions données il existe les implications suivantes:



toutefois pour les systèmes linéaires: les trois propriétés sont toutes équivalentes .

C O N C L U S I O N .

Dans la mesure où un système non linéaire est parfaitement connu où l'on a accès à sa structure interne ; sa représentation par modèle d'état , ses propriétés (contrôlabilité , observabilité) nous permettent de mieux connaître le système afin de mieux l'utiliser.

-O-O-O-

Bibliographie:

Chapitre N°1

C lobry controlabilité des systeme non lineaires
"R.C.P. 567 CNRS Aussois, mai 80"

Chapitre N°2

G . SALLET. . Complet controlabilité sur les groupes lineaires
"

Chapitre N° 3

Alberto ISIDORI Observabilité et Observateurs des systemes
non lineaires.
" "

Autre Sources d'Inspiration.

- KUPKA - JURDJEVIC.

"Accessibility on semi simple lie groups and their homogeneous
espaces "

Annales de l'Institut Fourier 1978.

- KUPKA - "Controlabilité sur le produit semi direct d'un groupe compact
par un espaces vectoriel réel" à paraître.

- GAUTHIER-"Controllability of bilinear systemes"

- SIAOI - Journal of control and optimisation "(à paraître.)

- B.BONNARD-"Control de l'attitude d'un satellite"

- - R.A.I.R.O. (à paraître)

- ISIDORI - KREMER "Nonlinear decoupling feedback, a differential approach"

- LOBRY "Controlabilité des systemes non lineaires."

- SIAM journal of control and optimisation --1970-