

**UNIVERSITÉ ABDELHAMID IBN BADIS-MOSTAGANEM**  
**FACULTÉ DES SCIENCES EXACTES ET DE L'INFORMATIQUE**  
**DÉPARTEMENT DE MATHÉMATIQUES ET DE L'INFORMATIQUE**  
**FILIÈRE : MATHÉMATIQUES**



**UNIVERSITE**  
Abdelhamid Ibn Badis  
MOSTAGANEM

**Mémoire de fin d'étude**  
Pour l'obtention du diplôme de Master en Mathématiques

**Option :**  
Modélisation, Contrôle et Optimisation

**Thème :**  
**Tests de Contrôlabilité des Systèmes Linéaires Positifs à Temps Continu de Lyapunov**

**Présenté par :**

Wiam MIMOUNI

**Soutenu le 21 /06/ 2023 devant les membres du jury :**

<b>Zineb</b>	<b>KAISSERLI</b>	<b>Président</b>	<b>M C A</b>	<b>U. de Mostaganem</b>
<b>Horiya</b>	<b>DIALA</b>	<b>Examineur</b>	<b>M A A</b>	<b>U. de Mostaganem</b>
<b>Khadidja</b>	<b>BECHAOU</b>	<b>Encadreur</b>	<b>M A A</b>	<b>U. de Mostaganem</b>

---

# DEDICACES

---

Dieu merci pour tout le bien et les privilèges que vous m'avez procuré toute ma vie, lesquels m'ont permis d'atteindre ce savoir-faire.

Je dédie ce travail à :

Mon père Allah yerahmou et ma très chère mère qui se sont tant sacrifiés pour les besoins de mes études. Vous trouverez à travers ce travail, l'expression de toute mon affection, ma gratitude et ma reconnaissance.

Mes frères, **Mohammed, Abdelkader, Fouad, Samir** et **Kheireddine**.

Ma soeur **Djamila**.

A mes très chères amies **Amel, Sarra, Khadidja, Samira, Fatima, Wassila, Kehla** et toutes mes amies qui m'aiment.

Madame **Bechaoui Khadidja** pour sa disponibilité et sa patience.

A toute ma famille **MIMOUNI**, et à tous mes proches.

---

# REMERCIEMENTS

---

Je tiens tout d'abord à remercier du fond du coeur "Allah" qui m'a donné la force, la volonté pour achever ce travail.

Je tiens à remercier mon encadreur madame **Khadidja BECHAOUI** pour tout l'effort qu'elle a fournis pour faciliter et aider à accomplir mon travail de fin d'étude.

Je tiens aussi à remercier Madame **Zineb KAISSERLI**, pour l'honneur qu'elle ma fait en présidant le jury de ce mémoire.

J'exprimes vifs remerciements à Madame **Horiya DIALA** d'avoir accepté d'examiner ce mémoire.

Je tiens à saisir cette occasion pour remercier l'ensemble des enseignants de l'Université de Mostaganem. Ils m'ont fourni les outils nécessaires pour la réussite dans mes études universitaires.

Un grand merci à **mon père** Allah yarahmou et à **ma mère**, à mes frères et ma soeur pour leurs amour, leurs conseils ainsi que leur soutien inconditionnel, à la fois moral et financier, qui m'a permis de réaliser les études que je voulais et par conséquent ce mémoire.

Je remercie beaucoup ma grande mère pour tous ses efforts et sa motivation tout au long de mon parcours universitaire.

Je n'oublie pas de remercier tous mes camarades de la promotion 2022-2023.

Merci à tous.

---

# RÉSUMÉ

---

Le but de notre travail est l'étude de la contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu de Lyapunov. Dans un premier temps nous fournissons des conditions nécessaires et suffisantes pour la positivité de cette classe des systèmes. Ensuite nous utilisons deux tests de contrôlabilité afin d'étudier cette dernière et pour ce faire nous nous sommes basés sur les résultats déduits des systèmes dynamiques linéaires positifs standards. Tout au long de ce mémoire, le travail est illustré par des exemples numériques

**Mots clés :** Systèmes dynamiques linéaires, systèmes de Lyapunov, positivité, contrôlabilité.

---

# ABSTRACT

---

The aim of this work is the study of the controllability of positive linear Lyapunov continuous-time dynamic systems. First we provide necessary and sufficient conditions for the positivity of this class of systems. Then we use two controllability tests in order to study it. To achieve the desired results we will use the results deduced from the standard positive linear systems. Throughout this manuscript, numerical examples are used to illustrate our results .

**Keywords :** Linear dynamic systems, Lyapunov systems, positivity, controllability.

# Table des matières

<b>Introduction</b>	<b>1</b>
<b>1 Préliminaires et notions de base</b>	<b>2</b>
1.1 Notions sur le produit de kronecker . . . . .	2
1.2 Polynôme caractéristique . . . . .	4
1.3 Vectorisation d'une matrice . . . . .	4
1.4 Matrices Particulières . . . . .	5
1.5 Exponentielle d'une matrice . . . . .	8
1.6 Quelques méthodes de calcul de l'exponentielle d'une matrice . . . . .	8
1.6.1 <b>Théorème de Cayley-Hamilton</b> . . . . .	8
1.6.2 <b>Le cas d'une matrice diagonale</b> . . . . .	9
1.6.3 <b>Le cas d'une matrice diagonalisable</b> . . . . .	9
1.6.4 <b>Le cas d'une matrice nilpotente</b> . . . . .	10
1.7 Notion du système dynamique . . . . .	10
<b>2 Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu</b>	<b>13</b>
2.1 Positivité des systèmes linéaires dynamiques à temps continu . . . . .	13
2.1.1 Positivité externe . . . . .	14
2.1.2 Positivité interne . . . . .	14
2.2 Applications . . . . .	15
2.3 Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu . . .	15
2.3.1 Notion sur la contrôlabilité . . . . .	15
2.3.2 Tests de contrôlabilité des systèmes linéaires positifs . . . . .	15
<b>3 Systèmes dynamiques linéaires positifs de Lyapunov en temps continu</b>	<b>20</b>
3.1 La trajectoire du système de Lyapunov en temps continu . . . . .	21
3.2 Positivité des systèmes dynamiques linéaires de Lyapunov à temps continu . .	23
3.3 Contrôlabilité des systèmes linéaires positifs de Lyapunov à temps continu . .	23
3.3.1 Tests de contrôlabilité des systèmes linéaires de Lyapunov . . . . .	23

<b>Conclusion</b>	<b>28</b>
<b>Bibliographie</b>	<b>29</b>

---

# NOTATIONS

---

$I_n$	: Matrice identité de dimension $n$ .
$\otimes$	: Produit de Kronecker.
$\exp(A)$ ou $e^A$	: Exponentielle de la matrice $A$ .
$A^{-1}$	: Inverse de la matrice $A$ .
$\det(A)$	: Déterminant de la matrice $A$ .
$rg(A)$	: Rang de la matrice $A$ .
$\ker(A)$	: Noyau de la matrice $A$ .
$\text{Im}(A)$	: Image de la matrice $A$ .
$P_\lambda(A)$	: Le polynôme caractéristique de la matrice $A$ .
$\langle . ; . \rangle$	: Le produit scalaire.
$\  . \ $	: La norme euclidienne.
$\underline{n}$	: L'ensemble des $n$ premiers entiers naturels, $1, \dots, n$ .
$\mathbb{R}$	: Corps des nombres réels.
$\mathbb{k}$	: Corps des nombres réels ou complexes.
$\mathbb{R}^+$	: Ensemble des nombres réels positifs ou nuls.
$\mathbb{N}$	: Ensemble des entiers naturels.
$\mathbb{R}^n$	: Espace des valeurs à $n$ entiers réels.
$\mathbb{R}^{n \times n}$	: Espace des matrices carrées de dimension $n \times n$ .
$\mathbb{R}^{m \times n}$	: Espace des matrices de dimension $m \times n$ .

---

# INTRODUCTION

---

En Mathématiques, le contrôle désigne la théorie qui vise à comprendre la façon dont une commande permet aux humains d'agir sur un système qu'ils souhaitent maîtriser. Cette définition recouvre naturellement de très nombreux domaines d'applications dans tous les domaines des sciences et de l'ingénierie.

La théorie de contrôle est une science mathématique qui analyse les propriétés d'un système dynamique sur lequel on peut agir au moyen d'une commande ou contrôle dans le but de l'amener d'un état initial donné à un état final souhaité.

L'étude de contrôlabilité des systèmes linéaires est un domaine de recherche très actif. Son histoire remonte aux travaux de Kalman en 1960. De nombreux problèmes fondamentaux de la théorie du contrôle (stabilité et stabilisation, contrôle optimal) ne peuvent être résolus que sous l'hypothèse que le système soit contrôlable.

L'objectif de ce mémoire est l'étude de la contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs de Lyapunov à temps continu. Cette dernière est d'une grande importance dans la théorie du contrôle et est une propriété de base dans l'analyse des systèmes dynamiques.

Tout au long de ce travail, une analogie entre un système linéaire standard et un système linéaire de Lyapunov tous deux à temps continu a été faite car tous les résultats sur le contrôle des systèmes linéaires standards sont étendus au cas des systèmes linéaires de Lyapunov.

Notre travail a été structuré en trois chapitres, en plus le résumé, l'introduction et la conclusion.

Le premier chapitre est consacré à donner quelques notions de bases et des définitions qui sont très utiles dans notre travail.

Dans le deuxième chapitre, nous définissons les systèmes linéaires positifs à temps continu, nous fournissons les conditions nécessaires et suffisantes pour la positivité, ainsi nous présentons les tests de contrôlabilité de cette classe de systèmes.

Le dernier chapitre est consacré à l'étude de la contrôlabilité des systèmes linéaires positifs de Lyapunov à temps continu, pour ce faire nous nous sommes basés sur les résultats donnés dans le chapitre précédent.

Ce manuscrit est clôturé par une conclusion et une bibliographie contenant les différents ouvrages et articles utilisés pour élaborer ce travail.



# Préliminaires et notions de base

---

Dans ce chapitre, nous citons quelques préliminaires et notions de base qui représentent des outils de l'algèbre linéaire qui sont très utiles dans notre travail.

Pour ce faire nous nous sommes basées sur les références suivantes [1], [5], [6] et [8].

## 1.1 Notions sur le produit de Kronecker

Le produit de Kronecker est une opération portant sur les matrices, j'ôte un rôle important dans les mathématiques et dans les applications trouvées en physique théorique.

**Définition 1.1.1** [8] Soient  $A = [a_{ij}]$  une matrice de taille  $m \times n$  et  $B = [b_{ij}]$  une matrice de taille  $p \times q$ , alors le produit de Kronecker de  $A$  par  $B$  est la matrice  $mp \times nq$  notée  $A \otimes B$ , définie par :

$$A \otimes B = [a_{ij}B] = \begin{pmatrix} a_{11}B & \cdots & a_{1n}B \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{m1}B & \cdots & a_{mn}B \end{pmatrix}.$$

**Exemple 1.1.1** Soient

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 2 & 2 \\ 3 & 1 \end{pmatrix} \text{ et } B = \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix}$$

Alors,

$$\begin{aligned}
 A \otimes B &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 2 & 2 \\ 3 & 1 \end{pmatrix} \otimes \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix}, \\
 &= \begin{pmatrix} 1 \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix} & 0 \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix} \\ 2 \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix} & 2 \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix} \\ 3 \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix} & 1 \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{pmatrix} \end{pmatrix}, \\
 &= \begin{pmatrix} 1 & 2 & 0 & 0 \\ 1 & 3 & 0 & 0 \\ 2 & 4 & 2 & 4 \\ 2 & 6 & 2 & 6 \\ 3 & 6 & 1 & 2 \\ 3 & 9 & 1 & 3 \end{pmatrix}.
 \end{aligned}$$

**Propriétés :**

1. Pour toutes matrices  $A$  et  $B$ , avec  $\alpha \in \mathbb{k}$  :

—

$$(\alpha A) \otimes B = A \otimes (\alpha B).$$

2. Le produit de Kronecker est associatif, pour tout triplet de matrices  $A, B, C$  :

$$(A \otimes B) \otimes C = A \otimes (B \otimes C) = A \otimes B \otimes C.$$

3. Soient  $A$  et  $B$  deux matrices du même dimension,  $C$  et  $D$  deux matrices deux même dimension, alors :

$$(A + B) \otimes (C + D) = (A \otimes C) + (A \otimes D) + (B \otimes C) + (B \otimes D).$$

4. Le produit de Kronecker n'est pas commutatif :

—

$$A \otimes B \neq B \otimes A.$$

5. On a aussi :

—

$$I_{np} = I_n \otimes I_p = I_p \otimes I_n.$$

6. Le produit de Kronecker est également distributif par rapport au produit matriciel standard : pour tout quadruplet  $A, B, C, D$  tel que,  $AC$  et  $BD$  existent on obtient :

$$(AC) \otimes (BD) = (A \otimes B)(C \otimes D).$$

7. Soient  $A$  et  $B$  deux matrices inversibles :

$$(A \otimes B)^{-1} = A^{-1} \otimes B^{-1}.$$

8. Soient  $A$  et  $B$  deux matrices carrées, alors :

$$tr(A \otimes B) = tr(A)tr(B).$$

9. Si  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$  et  $B \in \mathbb{R}^{p \times p}$ , alors :

$$\det(A \otimes B) = (\det(A))^p (\det(B))^n.$$

## 1.2 Polynôme caractéristique

**Définition 1.2.1** On appelle polynôme caractéristique de la matrice  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$  le polynôme  $P_A(\lambda)$  d'ordre  $n$  défini par :

$$P_A(\lambda) = \det(\lambda I_n - A).$$

Ce polynôme admet donc  $n$  racines qui peuvent être simples ou multiples. Ces racines sont appelées valeurs propres de  $A$ .

**Exemple 1.2.1** Soit  $B$  la matrice suivante :

$$B = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{pmatrix}$$

Le polynôme caractéristique de  $B$  est :

$$\begin{aligned} \det(\lambda I - B) &= \begin{vmatrix} \lambda & 1 & 0 \\ 0 & \lambda & 1 \\ 6 & 11 & \lambda + 6 \end{vmatrix}, \\ &= (\lambda + 1)(\lambda + 2)(\lambda + 3). \end{aligned}$$

Donc, les valeurs propres de la matrice  $B$  sont  $\lambda_1 = -1$ ,  $\lambda_2 = -2$  et  $\lambda_3 = -3$ .

## 1.3 Vectorisation d'une matrice

La vectorisation d'une matrice est une transformation qui convertit la matrice dans un vecteur de colonne.

**Définition 1.3.1** [8] Soit  $A = [A^1 \dots A^p]$  une matrice de taille  $n \times p$ . On définit l'opérateur *vec* d'empilement des colonnes de  $A$  par :

$$vec(A) = \begin{pmatrix} A^1 \\ \vdots \\ A^p \end{pmatrix} \in \mathbb{K}^{np}.$$

**Exemple 1.3.1** *Soit*

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 4 \\ 3 & 6 \end{pmatrix},$$

alors

$$\text{vec}(A) = \begin{pmatrix} 1 \\ 3 \\ 4 \\ 6 \end{pmatrix}.$$

1. Soient  $A$  et  $B$  deux matrices de même dimension, alors :

$$\text{vec}(\alpha A + \beta B) = \alpha \text{vec}(A) + \beta \text{vec}(B), \forall \alpha, \beta \in \mathbb{k}.$$

2. Soient  $A$ ,  $B$  et  $C$  des matrices, telles que  $ABC$  existe, alors :

$$\text{vec}(ABC) = (C^T \otimes A) \text{vec}(B).$$

3. Cas particulier :

$$\text{vec}(AB) = (I_n \otimes A) \text{vec}(B).$$

## 1.4 Matrices Particulières

Soient  $A = (a_{ij})_{i,j}$  et  $B = (b_{ij})_{i,j} \in \mathbb{R}^{n \times m}$ ,  $\underline{n}$  l'ensemble des  $n$  premiers entiers naturels, 1, 2, 3, ...,  $n$ .

**Définition 1.4.1** [6] *Soit la matrice  $A \in \mathbb{R}^{n \times m}$ .*

$A$  est une matrice **non-négative** si  $\forall i \in \underline{n}, \forall j \in \underline{m} : a_{ij} \geq 0$ , autrement dit toutes ses entrées sont non-négatives. Nous noterons une telle matrice par :  $A \geq 0$  ou encore,  $A \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$ .

**Exemple 1.4.1** *La matrice  $A$  :*

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 4 \\ 1 & 2 & 3 \\ 3 & 5 & 2 \end{pmatrix}$$

est une matrice non-négative.

**Définition 1.4.2** [7]  $A$  est une matrice **positive** si  $A$  est non-négative et  $\exists k \in \underline{n}, \exists l \in \underline{m} : a_{kl} \geq 0$ , c'est à dire toutes ces entrées sont non négatives avec au moins une entrée (strictement) positive. Nous noterons une telle matrice par :  $A > 0$ .

**Définition 1.4.3** [7]  $A$  est une matrice **strictement positive** si  $\forall i \in \underline{n}, \forall j \in \underline{m} : a_{ij} > 0$ , i.e, toutes ses entrées sont strictement positives. Nous noterons une telle matrice par :  $A \gg 0$ .

**Définition 1.4.4** [7]  $A$  est une matrice **monomiale** si les entrées de  $A$  sont toutes nulles sauf une, dans chaque ligne et chaque colonne, qui est strictement positive.

**Exemple 1.4.2** La matrice

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 3 \\ 0 & 2 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix},$$

est une matrice monomiale.

**Remarque 1.4.1** une matrice de permutation est une matrice monomiale dans laquelle chaque entrée non nulle est égale à 1.

**Définition 1.4.5** [7] Soit  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ .  $A$  est définie positive si seulement si

$$x^T A x \geq 0, \forall A \in \mathbb{R}^{n \times n}, x \neq 0_{\mathbb{R}^n}.$$

**Exemple 1.4.3** Soit la matrice  $A$

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 3 \end{pmatrix}$$

Pour tout  $x = (x_1, x_2, x_3)^T \in \mathbb{R}^3$ ,

$$\begin{aligned} x^T A x &= (x_1 \ x_2 \ x_3) \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix}, \\ &= (x_1 \ x_2 \ x_3) \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ 3x_3 \end{pmatrix}, \\ &= x_1^2 + x_2^2 + 3x_3^2 > 0. \end{aligned}$$

Ce qui montre que la matrice  $A$  est définie positive..

**Définition 1.4.6** La matrice carrée  $A$  est symétrique si seulement si

$$A^T = A.$$

**Définition 1.4.7** [7]  $A$  est une matrice de **Metzler** si  $\forall i \in \underline{n}, \forall j \in \underline{n}, i \neq j : a_{ij} \geq 0$ , i.e : toutes ses entrées hors diagonale sont non négatives.

**Exemple 1.4.4** La matrice  $A$  est une matrice de Metzler,

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 2 & 4 \\ 2 & -1 & 0 \\ 4 & 5 & -3 \end{pmatrix}.$$

**Proposition 1.4.1** [7] *A est une matrice de Metzler si et seulement si*

$$\forall t \geq 0, e^{At} \in \mathbb{R}_+^{n \times n}.$$

*Ou de manière équivalente,  $\forall t > 0$ , l'orthant positif  $\mathbb{R}_+^n$  est  $e^{At}$ -invariant c'est à dire*

$$\forall t \geq 0, \forall x \in \mathbb{R}_+^n, e^{At}x \in \mathbb{R}_+^{n \times n}.$$

**Preuve.**

□

**Nécessité :**

Supposons que  $A$  est une matrice de Metzler, on peut trouver un réel  $\lambda > 0$  telle que  $(A + \lambda I_n) > 0$ .

Sachant que

$$A + \lambda I_n - \lambda I_n = (A + \lambda I_n) - \lambda I_n,$$

il s'ensuit que,

$$\begin{aligned} e^{At} &= e^{(A+\lambda I_n)t + (-\lambda I_n)t}, \\ &= e^{(A+\lambda I_n)t} e^{(-\lambda I_n)t}, \end{aligned}$$

du fait que  $e^{(A+\lambda I_n)t} \in \mathbb{R}_+^{n \times n}$  et  $e^{(-\lambda I_n)t} \in \mathbb{R}_+^{n \times n}$ .

**Suffisance :**

Supposons que  $\forall t \geq 0, e^{At} \geq 0$ , ainsi,

$$A = \frac{d}{dt}(e^{At})_{t=0} = \lim_{t \rightarrow 0^+} \frac{e^{At} - I}{t}.$$

Prenons comme  $e_j$  le  $j^{\text{ième}}$  vecteur de la base canonique, nous obtenons pour  $i \neq j$  :

$$\begin{aligned} a_{ij} &= \lim_{t \rightarrow 0^+} \frac{\langle e^{At} e_j - e_j, e_i \rangle}{t}, \\ &= \lim_{t \rightarrow 0^+} \left\{ \frac{\langle e^{At} e_j - e_j, e_i \rangle}{t} - \frac{\langle e_j, e_i \rangle}{t} \right\}, \\ &= \lim_{t \rightarrow 0^+} \frac{\langle e^{At} e_j - e_j, e_i \rangle}{t} \geq 0, \end{aligned}$$

puisque  $\langle e_j, e_i \rangle = 0$ . Dès lors  $a_{ij} \geq 0$  pour  $i \neq j$ , ainsi, la matrice  $A$  est donc une matrice de Metzler.

## 1.5 Exponentielle d'une matrice

**Définition 1.5.1** [7] L'exponentielle d'une matrice carrée  $A$  de dimension  $n$  se définit par son développement en série entière

$$e^A = \sum_{i=0}^{+\infty} \frac{A^i}{i!} = I_n + A + \frac{A^2}{2!} + \frac{A^3}{3!} + \dots$$

Il est clair que  $e^A$  est de même dimension que  $A$ .

**Proposition 1.5.1** Soient  $A$  et  $B$  deux matrices de dimension  $n$ ,

1. Si les matrices  $A$  et  $B$  commutent, i.e,  $AB = BA$ , alors

$$e^A e^B = e^{A+B}.$$

2.  $\frac{d}{dt}(e^{At}) = Ae^{At}$ .
3.  $(e^A)^{-1} = e^{-A}$ .
4.  $\det(e^A) = e^{\text{tr}(A)}$ .

## 1.6 Quelques méthodes de calcul de l'exponentielle d'une matrice

Plusieurs techniques existent pour calculer  $e^A$  parmi elles, citons les méthodes suivantes :

### 1.6.1 Théorème de Cayley-Hamilton

**Théorème 1.6.1** (Cayley-Hamilton) Toute matrice  $A$  de dimension  $n$  satisfait son équation caractéristique

$$P_A(A) = A^n + a_{n-1}A^{n-1} + \dots + a_1A + a_0I_n = 0.$$

On déduit du théorème la relation suivante :

$$A^n = -a_{n-1}A^{n-1} - \dots - a_1A - a_0I_n.$$

Les  $a_i, i \in \underline{n}$  sont des constantes réelles.

**Exemple 1.6.1** On considère la matrice  $A$  suivante :

$$A = \begin{pmatrix} -3 & 0 \\ 2 & -1 \end{pmatrix}$$

Alors, les valeurs propres de la matrice  $A$  sont :  $\lambda_1 = -1$  et  $\lambda_2 = -3$ .

D'après le théorème de Cayley-Hamilton, on a :

$$e^A = \alpha_0 I_2 + \alpha_1 A.$$

Calculons  $\alpha_0, \alpha_1$  :

**Exemple 1.6.2**  $\alpha_0, \alpha_1$  sont les solutions du système suivant :

$$\begin{cases} e^{-3} = \alpha_0 - 3\alpha_1 \\ e^{-1} = \alpha_0 - \alpha_1 \end{cases}$$

Ce qui donne :

$$\begin{cases} \alpha_0 = -\frac{1}{2}e^{-3} + -\frac{3}{2}e^{-1}, \\ \alpha_1 = -\frac{1}{2}e^{-1} + -\frac{1}{2}e^{-3}, \end{cases}$$

Donc

$$e^{At} = \begin{pmatrix} e^{-3} & 0 \\ e^{-t} - e^{-3} & e^{-1} \end{pmatrix}$$

### 1.6.2 Le cas d'une matrice diagonale

Si  $D$  est une matrice diagonale, c'est à dire :

$$D = \begin{pmatrix} d_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & d_2 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \dots \\ 0 & 0 & \dots & d_n \end{pmatrix}.$$

Alors, son exponentielle est obtenue en calculant l'exponentielle de chacun des termes de la diagonale principale :

$$e^D = \begin{pmatrix} e^{d_1} & 0 & \dots & 0 \\ 0 & e^{d_2} & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \dots \\ 0 & 0 & \dots & e^{d_n} \end{pmatrix}.$$

### 1.6.3 Le cas d'une matrice diagonalisable

Soit  $A$  une matrice diagonalisable, i.e. : (il existe une matrice inversible  $P$  et une matrice diagonale  $D = \text{diag}(\lambda_i), \forall i = 1, \dots, n$  telles que,  $A$  s'écrit sous la forme :  $A = PDP^{-1}$ ), alors son exponentielle est donnée par :

$$e^A = Pe^D P^{-1}.$$



### 1.6.4 Le cas d'une matrice nilpotente

Si  $A$  est une matrice nilpotente d'indice de nilpotence  $q$ , i.e,  $A^q = [0]$ , d'où

$$A^m = [0], \forall m \geq q$$

Alors, l'exponentielle de la matrice  $A$  se calcule directement à partir de son développement en série, puisque celui-ci ne comporte alors qu'un nombre fini de termes :

$$e^A = \sum_{k=0}^q \frac{A^k}{k!} = I + A + \frac{A^2}{2!} + \frac{A^3}{3!} + \dots + \frac{A^{q-1}}{(q-1)!}.$$

**Exemple 1.6.3** *Considérons la matrice  $A$  suivante :*

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}.$$

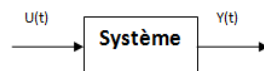
La matrice  $A$  est nilpotente d'indice de nilpotence 2, car  $A^2 = [0]$ . Alors son exponentielle est :

$$\begin{aligned} e^A &= I_2 + A \\ &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

## 1.7 Notion du système dynamique

**Définition 1.7.1** *Un système est un ensemble de pièces ou objets qui réalisent une opération spécifique, il y a donc une notion d'action sur l'environnement en fonction d'excitation extérieure*

Un système est ainsi défini par ses entrées et ses sorties qui le relient à l'environnement extérieur.



Le système dynamique linéaire est défini par :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \\ y(t) = Cx(t) + Du(t), \end{cases}$$

avec  $x(t_0) = x_0$ ,  $x(t) \in \mathbb{R}^n$  représente l'état du système,  $u(t) \in \mathbb{R}^m$  est le contrôle du système appelé aussi entrée,  $y(t) \in \mathbb{R}^p$  la sortie du système.

$A \in \mathbb{R}^{n \times n}$  matrice d'état,  $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$  matrice de commande (d'entrée),  $C \in \mathbb{R}^{p \times n}$  matrice de mesure (sortie) et  $D \in \mathbb{R}^{p \times m}$  matrice de transfert direct.

**La trajectoire** : Nous cherchons à résoudre l'équation d'état précédemment introduite et qui s'écrit dans le cas général

$$\frac{dx(t)}{dt} = Ax(t) + Bu(t).$$

Le cas des équations différentielles matricielles se traite de manière similaire au cas scalaire.

L'équation homogène associée s'écrit :

$$\dot{x}(t) = \frac{dx(t)}{dt} = Ax(t),$$

alors,

$$\int_{t_0}^t \frac{1}{x(t)} dx = \int_{t_0}^t A dt,$$

Donc

$$x(t) = e^{A(t-t_0)} x(t_0).$$

Où  $t_0$  est l'instant initial.

La résolution avec second membre s'effectue comme dans le cas scalaire :

$$\frac{dx}{dt} = Ax(t) + Bu(t),$$

ceci implique que :

$$e^{-At} \frac{dx}{dt} = e^{-At} Ax(t) + e^{-At} Bu(t),$$

d'où

$$\begin{aligned} e^{-At} \frac{dx}{dt} - e^{-At} Ax(t) &= e^{-At} Bu(t), \\ \implies \frac{d}{dt} (e^{-At} x(t)) &= e^{-At} Bu(t), \\ \implies e^{-At} x(t) &= e^{-At_0} x(t_0) + \int_{t_0}^t e^{-A\tau} Bu(\tau) d\tau, \end{aligned}$$

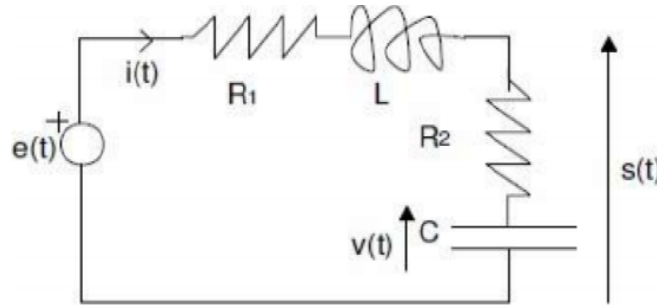
donc

$$x(t) = e^{A(t-t_0)} x_0 + \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} Bu(\tau) d\tau.$$

En dernier la réponse du système dynamique est

$$y(t) = C e^{A(t-t_0)} x_0 + C \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} Bu(\tau) d\tau + Du(t).$$

**Exemple 1.7.1** On considère le système dynamique décrit par le circuit RLC :



Les équations physiques de ce système électronique sont comme suit :

$$\begin{cases} e(t) = (R_1 + R_2)i(t) + L\frac{di}{dt} + v(t) \\ i(t) = C\frac{dv}{dt} \\ s(t) = R_2i(t) + v(t) \end{cases}$$

avec  $R_1, R_2 > 0, C > 0$ .

Suite à l'application des lois physiques notamment les lois de Kirchhoff, on obtient le système suivant :

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = -\frac{(R_1+R_2)}{L}x_1(t) + \frac{1}{L}x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = \frac{1}{C}x_1(t) \end{cases}$$

On pose  $x_1(t) = i(t)$  et  $x_2(t) = v(t)$ . Et après modélisation, le modèle devient

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{(R_1+R_2)}{L} & \frac{1}{L} \\ C & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix} u \\ y(t) = [ R_2 \quad 1 ] \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} \end{cases}$$

ceci est équivalent à :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases}$$

avec

$$\begin{aligned} x(t) &= \begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} -\frac{R_1+R_2}{L} & \frac{1}{L} \\ c & 0 \end{bmatrix} \\ B &= \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix}, C = [ R_2 \quad 1 ] \text{ et } D = [0]. \end{aligned}$$

# Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu

---

Dans ce chapitre, nous définissons les systèmes dynamiques linéaires positifs en temps continu. Aussi nous donnons les conditions nécessaires et suffisantes pour qu'un système dynamique linéaire soit positif. Ensuite, nous présenterons les tests de contrôlabilité de cette classe de système.

Pour ce faire nous nous sommes basées sur les références suivantes : [3], [7], [13] et [14].

## 2.1 Positivité des systèmes linéaires dynamiques à temps continu

Considérons le système dynamique linéaire en temps continu décrit par :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \\ y(t) = Cx(t) + Du(t), \\ x(t_0) = x_0. \end{cases} \quad (2.1.1)$$

**Définition 2.1.1** *le système est dit positif si à toute entrée positive et une condition initiale positive, correspond un état positif et une sortie positive.*

Alors, par définition le système 2.1.1 est dit **positif** si et seulement si:

$$\forall x_0 \in \mathbb{R}^+, \forall u \in \mathbb{R}^+ \iff x(t) \in \mathbb{R}_+^n \text{ et } y(t) \in \mathbb{R}^+.$$

Nous présenterons quelques définitions sur la positivité externe et la positivité interne. Nous donnerons la relation qui existe entre ces deux notions.

### 2.1.1 Positivité externe

**Définition 2.1.2** [7] *Le système linéaire 2.1.1 est dit **externement positif** si la sortie correspondante à l'état initial nul est non-négative pour chaque entrée non-négative, i.e. pour  $x_0 = x(0) = 0$  et pour tout  $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$ ,  $t \geq 0$ , on a  $y(t) \in \mathbb{R}_+^p$ , pour  $t \geq 0$ .*

### 2.1.2 Positivité interne

**Définition 2.1.3** [7] *Le système linéaire 2.1.1 est dit **internement positif** si pour  $x_0 \in \mathbb{R}_+^n$  et tout contrôle  $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$  pour tout  $t \geq 0$  on a  $x(t) \in \mathbb{R}_+^n$  et  $y(t) \in \mathbb{R}_+^p$  pour  $t \geq 0$ .*

**Théorème 2.1.1** [7] *Le système linéaire 2.1.1 est internement positif, si et seulement si,  $A$  est une matrice de Metzler et  $B \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$ ,  $C \in \mathbb{R}_+^{p \times m}$  et  $D \in \mathbb{R}_+^{p \times m}$ .*

**Preuve. Nécessité :** Si le système est internement positif, alors :

$$x(t) \in \mathbb{R}_+^n \text{ et } y(t) \in \mathbb{R}_+^p,$$

□

pour

$$x_0 \in \mathbb{R}_+^n \text{ et } u(t) \in \mathbb{R}_+^m,$$

tel que

$$x(t) = e^{A(t-t_0)}x(t_0) + \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)}Bu(\tau)d\tau,$$

et

$$y(t) = Ce^{A(t-t_0)}x(t_0) + C \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)}Bu(\tau)d\tau + Du(t)$$

**Suffisance :**

Si on suppose que la matrice  $A$  est de Metzler et les matrices  $B$ ,  $C$  et  $D$  sont positives, alors  $\exp(At)$  est positive.

**Théorème 2.1.2** [7] *Le système linéaire à temps continu 2.1.1 est positif si et seulement si la matrice  $A$  est une matrice de Metzler et  $B \geq 0$ ,  $C \geq 0$ .*

**Remarque 2.1.1** [7] *La positivité interne implique la positivité externe mais l'inverse n'est pas vrai.*

## 2.2 Applications

- Des systèmes à variables physiques positives par nature (niveaux, débits, concentrations, . . .).
- Modèles à compartiments : Applications en médecine, cinétique chimiques, ...
- Modèles de dynamiques de population.
- Circuit RLC.
- Sciences de la communication et de l'information.
- Processus industriels impliquant des réacteurs chimiques,...

## 2.3 Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu

### 2.3.1 Notion sur la contrôlabilité

Considérons le système dynamique linéaire positif suivant :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \\ y(t) = Cx(t) + Du(t), \\ x(t_0) = x_0. \end{cases} \quad (2.3.1)$$

où  $x(t) \in \mathbb{R}_+^n$ ,  $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$  et  $y(t) \in \mathbb{R}_+^p$ ,  $A$  est de Metzler et les matrices  $B$ ,  $C$  et  $D$  sont positives de dimensions appropriées.

**Définition 2.3.1** *Un état  $x$  est dit contrôlable s'il existe un moyen  $u$  transférant l'état du système de  $x_0$  vers zéro en un temps fini  $T$ , i.e.,*

$$\forall x_0 \in \mathbb{R}^n, \exists u \text{ tel que } x(t) = 0.$$

### 2.3.2 Tests de contrôlabilité des systèmes linéaires positifs

**Test par la matrice de Kalman**

**Théorème 2.3.1 (Kalman)** *Le système 2.3.1 est contrôlable si et seulement si le rang de la matrice de contrôlabilité*

$$\psi = [B, AB, A^2B, \dots, A^{n-1}B]$$

*est égale à  $n$ .*

**Exemple 2.3.1** *Considérons le système suivant :*

$$\dot{x} = Ax(t) + Bu(t)$$

Où

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, B = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

La matrice de Kalman  $\psi$  correspondante est :

$$\psi = [A \ AB] = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{pmatrix},$$

par suite,

$$\det \psi = -1 \neq 0.$$

$\psi$  est de rang plein, donc le système est contrôlable.

### Test par le grammien de contrôlabilité

**Définition 2.3.2** *Le grammien de contrôlabilité dans le cas d'un modèle à temps continu est une matrice  $n \times n$  notée  $W_c(0, t_f)$  est définie par :*

$$W_c(0, t_f) = \int_0^{t_f} e^{A(t_f-\tau)} B B^T e^{A^T(t_f-\tau)} d\tau.$$

$W_c(0, t_f)$  est une matrice symétrique et définie positive.

**Proposition 2.3.1** *La paire  $(A, B)$  est dit contrôlable si et seulement si*

$$W_c(0, t_f) = \int_0^{t_f} e^{A(t_f-\tau)} B B^T e^{A^T(t_f-\tau)} d\tau$$

soit inversible.

**Preuve.**

Supposon que  $W_c$  est inversible, alors il existe le contrôle

$$U(t) = -B^T e^{A^T(t_f-t)} W_c^{-1} x_0 e^{At_f}$$

□

## 2.3 Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu 17

donc

$$\begin{aligned}
 x(t) &= e^{At_f} x_0 + \int_0^{t_f} e^{A(t-\tau)} B U(\tau) d\tau, \\
 &= e^{At_f} x_0 + \int_0^{t_f} e^{A(t-\tau)} B (-B^T e^{A^T(t_f-\tau)} W_c^{-1} x_0 e^{At_f}) d\tau, \\
 &= e^{At_f} x_0 - \int_0^{t_f} e^{A(t-\tau)} B B^T e^{A^T(t_f-\tau)} W_c^{-1} x_0 e^{At_f} d\tau, \\
 &= e^{At_f} (x_0 - \int_0^{t_f} e^{A(t_f-\tau)} B B^T e^{A^T(t_f-\tau)} W_c^{-1} x_0 d\tau), \\
 &= 0.
 \end{aligned}$$

Donc la paire  $(A, B)$  est contrôlable.

Inversement, on suppose que le système est contrôlable, alors nous devons montrer que  $W_c(0, t_f)$  est inversible

Si on suppose que  $W_c$  n'est pas inversible i.e :

$$\exists Z \neq 0 \text{ tel que } W_c Z = 0, \implies Z^T W_c Z = 0$$

$$\implies Z^T \left( \int_0^{t_f} e^{A(t_f-\tau)} B B^T e^{A^T(t_f-\tau)} d\tau \right) Z = 0$$

$$\implies \int_0^{t_f} Z^T e^{A(t_f-\tau)} B B^T e^{A^T(t_f-\tau)} Z d\tau = 0$$

$$\implies \int_0^{t_f} \|Z^T e^{A(t_f-\tau)} Z\|^2 d\tau = 0$$

$$\implies \|Z^T e^{A(t_f-\tau)} Z\|^2 = 0$$

$$\implies Z^T e^{A(t_f-\tau)} Z = 0$$

(2.3.2)



## 2.3 Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu 8

On a la paire  $(A, B)$  est contrôlable alors,

$$\begin{aligned}\forall x_0, \exists u \text{ tq } x(t) &= 0, \\ \iff x(t) &= e^{At}x_0 + \int_0^t e^{A(t-\tau)}Bu(\tau)d\tau = 0, \\ \iff e^{At} \left[ x_0 + \int_0^t e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau \right] &= 0, \\ \iff \int_0^t e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau &= -x_0, \\ \iff \int_0^t x_0^T e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau &= -x_0^T x_0,\end{aligned}$$

Si on pose :  $x_0 = Z$ , alors,

$$\int_{t_0}^t Z^T e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau = -Z^T Z,$$

Par conséquent,

$$-Z^T Z = 0,$$

cette équation est vrai si  $Z = 0$  (contradiction avec la supposition).

Donc, la matrice  $W_c$  est inversible.

**Exemple 2.3.2** *Considérons le système dynamique linéaire positif à temps continu suivant :*

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t),$$

où

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, B = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix},$$

donc

### 2.3 Contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu

$$\begin{aligned}W_c(0, t_f) &= \int_0^{t_f} \begin{pmatrix} 1 & t_f - \tau \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ t_f - \tau & 1 \end{pmatrix} d\tau \\&= \int_0^{t_f} \begin{pmatrix} t_f - \tau \\ 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} t_f - \tau & 1 \end{pmatrix} d\tau \\&= \int_0^{t_f} \begin{pmatrix} (t_f - \tau)^2 & t_f - \tau \\ t_f - \tau & 1 \end{pmatrix} d\tau \\&= \begin{pmatrix} \frac{1}{3}t_f^3 & \frac{1}{2}t_f^2 \\ \frac{1}{2}t_f^2 & t_f \end{pmatrix}.\end{aligned}$$

Alors,

$$\det W_c(0, t_f) = \frac{1}{12}t_f^4 \neq 0, \quad \forall t_f > 0.$$

Par conséquent le système est contrôlable.

# Systèmes dynamiques linéaires positifs de Lyapunov en temps continu

---

Dans ce chapitre, nous allons étudier la contrôlabilité des systèmes dynamiques linéaires positifs à temps continu de Lyapunov. Dans un premier temps, nous allons transformer le système dynamique de Lyapunov à un système linéaire invariant standard pour faciliter l'étude des propriétés de cette classe de système. Nous nous basons pour ce faire sur les références suivantes :[3], [8], [9] et [10] .

**Définition 3.0.3** [10] *Un système différentiel linéaire de Lyapunov est un système décrit par les équations :*

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + x(t)B + Fu(t), \\ y(t) = Cx(t) + Du(t), \end{cases} \quad (3.0.1)$$

où  $x(t) \in \mathbb{R}^{n \times n}$  est l'état,  $u(t) \in \mathbb{R}^{m \times n}$  est le contrôle,  $y(t) \in \mathbb{R}^{p \times n}$  est la sortie,  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ,  $B \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ,  $F \in \mathbb{R}^{n \times m}$ ,  $C \in \mathbb{R}^{p \times n}$  et  $D \in \mathbb{R}^{p \times m}$ .

Maintenant, en appliquant l'opérateur *vec* au système de Lyapunov 3.0.1, nous aurons :

$$\begin{aligned} \text{vec}(\dot{x}(t)) &= \text{vec}(Ax(t) + x(t)B + Fu(t)), \\ &= (I_n \otimes A) \text{vec}(x(t)) + (B^T \otimes I_n) \text{vec}(x(t)) + (I_n \otimes F) \text{vec}(u(t)), \\ &= [(I_n \otimes A) + (B^T \otimes I_n)] \text{vec}(x(t)) + (I_n \otimes F) \text{vec}(u(t)). \end{aligned}$$

Et

$$\begin{aligned} \text{vec}(y(t)) &= \text{vec}(Cx(t) + Du(t)), \\ &= (I_n \otimes C) \text{vec}(x(t)) + (I_n \otimes D) \text{vec}(x(t)). \end{aligned}$$

Finalement, le système est équivalent au système suivant :

$$\begin{cases} \dot{\tilde{x}}(t) = \bar{A}\tilde{x}(t) + \bar{B}\tilde{u}(t), \\ \tilde{y}(t) = \bar{C}\tilde{x}(t) + \bar{D}\tilde{u}(t), \\ \tilde{x}(t_0) = \tilde{x}_0. \end{cases} \quad (3.0.2)$$

Où

$$\tilde{x}(t) = \text{vec}(x(t)) \in \mathbb{R}^{n^2}, \dot{\tilde{x}}(t) = \text{vec}(\dot{x}(t)) \in \mathbb{R}^{n^2}, \tilde{u}(t) = \text{vec}(u(t)) \in \mathbb{R}^{nm}, \tilde{y}(t) = \text{vec}(y(t)) \in \mathbb{R}^{pn}, \bar{A} = (I_n \otimes A) + (B^T \otimes I_n) \in \mathbb{R}^{n^2 \times n^2}, \bar{B} = (I_n \otimes F) \in \mathbb{R}^{n^2 \times nm}, \bar{C} = (I_n \otimes C) \in \mathbb{R}^{pn \times n^2}, \bar{D} = (I_n \otimes D) \in \mathbb{R}^{pn \times nm}.$$

### 3.1 La trajectoire du système de Lyapunov en temps continu

**Définition 3.1.1** [3] On appelle matrice de transition, l'unique solution de l'équation différentielle

$$\dot{\tilde{x}}(t) = \bar{A}\tilde{x}(t), \quad (3.1.1)$$

satisfaisant la condition initiale  $\tilde{x}(t_0)$ , et qui est donnée par

$$\phi(t, t_0) = \phi_1(t, t_0)\phi_2(t, t_0),$$

avec

$$\begin{aligned} \phi_1(t, t_0) &= \exp[(I_n \otimes A)(t - t_0)], \\ \phi_2(t, t_0) &= \exp[(B^T \otimes I_n)(t - t_0)], \end{aligned}$$

donc toute solution de 3.1.1 est de la forme

$$\tilde{x}(t) = \phi(t, t_0)\tilde{x}(t_0),$$

avec est  $\tilde{x}(t_0)$  un vecteur constant d'ordre  $n^2$ .

**Propriétés de la matrice de transition [3]**

La matrice de la transition  $\phi$  vérifie :

- $\phi(t, t) = I$ .
- $(\phi(t, t_0))^{-1} = \phi(t_0, t)$ .
- $\phi(t, t_0) = \bar{A}\phi(t, t_0)$ .
- $\phi(t_0, t_1)\phi(t_1, t) = \phi(t_0, t), \forall (t, t_0, t_1) \in \mathbb{R}^3$ .

**Preuve.** On considère

$$\begin{aligned} \dot{\phi}(t, t_0) &= \dot{\phi}_1(t, t_0)\phi_2(t, t_0) + \phi_1(t, t_0)\dot{\phi}_2(t, t_0) \\ &= (I_n \otimes A)\phi_1(t, t_0)\phi_2(t, t_0) + (B^T \otimes I)\phi_1(t, t_0)\phi_2(t, t_0) \\ &= (\phi_2(t, t_0) + (B^T \otimes I))\phi_1(t, t_0)\phi_2(t, t_0). \end{aligned}$$

Alors,

$$\dot{\phi}(t, t_0) = \bar{A}\phi(t, t_0)$$

De plus,

$$\phi(t, t) = \phi_1(t, t)\phi_2(t, t) = I_{n^2}I_{n^2} = I_{n^2}$$

□

Alors  $\phi$  est la matrice de transition de 3.1.1 et chaque solution de 3.1.1 est de cette forme.

**Théorème 3.1.1** [3] Soit  $\phi(t, t_0)$  la matrice de la transition de 3.0.1, alors la solution unique de 3.0.1 satisfaisant la condition initiale  $\tilde{x}(t_0) = \tilde{x}_0$  est

$$\tilde{x}(t) = \phi(t, t_0) \left[ \tilde{x}(t_0) + \int_{t_0}^t \phi(t, \tau) (I_n \otimes F) \tilde{u}(\tau) d\tau \right].$$

**Preuve.** Pour cela nous démontrons ceci en deux étapes :

**Etape 1 :** La solution de l'équation homogène qui est donnée par :

$$\tilde{x}(t) = \phi(t, t_0) \tilde{x}(t_0)$$

**Etape 2 :** La solution de l'équation non homogène :

$$\dot{\tilde{x}}(t) = \bar{A} \tilde{x}(t) + \bar{B} \tilde{u}(t) \quad (3.1.2)$$

Dans ce cas, la méthode utilisée pour trouver la solution est la méthode de la variation de la constante, on a donc  $\tilde{x}(t) = \phi(t, t_0) z(t)$ , avec

$$z(t_0) = \tilde{x}(t_0)$$

Par dérivation, on trouve

$$\dot{\tilde{x}}(t) = \dot{\phi}(t, t_0) z(t) + \phi(t, t_0) \dot{z}(t)$$

L'équation 3.1.2 devienne

$$(I_n \otimes B) + (B^T \otimes I_n) \phi(t, t_0) z(t) + \phi(t, t_0) \dot{z}(t_0) = \bar{A} \phi(t, t_0) z(t) + \bar{B} \tilde{u}(t)$$

Après simplification on obtient

$$\phi(t, t_0) \dot{z}(t_0) = \bar{B} \tilde{u}(t)$$

d'où

$$\dot{z}(t) = \phi(t_0, t) \bar{B} \tilde{u}(t)$$

d'après intégration, nous obtenons :

$$z(t) = z(t_0) + \int_{t_0}^t \phi(t_0, \tau) \bar{B} \tilde{u}(\tau) d\tau$$

d'où

$$\begin{aligned} \tilde{x}(t) &= \phi(t, t_0) \left[ z(t_0) + \int_{t_0}^t \phi(t_0, \tau) \bar{B} \tilde{u}(\tau) d\tau \right] \\ &= \phi(t, t_0) \left[ \tilde{x}(t_0) + \int_{t_0}^t \phi(t_0, \tau) \bar{B} \tilde{u}(\tau) d\tau \right] \end{aligned}$$

□

## 3.2 Positivité des systèmes dynamiques linéaires de Lyapunov à temps continu

**Définition 3.2.1** [10] Le système de Lyapunov 3.0.1 est dit **internement positif** si et seulement si  $x(t) \in \mathbb{R}_+^{n \times n}$  et  $y(t) \in \mathbb{R}_+^{pm}$  pour tout  $x_0 \in \mathbb{R}_+^{n^2}$  tout contrôle  $u(t) \in \mathbb{R}_+^{nm}$ .

**Théorème 3.2.1** [10] Le système de Lyapunov 3.0.1 est positif si et seulement si  $A$  et  $B$  sont des matrices de Metzler et  $F \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$ ,  $C \in \mathbb{R}_+^{p \times n}$ ,  $D \in \mathbb{R}_+^{p \times m}$ .

**Preuve.**

□[10]

Le système de Lyapunov 3.0.1 est positif si et seulement si le système standard équivalent 3.0.2 est positif, Par le théorème de positivité du système standard 2.1.1 à temps continu, La matrice  $\bar{A}$  doit être de Metzler et les matrices  $\bar{B}$ ,  $\bar{C}$  et  $\bar{D}$  doivent être positives.

**Exemple 3.2.1** Soit le système 3.0.1 avec les matrices suivantes :

$$\begin{aligned} A &= \begin{pmatrix} -1 & 2 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, F = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \\ B &= \begin{pmatrix} -3 & 1 \\ 0 & -2 \end{pmatrix}, C = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \\ D &= \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

$A$  et  $B$  sont des matrices de Metzler.

$F$ ,  $C$  et  $D$  sont des matrices a entrées non négatives.

On peut conclure donc que le système est positif.

## 3.3 Contrôlabilité des systèmes linéaires positifs de Lyapunov à temps continu

**Définition 3.3.1** [3] Le système de Lyapunov positif est dit **contrôlable** si et seulement si :  $\forall \tilde{x}_0, \forall \tilde{x}_f, \forall T > 0$  fini ,

$$\exists \tilde{u}(t) : [t_0, T] \longrightarrow \mathbb{R}^{m \times n} / \tilde{x}(T, \tilde{x}_0, \tilde{u}) = \tilde{x}_f.$$

### 3.3.1 Tests de contrôlabilité des systèmes linéaires de Lyapunov

Test par la matrice de Kalman

**Théorème 3.3.1** Le système est contrôlable si et seulement si la matrice  $\varphi$  définie par :

$$\varphi = \begin{bmatrix} \bar{B} & \bar{A}\bar{B} & \bar{A}^2\bar{B} & \bar{A}^{n^2-1}\bar{B} \end{bmatrix},$$

### 3.3 Contrôlabilité des systèmes linéaires positifs de Lyapunov à temps continu

est de rang plein, i.e :  $rg(\varphi) = n^2$ , avec  $\bar{A} = I_n \otimes A + B^T \otimes I_n$  et  $\bar{B} = I_n \otimes F$ .

La matrice  $\varphi$  est appelée la matrice de contrôlabilité, dans ce cas, la paire  $(\bar{A}, \bar{B})$  est dite contrôlable.

**Exemple 3.3.1** On considère le système linéaire positif de Lyapunov suivant :

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + x(t)B + Fu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases} \quad (3.3.1)$$

Avec

$$A = \begin{pmatrix} -1 & 2 \\ 0 & 2 \end{pmatrix}, B = \begin{pmatrix} -1 & 1 \\ 0 & 2 \end{pmatrix},$$

$$C = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 2 & 1 \end{pmatrix} \text{ et } F = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{pmatrix}.$$

Alors

$$\begin{aligned} \bar{A} &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \otimes \begin{pmatrix} -1 & 2 \\ 0 & 2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 1 & 2 \end{pmatrix} \otimes \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} -2 & 2 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 2 \\ 0 & 1 & 0 & 4 \end{pmatrix}, \end{aligned}$$

et

$$\begin{aligned} \bar{C} &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \otimes \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 2 & 1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 2 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 2 & 1 \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

La matrice de Kalman est donnée par :

$$\begin{aligned} \varphi &= [\bar{B} \ \bar{A}\bar{B} \ \bar{A}^2\bar{B} \ \bar{A}^3\bar{B}] \\ &= \begin{bmatrix} -2 & 2 & 0 & 0 & 0 & 2 & 0 & 0 & 2 & -2 & 0 & 0 & -2 & 6 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 2 & 1 & 0 & 3 & 2 & 3 & 4 & 11 & 10 & 15 & 12 & 43 & 42 \\ 0 & 1 & 0 & 4 & 1 & 1 & 4 & 4 & 5 & 5 & 16 & 16 & 21 & 21 & 64 & 64 \end{bmatrix}. \end{aligned}$$

Le rang de la matrice  $\varphi$  est :

$$rg(\varphi) = 4$$

Par conséquent, le système de Lyapunov 3.3.1 est contrôlable.

**Test par le grammien de contrôlabilité**

**Proposition 3.3.1** *Le système 3.0.1 est contrôlable si et seulement si la matrice de contrôlabilité de dimension  $n^2 \times n^2$*

$$W_c(0, t_f) = \int_0^{t_f} \phi(t_f, \tau)(I_n \otimes F)(I_n \otimes F)^T \phi^T(t_f, \tau) d\tau,$$

*est inversible.*

*La matrice  $W_c(0, t_f)$  est appelée grammien de contrôlabilité.*

**Exemple 3.3.2** *Considérons le système linéaire positif de Lyapunov suivant :*

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + x(t)B + Fu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases} \quad (3.3.2)$$

avec

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, B = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix},$$

$$C = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \text{ et } F = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{pmatrix}.$$

En prenant  $t_f = t$  on obtient :

$$\begin{aligned} \phi(0, \tau) &= \exp[(I_2 \otimes A)(t - \tau)] \times \exp[(B^T \otimes I_2)(t - \tau)] \\ \phi(0, \tau) &= \begin{pmatrix} e^{t-\tau} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & e^{t-\tau} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} e^{t-\tau} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & e^{t-\tau} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} e^{2(t-\tau)} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

et

$$\begin{aligned} (I_2 \otimes F) &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \otimes \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix}. \end{aligned}$$



Par suite

$$\begin{aligned} \phi(t, \tau)(I_2 \otimes F)(I_2 \otimes F)^T \phi^T(t, \tau) &= \begin{pmatrix} e^{2(t-\tau)} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \\ &\times \begin{pmatrix} 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} e^{2(t-\tau)} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} e^{4(t-\tau)} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

D'où

$$\begin{aligned} W_c(0, t) &= \begin{pmatrix} \int_0^t e^{4(t-\tau)} d\tau & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} -\frac{1}{4} + \frac{1}{4}e^{4t} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

Comme  $\det W_c(0, t) = 0$ , alors le système 3.3.2 n'est pas contrôlable.

**Théorème 3.3.2** [10] *Le système de Lyapunov positif est dit contrôlable si et seulement si la matrice*

$$\omega_c(0, t_f) = \int_{t_0}^{t_f} e^{A(t_f-\tau)} F F^T e^{A^T(t_f-\tau)} d\tau,$$

est monomiale.

**Preuve.**  $\square$  Si  $\omega_c(t_0, t_f)$  est une matrice monomiale, alors  $\omega_c^{-1}(t_0, t_f) \in \mathbb{R}^{n \times n}$  existe. Donc il existe le contrôle

$$u(t) = F^T e^{A^T(t_f-t)} \omega_c^{-1} x_f e^{B(t-t_f)}$$

alors,

$$\begin{aligned} x(t) &= e^{A(t-t_0)} x_0 e^{B(t-t_0)} + \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} F u(\tau) e^{B(t-\tau)} d\tau, \\ x(t_f) &= e^{A(t_f-t_0)} x_0 e^{B(t_f-t_0)} + \int_{t_0}^{t_f} e^{A(t_f-\tau)} F F^T e^{A^T(t_f-t)} \omega_c^{-1} x_f e^{B(t-t_f)} e^{B(t_f-\tau)} d\tau, \end{aligned}$$

### 3.3 Contrôlabilité des systèmes linéaires positifs de Lyapunov à temps continu 27

pour  $x_0 = 0$

$$x(t_f) = \int_{t_0}^t e^{A(t_f-\tau)} F F^T e^{A^T(t_f-t)} \omega_c^{-1} x_f d\tau = x_f.$$

Car

$$e^{B(t-t_f)} e^{B(t_f-\tau)} = I_n.$$

**Exemple 3.3.3** Soit le système 3.0.1 avec :

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, F = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Alors,

$$e^{A(t_f-\tau)} = \begin{pmatrix} e^{(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, e^{A^T(t_f-\tau)} = \begin{pmatrix} e^{(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, F^T = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{pmatrix},$$

Donc

$$\begin{aligned} e^{A(t_f-\tau)} F F^T e^{A^T(t_f-\tau)} &= \begin{pmatrix} e^{(t_f-\tau)} & e^{(t_f-\tau)} \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 2e^{(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \\ &= \begin{pmatrix} 2e^{2(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

En prenant  $t_0 = 0$ , on obtient :

$$\begin{aligned} \omega_c(0, t_f) &= \begin{pmatrix} \int_0^{t_f} 2e^{2(t_f-\tau)} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, \\ &= \begin{pmatrix} -e^{-2\tau} (1 - e^{2t_f}) & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

$\omega_c(0, t_f)$  n'est pas nulle, par suite le système n'est pas contrôlable.

---

# CONCLUSION

---

Dans ce mémoire, nous avons présenté les conditions nécessaires et suffisantes pour la positivité des systèmes dynamiques linéaires positifs de Lyapunov. Aussi, nous avons étudié la contrôlabilité de cette classe de systèmes en se basant sur deux critères importants : critère de Kalman et le grammien de contrôlabilité

Tout au long de ce travail, des exemples d'application ont été introduit pour mieux illustrer cette étude.

# Bibliographie

- [1] Graham. Alexander, Kronecker products and matrix calculus ; with applications, Ellis Horwood Ltd. England, 1981.
- [2] P. J.Antsaklis, and, A.N.Michel, A linear systems primer, Birkhauser, 2007.
- [3] B.V. Appa Rao, M.S.N. Murty, Controllability and observability of Lyapunov, 2006.
- [4] D. Arzelier, Représentation et analyse des systèmes linéaires. Notes de cours.5.2.LAAS-CNRS. France, 2010.
- [5] S. Barnett, Introduction to mathematical control theory, Clarenton Press, Oxford, 1975.
- [6] D. Bouagada, Cours de théorie de contrôle, année 2019 – 2020.
- [7] D. Bouagada, Systèmes Différentiels Singuliers Positifs et LMIs, Thèse de Doctorat d'état, 19 décembre 2007.
- [8] B. Browson, The Kronecher product, UNF Thesis, 2006.
- [9] L. Dai, Singular control System, Volume 118 of lecture Notes in control and Information Sciences, Springer-verlag, New York, 1989.
- [10] T. Kaczorek, Przemyslaw Przyborowski, Positive Continuous-Time Linear Lyapunov Systems, The International Conference on “Computer as a Tool” Warsaw, September 9 – 12. 2007.
- [11] R. E Kalman and E. Evangelisti : Controlability and Observability. 2011.
- [12] Jean-Michel Coron, Controllability and nonlinearity. In CANUM 2006 Congrès National d'Analyse Numérique, volume 22 de ESAIM Proc, pages 2139. EDP Sci, Les Ulis, 2008.
- [13] MSN. Murty, B.V. App Rao and G. Suresh Kumar, Contrôlabilité, Observabilité, and realizability of matrix Lyapunov systems, Bull Koream Math soc.43/pp149 – 159, 2006.
- [14] Jean. Paul ING, Contrôlabilité, stabilité, observabilité, le cas des systèmes linéaires. Paris, 2014.
- [15] D. Xu, X. Yang, Controllability of Fractional Descriptor Linear System, Advances in Theoretical and AppliMathematics, Volume 11, Number 4(2016), pp. 373 – 382.