

OPTIMISATION ET CONTRÔLE

Grégoire Allaire
Département de mathématiques appliquées
Ecole Polytechnique

- 1 Contrôle optimal
- 2 Le système linéaire quadratique (ou système LQ)
- 3 Hamiltonien et principe du minimum
- 4 Equation de Ricatti

Quand le contrôle rencontre l'optimisation !

Considérons le **système linéaire**

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) & \forall t \in [0, T], \\ x(0) = x_0, \end{cases}$$

où A est une matrice $d \times d$ et B $d \times k$.

Supposons que la condition de Kalman soit satisfaite et que ce système soit **contrôlable**. Autrement dit, $\forall T > 0$, $\forall x_1 \in \mathbb{R}^d$, il existe un **contrôle** $u(t) \in L^1([0, T]; \mathbb{R}^k)$ tel que

$$x_1 = x_u(T).$$

En général, il existe une infinité de tels contrôles !

Y a-t-il un "meilleur" contrôle que les autres ?

Contrôle optimal = on optimise le choix du contrôle.



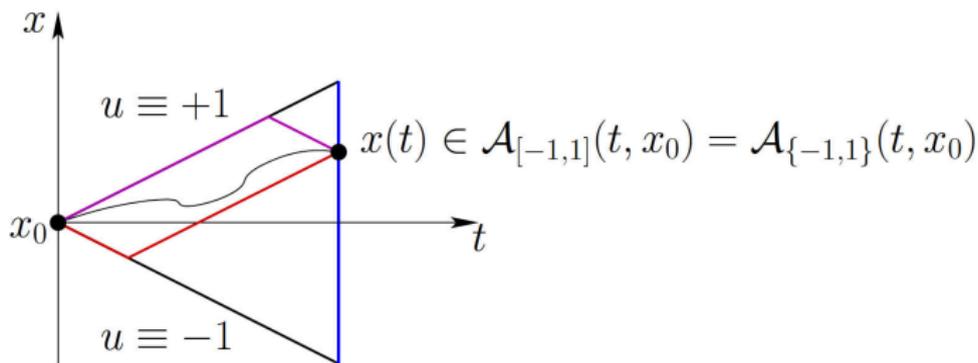
Exemple d'une infinité de contrôles possibles

On contrôle un point matériel par sa vitesse $u(t) \in U = [-1, 1]$

$$\dot{x}(t) = u(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad x(0) = 0.$$

L'ensemble atteignable est $\mathcal{A}(t, 0) = [-t, t]$.

Si $-t < x_1 < +t$, il existe une infinité de contrôles qui conduisent en $x_1 = x(t)$, y compris parmi les **contrôles bang-bang** $u(t) \in \partial U = \{-1; +1\}$.



Quel critère d'optimisation du contrôle ?

- Temps minimal T .
- Coût minimal de u , par exemple en norme $L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$.
- Nombre minimal de commutations pour un contrôle bang-bang.
- Trajectoire x_u la plus régulière possible.
- S'approcher d'une trajectoire idéale.
- Etc.

Le critère de Kalman n'est pas **constructif**: aucun indice sur un contrôle possible.

Au contraire, la méthode du contrôle optimal est **constructive** et fournit des **algorithmes** de calcul du contrôle.

Le prix à payer est la perte de l'atteignabilité exacte, en général.



II - Le système linéaire-quadratique (LQ)

Pour $T > 0$ fixé, il s'agit du **système linéaire**

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) + f(t) & \forall t \in [0, T], \\ x(0) = x_0, \end{cases}$$

avec $f(t) \in L^1([0, T]; \mathbb{R}^d)$ et les matrices A $d \times d$ et B $d \times k$.

On y associe une **fonction objectif quadratique**

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^* R u(t) dt + \frac{1}{2} \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q e_{x_u}(t) dt + \frac{1}{2} e_{x_u}(T)^* D e_{x_u}(T)$$

où R, Q, D sont des matrices symétriques positives et $e_{x_u} = x_u - \xi$ est l'écart avec une **trajectoire cible** $\xi \in C^0([0, T]; \mathbb{R}^d)$.

On cherche $\bar{u} \in V = L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ tel que $J(\bar{u}) = \inf_{u \in V} J(u)$.

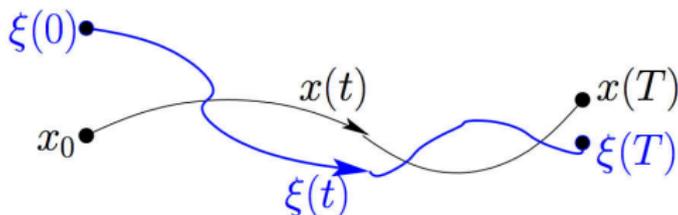
Ici V est un espace de Hilbert et on peut appliquer les résultats du cours en optimisation.



Remarques sur la modélisation

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^* R u(t) dt + \frac{1}{2} \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q e_{x_u}(t) dt + \frac{1}{2} e_{x_u}(T)^* D e_{x_u}(T)$$

- Critère de type "moindres carrés".
- On agrège un coût du contrôle ($R \geq 0$), un suivi de trajectoire ($Q \geq 0$) et l'atteinte d'une cible finale ($D \geq 0$).
- C'est une méthode de **pénalisation** pour la cible.
- Aucun des 3 termes ne sera nul au minimum, en général !
- On pourrait avoir une cible discontinue $\xi \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^d)$
- On pourrait limiter les contrôles $u \in L^2([0, T]; U)$ avec U convexe de \mathbb{R}^k .



Théorème. On suppose que R est définie positive et Q, D positives. Il existe un **unique contrôle optimal** $\bar{u} \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$.

Preuve. On montre que $J(u)$ est fortement convexe dans l'espace de Hilbert $V = L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ et on applique le Théorème 2.3.8 du cours. En effet, l'application de $L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ dans \mathbb{R}

$$u \mapsto \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^* R u(t) dt \geq \frac{\alpha}{2} \|u\|_V^2$$

est fortement convexe avec $\alpha > 0$ la plus petite valeur propre de R . Par ailleurs, l'application de $AC([0, T]; \mathbb{R}^d)$ dans \mathbb{R}

$$x \mapsto \frac{1}{2} \int_0^T e_x(t)^* Q e_x(t) dt + \frac{1}{2} e_x(T)^* D e_x(T),$$

avec $e_x = x - \xi$, est convexe car quadratique et positive.



Preuve (fin). Or l'application $u \rightarrow x_u$ est affine de $L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ dans $AC([0, T]; \mathbb{R}^d)$. Donc

$$u \rightarrow \frac{1}{2} \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q e_{x_u}(t) dt + \frac{1}{2} e_{x_u}(T)^* D e_{x_u}(T)$$

est convexe car quadratique et positive.

Ainsi $J(u)$ est fortement convexe comme somme de fonctions convexes dont une l'est fortement.

Remarque. L'équation d'Euler $J'(\bar{u}) = 0$ caractérise l'unique contrôle optimal (CNS).



Dérivée de la fonction objectif

Lemme. La fonction objectif est dérivable au sens de Fréchet sur $L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ et sa dérivée directionnelle vaut

$$\langle J'(u), \delta u \rangle = \int_0^T u(t)^* R \delta u(t) dt + \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q \delta x(t) dt + e_{x_u}(T)^* D \delta x(T)$$

pour tout $\delta u \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ et avec δx la solution unique dans $AC([0, T]; \mathbb{R}^d)$ de

$$\begin{cases} \dot{\delta x}(t) = A \delta x(t) + B \delta u(t) & \forall t \in [0, T], \\ \delta x(0) = 0. \end{cases}$$

Remarque. La formule de dérivée ci-dessus est **inutilisable en pratique** ! Pour chaque δu il faut calculer δx pour obtenir **une seule** dérivée directionnelle. On n'a pas une formule pour $J'(u)$.



Preuve. On pose $J(u) = J_R(u) + J_{QD}(u)$ avec

$$J_R(u) = \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^* R u(t) dt,$$

$$J_{QD}(u) = \frac{1}{2} \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q e_{x_u}(t) dt + \frac{1}{2} e_{x_u}(T)^* D e_{x_u}(T).$$

$V = L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$ est un espace de Hilbert pour le produit scalaire

$$\langle f, g \rangle = \int_0^T f(t)^* g(t) dt.$$

Donc $J'_R(u) = Ru(t)$ et, par composition des dérivations,

$$\langle J'_{QD}(u), \delta u \rangle = \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q \delta x(t) dt + e_{x_u}(T)^* D \delta x(T)$$

où $\delta x = \langle x'_u, \delta u \rangle$ avec x'_u la dérivée de x_u par rapport à u .



Calcul de la dérivée (2)

Preuve (fin). Le calcul de x'_u est très simple dans le cas d'un système linéaire

$$\begin{cases} \dot{x}_u(t) = Ax_u(t) + Bu(t) + f(t) & \forall t \in [0, T], \\ x_u(0) = x_0. \end{cases}$$

Par soustraction des équation pour u et $u + \delta u$ on obtient

$$x_{u+\delta u} = x_u + \delta x$$

qui est un **développement de Taylor** à l'ordre 1 (sans reste !) avec

$$\begin{cases} \dot{\delta x}(t) = A\delta x(t) + B\delta u(t) & \forall t \in [0, T], \\ \delta x(0) = 0. \end{cases}$$

La formule explicite de la solution montre que $\delta x \in AC([0, T]; \mathbb{R}^d)$ varie linéairement et continûment par rapport à $\delta u \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$, donc δx est bien la dérivée directionnelle $\langle x'_u, \delta u \rangle$.



Formule explicite pour la dérivée

On définit l'état adjoint p solution unique dans $AC([0, T]; \mathbb{R}^d)$ de

$$\begin{cases} \dot{p}(t) = -A^*p(t) - Qe_{x_u}(t) & \forall t \in [0, T], \\ p(T) = De_{x_u}(T). \end{cases}$$

Proposition. La fonction objectif $J(u)$ est différentiable sur V et on a, pour tout $u \in V$,

$$J'(u) = Ru + B^*p$$

qui appartient bien à $V = L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$.

Remarque. On parle d'adjoint car l'équation adjointe est l'opérateur adjoint (pour le produit scalaire L^2) de l'équation de l'état x (A^* est la matrice adjointe de A). L'équation adjointe est rétrograde en temps. L'adjoint permet d'obtenir une formule explicite sans δx .



Preuve de la formule avec l'adjoint

Preuve. On rappelle que

$$\langle J'(u), \delta u \rangle = \int_0^T u(t)^* R \delta u(t) dt + \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q \delta x(t) dt + e_{x_u}(T)^* D \delta x(T)$$

avec δx la solution unique de

$$(1) \quad \begin{cases} \dot{\delta x}(t) = A \delta x(t) + B \delta u(t) & \forall t \in [0, T], \\ \delta x(0) = 0. \end{cases}$$

$$(2) \quad \begin{cases} \dot{p}(t) = -A^* p(t) - Q e_{x_u}(t) & \forall t \in [0, T], \\ p(T) = D e_{x_u}(T). \end{cases}$$

On multiplie (1) par p et (2) par δx et on additionne

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}(p^* \delta x) &= p^* A \delta x - \delta x^* A^* p + p^* B \delta u - \delta x^* Q e_{x_u} \\ &= p^* B \delta u - e_{x_u}^* Q \delta x \end{aligned}$$



Preuve de la formule avec l'adjoint (2)

Preuve (fin). On intègre en temps et, comme $\delta x(0) = 0$,

$$\int_0^T \frac{d}{dt}(p^* \delta x) dt = p^*(T) \delta x(T) = (De_{x_u}(T))^* \delta x(T)$$

Par conséquent

$$e_{x_u}(T)^* D \delta x(T) + \int_0^T e_{x_u}(t)^* Q \delta x(t) dt = \int_0^T p(t)^* B \delta u(t) dt$$

donc la formule pour $J'(u)$ se simplifie en

$$\langle J'(u), \delta u \rangle = \int_0^T u^* R \delta u dt + \int_0^T p^* B \delta u dt \quad \forall \delta u \in V.$$

On conclut alors

$$J'(u) = Ru + B^* p$$

car R est symétrique mais pas B .



- Grâce à l'adjoint on peut calculer $J'(u)$ avec **une seule** ODE à résoudre en plus.
- Grâce à l'adjoint et la formule $J'(u) = Ru + B^*p$, on peut calculer numériquement un contrôle optimal par un algorithme d'optimisation.
- A l'optimum, on a $J'(\bar{u}) = 0$ et donc $\bar{u} = -R^{-1}B^*p$.
- Le calcul de l'adjoint p est **rétrograde** en temps: il faut avoir stocké x qui sert de "terme source".
- L'adjoint semble être une "astuce"...

Comment a-t-on deviné l'adjoint ?

En fait, l'adjoint est un multiplicateur de Lagrange !

(Voir amphi 5 du cours d'optimisation.)



Lagrangien et adjoint

On réécrit le problème de contrôle optimal comme

$$\min_{u \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^k), x \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^d)} \tilde{J}(u, x)$$

avec $e_x = x - \xi$ et

$$\tilde{J}(u, x) = \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^* R u(t) dt + \frac{1}{2} \int_0^T e_x(t)^* Q e_x(t) dt + \frac{1}{2} e_x(T)^* D e_x(T)$$

sous la contrainte qui relie x à u

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) + f(t) & \forall t \in [0, T], \\ x(0) = x_0. \end{cases}$$

On introduit un **multiplicateur de Lagrange** $p(t)$ et un Lagrangien

$$\mathcal{L}(u, x, p) = \tilde{J}(u, x) - \int_0^T p^* (\dot{x} - Ax - Bu - f) dt - p(0)^* (x(0) - x_0)$$

On vérifie facilement que

$$\max_p \mathcal{L}(u, x, p) = \begin{cases} \tilde{J}(u, x_u) = J(u) & \text{si } x = x_u \\ +\infty & \text{si } x \neq x_u \end{cases}$$

Les **conditions d'optimalité** pour un problème de minimisation avec contraintes d'égalité sont

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial u} = 0, \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x} = 0, \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial p} = 0.$$

- 1 Par construction, $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial p} = 0$ donne la contrainte, i.e. $x = x_u$.
- 2 On va voir que $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial u} = Ru + B^*p$. **On retrouve $J'(u)$!**
- 3 On va voir que $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x} = 0$ redonne la **définition de l'adjoint p !**



Lagrangien et adjoint (3)

Calcul de $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial u}$. On rappelle que

$$\mathcal{L}(u, x, p) = \tilde{J}(u, x) - \int_0^T p^* (\dot{x} - Ax - Bu - f) dt - p(0)^* (x(0) - x_0)$$

avec $e_x = x - \xi$ et

$$\tilde{J}(u, x) = \frac{1}{2} \int_0^T u^* R u dt + \frac{1}{2} \int_0^T e_x^* Q e_x dt + \frac{1}{2} e_x(T)^* D e_x(T)$$

Donc

$$\left\langle \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial u}, \delta u \right\rangle = \int_0^T u^* R \delta u dt + \int_0^T p^* B \delta u dt,$$

d'où la formule

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial u} = Ru + B^* p.$$



Calcul de $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x}$. Par intégration par parties

$$\mathcal{L}(u, x, p) = \tilde{J}(u, x) - \int_0^T p^* (\dot{x} - Ax - Bu - f) dt - p(0)^* (x(0) - x_0)$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \mathcal{L}(u, x, p) &= \tilde{J}(u, x) + \int_0^T x^* (\dot{p} + A^* p) dt - p(T)^* x(T) \\ &\quad + \int_0^T p^* (Bu + f) dt + p(0)^* x_0 \end{aligned}$$

Donc

$$\left\langle \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x}, \delta x \right\rangle = \int_0^T \delta x^* (\dot{p} + A^* p + Qe_x) dt + (De_x(T) - p(T))^* \delta x(T)$$



Lagrangien et adjoint (4)

On a calculé

$$\left\langle \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x}, \delta x \right\rangle = \int_0^T \delta x^* (\dot{p} + A^* p + Q e_x) dt + (D e_x(T) - p(T))^* \delta x(T)$$

Donc, $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x} = 0$ implique que

$$\dot{p} + A^* p + Q e_x = 0 \quad \forall t \in (0, T)$$

et

$$p(T) = D e_x(T)$$

ce qui est bien la définition de l'état adjoint.

Remarque. Cette façon de trouver l'adjoint à partir du Lagrangien est un **résultat profond (mais délicat)** qui se généralise dans de nombreuses situations.

On peut considérer que c'est à la limite du "programme" ...



Théorème. Le contrôle $\bar{u} \in V$ est optimal pour le système LQ si et seulement si on a

$$\bar{u}(t) = -R^{-1}B^*\bar{p}(t) \quad \forall t \in [0, T],$$

où \bar{p} est l'état adjoint solution de

$$\frac{d\bar{p}}{dt}(t) = -A^*\bar{p}(t) - Q(\bar{x} - \xi)(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad \bar{p}(T) = D(\bar{x} - \xi)(T),$$

et $\bar{x} = x_{\bar{u}}$ est l'état associé à \bar{u} ,

$$\frac{d\bar{x}}{dt}(t) = A\bar{x}(t) + B\bar{u}(t) + f(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad \bar{x}(0) = x_0.$$

Le triplet $(\bar{x}, \bar{p}, \bar{u})$ satisfaisant les conditions ci-dessus est appelé une **extrémale**.



Condition d'optimalité (2)

Preuve. La fonction objectif $J(u)$ est fortement convexe, donc son unique point de minimum \bar{u} est caractérisé par $J'(\bar{u}) = 0$ qui est une condition nécessaire et suffisante.

Remarque. On sait déjà que \bar{u} est unique mais on peut le retrouver en faisant la différence (notée Δ) entre 2 extrémales et en calculant

$$\int_0^T \left(\Delta \bar{x}(t)^* \frac{d\Delta \bar{p}}{dt}(t) + \Delta \bar{p}(t)^* \frac{d\Delta \bar{x}}{dt}(t) \right) dt$$

qui conduit à $B^* \Delta \bar{p} = 0$, puis $\Delta \bar{u} = 0$, $\Delta \bar{x} = 0$ et $\Delta \bar{p} = 0$.



Exemple: contrôle d'un point matériel

Mouvement d'un point matériel contrôlé par sa vitesse

$$\dot{x}_u(t) = u(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad x_u(0) = x_0.$$

On minimise dans $V = L^2([0, T]; \mathbb{R})$ le critère

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T x_u(t)^2 dt + \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^2 dt.$$

Ce problème rentre dans le cadre du système LQ en posant

$$A = 0, \quad B = 1, \quad R = 1, \quad Q = 1, \quad D = 0, \quad \xi \equiv 0.$$

En appliquant le Théorème, on déduit que le contrôle optimal est $\bar{u}(t) = -\bar{p}(t)$, avec l'état adjoint solution de

$$\frac{d\bar{p}}{dt}(t) = -\bar{x}(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad \bar{p}(T) = 0.$$



Exemple: contrôle d'un point matériel (2)

On a donc

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \bar{x}(t) \\ \bar{p}(t) \end{pmatrix} = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 & -1 \\ -1 & 0 \end{pmatrix}}_{=Z} \begin{pmatrix} \bar{x}(t) \\ \bar{p}(t) \end{pmatrix}, \quad e^{tZ} = \begin{pmatrix} \cosh(t) & -\sinh(t) \\ -\sinh(t) & \cosh(t) \end{pmatrix},$$

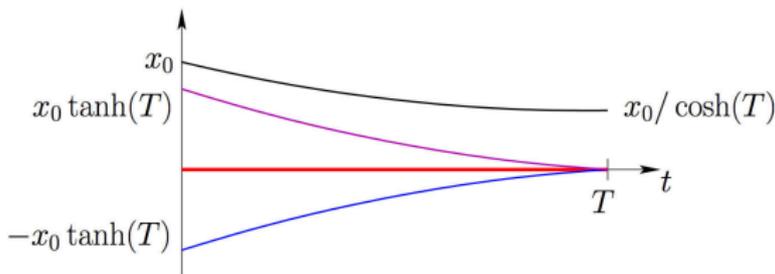
si bien que

$$\begin{aligned} \bar{x}(t) &= x_0 \cosh(t) - \bar{p}(0) \sinh(t), \\ \bar{p}(t) &= -x_0 \sinh(t) + \bar{p}(0) \cosh(t). \end{aligned}$$

On utilise la condition $\bar{p}(T) = 0$ pour trouver $\bar{p}(0) = x_0 \tanh(T)$.

Donc, l'extrémale s'écrit

$$\begin{aligned} \bar{x}(t) &= \frac{x_0}{\cosh(T)} \cosh(T-t), \\ -\bar{u}(t) = \bar{p}(t) &= \frac{x_0}{\cosh(T)} \sinh(T-t). \end{aligned}$$



En pratique, pour calculer un contrôle optimal on utilise un algorithme de gradient.

$$\min_{u \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)} J(u)$$

avec

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T u^* R u \, dt + \frac{1}{2} \int_0^T e_{x_u}^* Q e_{x_u} \, dt + \frac{1}{2} e_{x_u}(T)^* D e_{x_u}(T)$$
$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) + f(t) & \forall t \in [0, T], \\ x(0) = x_0, \end{cases}$$

Algorithme de gradient à pas fixe:

- 1 Initialisation: $u_0 \in L^2([0, T]; \mathbb{R}^k)$, par exemple $u_0 = 0$.
- 2 Itérations $k \geq 0$:
 - 1 calculer x_k en fonction de u_k
 - 2 calculer p_k en fonction de x_k et u_k
 - 3 mise à jour du contrôle avec un pas $\delta > 0$

$$u_{k+1} = u_k - \delta J'(u_k) \quad \text{avec} \quad J'(u_k) = Ru_k + B^* p_k$$

Schéma d'Euler implicite (par exemple) pour résoudre les EDO:
 $\Delta t = \frac{T}{N}$, $t_n = n\Delta t$ et $x_k^n \approx x_k(t_n)$, $p_k^n \approx p_k(t_n)$, $u_k^n \approx u_k(t_n)$.

Résolution séquentielle:

- $x_k^0 = x_0$ et pour n **croissant**

$$\frac{x_k^n - x_k^{n-1}}{\Delta t} = Ax_k^n + Bu_k^n + f^n \quad 1 \leq n \leq N$$

On stocke la solution $(x_k^n)_n$.

- $p_k^N = D(x_k^N - \xi^N)$ et pour n **décroissant** (équation rétrograde)

$$\frac{p_k^{n+1} - p_k^n}{\Delta t} = -A^* p_k^n - Q(x_k^n - \xi^n) \quad 0 \leq n \leq N - 1$$

On en déduit le nouveau contrôle $u_{k+1}^n = u_k^n - \delta(Ru_k^n + B^* p_k^n)$.



III - Hamiltonien et principe du minimum

On reformule les conditions d'optimalité du système LQ afin de **préparer le terrain** pour le prochain cours sur le principe du minimum de Pontryaguine.

Définition. Le **Hamiltonien** associé au système LQ est l'application $H : [0, T] \times \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^k \rightarrow \mathbb{R}$ définie par

$$H(t, x, p, u) = p^*(Ax + Bu + f(t)) + \frac{1}{2}u^*Ru + \frac{1}{2}(x - \xi(t))^*Q(x - \xi(t)).$$

Attention ! Ici, (x, p, u) est un vecteur de $\mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^k$, indépendant du temps t , et pas les solutions d'EDO.



$$H(t, x, p, u) = p^*(Ax + Bu + f(t)) + \frac{1}{2}u^*Ru + \frac{1}{2}(x - \xi(t))^*Q(x - \xi(t)).$$

On vérifie que

$$\frac{\partial H}{\partial x} = A^*p + Q(x - \xi(t)), \quad \frac{\partial H}{\partial p} = Ax + Bu + f(t), \quad \frac{\partial H}{\partial u} = B^*p + Ru.$$

Par conséquent, l'extrémale $(\bar{x}, \bar{p}, \bar{u})$ donnée par les conditions d'optimalité vérifie

$$\frac{d\bar{x}}{dt}(t) = A\bar{x}(t) + B\bar{u}(t) + f(t) = \frac{\partial H}{\partial p}(t, \bar{x}(t), \bar{p}(t), \bar{u}(t)),$$

$$\frac{d\bar{p}}{dt}(t) = -A^*\bar{p}(t) - Q(\bar{x}(t) - \xi(t)) = -\frac{\partial H}{\partial x}(t, \bar{x}(t), \bar{p}(t), \bar{u}(t)),$$

et, puisque $\bar{u}(t) = -R^{-1}B^*\bar{p}(t)$,

$$\frac{\partial H}{\partial u}(t, \bar{x}(t), \bar{p}(t), \bar{u}(t)) = 0.$$

Principe du minimum de Pontryaguine

A cause de la **structure Hamiltonienne** du système LQ, la condition d'optimalité est aussi donnée par le résultat suivant.

Proposition. Le contrôle $\bar{u} \in V$ est optimal pour le système LQ **si et seulement si**

$$\bar{u}(t) = \arg \min_{v \in \mathbb{R}^k} H(t, \bar{x}(t), \bar{p}(t), v), \quad \forall t \in [0, T],$$

avec \bar{x} et \bar{p} solutions des EDO ci-dessus.

Preuve. Comme $H = \frac{1}{2}u^*Ru + p^*Bu + \text{reste}$, la fonction $u \mapsto H$ est fortement convexe, admet un unique point de minimum, caractérisé par la condition nécessaire et suffisante d'optimalité $\frac{\partial H}{\partial u} = 0$, qui est justement $\bar{u}(t) = -R^{-1}B^*\bar{p}(t)$.

Remarque. On généralisera ce principe du minimum à d'autres systèmes...



Exemple: amortissement de l'oscillateur harmonique

Pour une fréquence $\omega > 0$ on considère

$$\ddot{X}(t) + \omega^2 X(t) = u(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad X(0) = X_0, \quad \dot{X}(0) = V_0.$$

Si $u(t) \equiv 0$, la solution est $X(t) = X_0 \cos \omega t + \frac{V_0}{\omega} \sin \omega t$.

On introduit la vitesse $V(t) = \dot{X}(t)$ pour réécrire

$$\dot{x}(t) = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -\omega^2 & 0 \end{pmatrix}}_{=:A} x(t) + \underbrace{\begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}}_{=:B} u(t), \quad \text{avec } x(t) := \begin{pmatrix} X(t) \\ V(t) \end{pmatrix}.$$

Il y a $d = 2$ degrés de liberté et $k = 1$ variable de contrôle. La matrice de Kalman $C \in \mathbb{R}^{2 \times 2}$ est

$$C = (B, AB) = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{pmatrix}, \quad \text{rg}(C) = 2.$$

L'oscillateur harmonique est donc contrôlable en tout temps T à partir de toutes position et vitesse initiales $x_0 = (X_0, V_0)^*$.



Exemple: amortissement de l'oscillateur harmonique (suite)

On minimise dans $V = L^2([0, T]; \mathbb{R})$ le critère

$$J(u) = \frac{1}{2} \|x_u(T)\|^2 + \frac{R}{2} \int_0^T u(t)^2 dt.$$

Ce problème rentre dans le cadre du système LQ avec $R \in \mathbb{R}^+$, $Q = 0$, $\xi = 0$ et $D = \text{Id}$.

L'état adjoint $p = (p_1, p_2)^*$ est solution de

$$\dot{p}(t) = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 & \omega^2 \\ -1 & 0 \end{pmatrix}}_{=: -A^*} p(t), \quad \text{avec } p(T) := x_u(T).$$

On vérifie $\ddot{p}_1(t) + \omega^2 p_1(t) = \ddot{p}_2(t) + \omega^2 p_2(t) = 0$. Donc

$$\begin{cases} p_1(t) = X(T) \cos \omega(t - T) + \omega V(T) \sin \omega(t - T) \\ p_2(t) = V(T) \cos \omega(t - T) - \frac{X(T)}{\omega} \sin \omega(t - T) \end{cases}$$



Exemple: amortissement de l'oscillateur harmonique (suite)

En appliquant le Théorème, on obtient le contrôle optimal qui est

$$u(t) = -R^{-1}B^*p(t) = -R^{-1}p_2(t).$$

On calcule alors l'état optimal $x_u = (X, Y)^*$ pour ce contrôle

$$X(t) = \alpha(t) \cos \omega t + \beta(t) \sin \omega t, \quad V(t) = -\omega \alpha(t) \sin \omega t + \omega \beta(t) \cos \omega t$$

avec (après un peu de calcul)

$$\alpha(t) = X_0 + \frac{V(T)}{\omega R} \left(\cos \omega T \frac{(1 - \cos 2\omega t)}{4\omega} + \sin \omega T \left(\frac{t}{2} - \frac{\sin 2\omega t}{4\omega} \right) \right)$$

$$- \frac{X(T)}{\omega^2 R} \left(\cos \omega T \left(\frac{t}{2} - \frac{\sin 2\omega t}{4\omega} \right) - \sin \omega T \frac{(1 - \cos 2\omega t)}{4\omega} \right)$$

$$\beta(t) = \frac{V_0}{\omega} - \frac{V(T)}{\omega R} \left(\cos \omega T \left(\frac{t}{2} + \frac{\sin 2\omega t}{4\omega} \right) + \sin \omega T \frac{(1 - \cos 2\omega t)}{4\omega} \right)$$

$$+ \frac{X(T)}{\omega^2 R} \left(\cos \omega T \frac{(1 - \cos 2\omega t)}{4\omega} - \sin \omega T \left(\frac{t}{2} - \frac{\sin 2\omega t}{4\omega} \right) \right)$$

Exemple: amortissement de l'oscillateur harmonique (fin)

On calcule $X(T)$, $V(T)$ en fonction de X_0 , V_0 grâce au système

$$\begin{aligned}X(T) &= \alpha(T) \cos \omega T + \beta(T) \sin \omega T, \\V(T) &= -\omega \alpha(T) \sin \omega T + \omega \beta(T) \cos \omega T.\end{aligned}$$

Pour T grand on trouve

$$\begin{aligned}X(T) &= \frac{2\omega^2 R}{T} \left(X_0 \cos \omega T + \frac{V_0}{\omega} \sin \omega T + o(1) \right), \\V(T) &= \frac{2R}{T} (-\omega X_0 \sin \omega T + V_0 \cos \omega T + o(1)).\end{aligned}$$

Effectivement, l'oscillateur harmonique est amorti par un facteur R/T grâce au contrôle optimal

$$u(t) = -\frac{V(T)}{R} \cos \omega(t - T) + \frac{X(T)}{R\omega} \sin \omega(t - T)$$



IV - Equation de Ricatti

La condition d'optimalité sur l'extrémale ne permet pas toujours de calculer facilement le contrôle optimal.

En effet, l'extrémale $(\bar{x}, \bar{p}, \bar{u})$ vérifie, $\forall t \in [0, T]$,

$$\begin{aligned}\bar{u}(t) &= -R^{-1}B^*\bar{p}(t), \\ \frac{d\bar{p}}{dt}(t) &= -A^*\bar{p}(t) - Q(\bar{x} - \xi)(t), \\ \frac{d\bar{x}}{dt}(t) &= A\bar{x}(t) + B\bar{u}(t) + f(t).\end{aligned}$$

On élimine \bar{u} pour obtenir un système linéaire couplé en (\bar{x}, \bar{p})

$$\begin{aligned}\frac{d\bar{p}}{dt}(t) &= -A^*\bar{p}(t) - Q(\bar{x} - \xi)(t), \\ \frac{d\bar{x}}{dt}(t) &= A\bar{x}(t) - BR^{-1}B^*\bar{p}(t) + f(t).\end{aligned}$$

Malheureusement, c'est un **problème "aux deux bouts"** car

$$\bar{x}(0) = x_0 \quad \text{et} \quad \bar{p}(T) = D(\bar{x} - \xi)(T)$$

donc difficile à résoudre numériquement.

Equation de Riccati (2)

L'équation de Riccati permet de calculer le contrôle optimal $\bar{u}(t)$ explicitement par **rétroaction (ou feedback)** à partir de l'état $\bar{x}(t)$.

Dans un premier temps, on suppose que $f(t) = 0$ et $\xi(t) = 0$.

Théorème. Il existe une unique matrice $P \in C^1([0, T]; \mathbb{R}^{d \times d})$ solution de l'**équation de Riccati**

$$\begin{cases} \dot{P}(t) = -A^*P(t) - P(t)A + P(t)BR^{-1}B^*P(t) - Q, & \forall t \in [0, T], \\ P(T) = D. \end{cases}$$

L'adjoint est $\bar{p}(t) = P(t)\bar{x}(t)$ et le contrôle optimal s'écrit sous forme de **boucle fermée**

$$\bar{u}(t) = K(t)\bar{x}(t), \quad K(t) = -R^{-1}B^*P(t), \quad \forall t \in [0, T].$$

De plus, $P(t)$ est symétrique positive (et définie positive si D l'est).



Remarques.

- L'équation de Ricatti permet non seulement de calculer facilement le contrôle optimal mais aussi de l'écrire comme une **rétroaction (ou feedback)** $\bar{u}(t) = K(t)\bar{x}(t)$.
- On parle de **contrôle en boucle fermée** quand le contrôle dépend de l'état (c'est plus robuste en pratique).
- Au contraire, un **contrôle en boucle ouverte** est calculé à l'avance, indépendamment de l'état.
- L'équation de Ricatti est une EDO **non-linéaire** avec une condition finale (c'est un problème de Cauchy).
- Comme la matrice $P(t)$ est symétrique, il y a $d(d+1)/2$ inconnues dans l'équation de Ricatti.
- Il existe de très bonnes méthodes numériques pour résoudre l'équation de Ricatti.



Equation de Riccati (4)

Preuve. Une fois éliminé \bar{u} , une extrémale vérifie

$$\begin{aligned}\frac{d\bar{p}}{dt}(t) &= -A^*\bar{p}(t) - Q\bar{x}(t), \\ \frac{d\bar{x}}{dt}(t) &= A\bar{x}(t) - BR^{-1}B^*\bar{p}(t), \\ \bar{x}(0) &= x_0 \quad \text{et} \quad \bar{p}(T) = D\bar{x}(T)\end{aligned}$$

Donc (\bar{x}, \bar{p}) **dépend linéairement** de $x_0 \in \mathbb{R}^d$. Il existe des matrices \mathcal{X}, \mathcal{P} dans $C^1([0, T]; \mathbb{R}^{d \times d})$ telles que

$$\bar{x}(t) = \mathcal{X}(t)x_0, \quad \bar{p}(t) = \mathcal{P}(t)x_0, \quad \forall t \in [0, T], \quad \mathcal{X}(0) = I_d.$$

Montrons que $\mathcal{X}(t)$ est inversible pour tout $t \in [0, T]$.
Si c'est faux, il existe $s \in]0, T]$ et $0 \neq x_0 \in \mathbb{R}^d$ tels que
 $\bar{x}(s) = \mathcal{X}(s)x_0 = 0$.



Equation de Ricatti (5)

Soit $s \in]0, T]$ et $0 \neq x_0 \in \mathbb{R}^d$ tels que $\bar{x}(s) = \mathcal{X}(s)x_0 = 0$. On a

$$\frac{d}{dt}(\bar{p}(t)^* \bar{x}(t)) = -\bar{x}(t)^* Q \bar{x}(t) - (B^* \bar{p}(t))^* R^{-1} B^* \bar{p}(t).$$

En intégrant de s à T , et comme $\bar{x}(s) = 0$, il vient

$$0 = (D\bar{x}(T))^* \bar{x}(T) + \int_s^T \left(\bar{x}(t)^* Q \bar{x}(t) + (B^* \bar{p}(t))^* R^{-1} B^* \bar{p}(t) \right) dt \geq 0.$$

Les matrices D, Q, R étant positives, on en déduit que

$$B^* \bar{p}(t) = 0 \quad \forall t \in [s, T],$$

et donc $\bar{u}(t) = -R^{-1} B^* \bar{p}(t) = 0$, pour $t \in [s, T]$.

L'équation pour \bar{x} se simplifie alors en

$$\frac{d\bar{x}}{dt}(t) = A\bar{x}(t) \quad \text{sur } [s, T] \quad \text{et } \bar{x}(s) = 0,$$

d'où l'on déduit $\bar{x}(t) = 0$ sur $[s, T]$.



Equation de Ricatti (6)

L'équation pour \bar{p} se simplifie alors en

$$\frac{d\bar{p}}{dt}(t) = -A^*\bar{p}(t) \quad \text{sur } [s, T] \quad \text{et} \quad \bar{p}(T) = D\bar{x}(T) = 0,$$

d'où l'on déduit $\bar{p}(t) = 0$ sur $[s, T]$.

Par conséquent, (\bar{x}, \bar{p}) vérifie une EDO avec conditions finales $\bar{x}(T) = \bar{p}(T) = 0$. On en déduit que $\bar{x}(t) = \bar{p}(t) = 0$ sur $[0, T]$.

En particulier, on obtient $x(0) = x_0 = 0$, d'où la contradiction. La matrice $\mathcal{X}(t)$ est donc inversible



Equation de Riccati (7)

On pose

$$P(t) = \mathcal{P}(t)\mathcal{X}(t)^{-1}, \quad \forall t \in [0, T].$$

Par construction, $\bar{p}(t) = \mathcal{P}(t)x_0 = P(t)\bar{x}(t)$. En dérivant, il vient

$$\begin{aligned} \frac{d\bar{p}}{dt}(t) &= \frac{dP}{dt}(t)\bar{x}(t) + P(t)\frac{d\bar{x}}{dt}(t) \\ &= \left(\frac{dP}{dt}(t) + P(t)A - P(t)BR^{-1}B^*P(t) \right) \bar{x}(t) \end{aligned}$$

Or $\frac{d\bar{p}}{dt}(t) = -A^*\bar{p}(t) - Q\bar{x}(t)$. Donc, pour tout $t \in [0, T]$,

$$\underbrace{\left(\frac{dP}{dt}(t) + P(t)A + A^*P(t) - P(t)BR^{-1}B^*P(t) + Q \right)}_{\text{équation de Riccati}} \bar{x}(t) = 0.$$

Comme $\mathcal{X}(t)$ est inversible, le vecteur $\bar{x}(t)$ décrit \mathbb{R}^d lorsque x_0 décrit \mathbb{R}^d . Ainsi $P(t)$ vérifie l'équation de Riccati.



Equation de Riccati (8)

De même $\bar{p}(T) = D\bar{x}(T) = P(T)\bar{x}(T)$ et $\bar{x}(T)$ décrit \mathbb{R}^d quand x_0 varie. Donc $P(T) = D$ est la condition finale de Riccati.

On a montré que $P(t)$ est solution globale de l'équation de Riccati. Pour l'**unicité**, on applique le théorème de Cauchy-Lipschitz (l'EDO est quadratique, donc la condition de Lipschitz locale est vérifiée). Pas symétrie de R et Q , si on transpose l'équation de Riccati,

$$\dot{P}(t) = -A^*P(t) - P(t)A + P(t)BR^{-1}B^*P(t) - Q,$$

on obtient la même équation pour P^* et la même donnée initiale $P(T) = D = D^* = P(T)^*$. Donc l'unicité de la solution implique la **symétrie** $P(t) = P(t)^*$.



Equation de Ricatti (9)

Montrons que $P(t)$ est **positive**. Soit $x \in \mathbb{R}^d$ et $x_0 = \mathcal{X}(t)^{-1}x$ de sorte que $x = \bar{x}(t)$ où \bar{x} est la trajectoire optimale issue de x_0 . La fonction $t \mapsto \bar{p}(t)^* \bar{x}(t)$ est décroissante car

$$\frac{d}{dt}(\bar{p}(t)^* \bar{x}(t)) = -\bar{x}(t)^* Q \bar{x}(t) - (B^* \bar{p}(t))^* R^{-1} B^* \bar{p}(t) \leq 0.$$

Donc

$$x^* P(t) x = \bar{x}(t)^* P(t) \bar{x}(t) \geq \bar{x}(T)^* D \bar{x}(T) \geq 0,$$

ce qui montre que $P(t)$ est positive.

Si D est définie positive, $x^* P(t) x = 0$ implique $\bar{x}(T) = 0$, d'où $x = \mathcal{X}(t) \mathcal{X}(T)^{-1} \bar{x}(T) = 0$, i.e., $P(t)$ est **définie positive**.



Application à l'asservissement ou à la poursuite

On revient au cas général, $f(t) \neq 0$ et $\xi(t) \neq 0$. On suppose que $\xi(t)$ est une **trajectoire**, donnée par

$$\begin{cases} \dot{\xi}(t) = A\xi(t) + f(t) & \forall t \in [0, T], \\ \xi(0) = \xi_0. \end{cases}$$

On note la différence $z(t) = x(t) - \xi(t)$ qui vérifie

$$\begin{cases} \dot{z}(t) = Az(t) + Bu(t) & \forall t \in [0, T], \\ z(0) = z_0 = x_0 - \xi_0. \end{cases}$$

La fonction objectif est

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^* R u(t) dt + \frac{1}{2} \int_0^T z_u(t)^* Q z_u(t) dt + \frac{1}{2} z_u(T)^* D z_u(T)$$



On peut appliquer les résultats précédents à $z(t)$.

- L'équation de Ricatti permet de calculer le contrôle optimal comme une **rétroaction (ou feedback)**

$$\bar{u}(t) = K(t)(\bar{x}(t) - \xi(t)).$$

- On corrige selon l'erreur sur la trajectoire.
- C'est un **contrôle en boucle fermée** qui est plus **robuste** en pratique.
- La robustesse vient de ce que $K(t)$ (donné par Ricatti) ne dépend pas du passé (voir transparent suivant).
- Ca se généralise au cas d'erreurs sur l'évaluation de $x(t)$.



Contrôle optimal “classique” :

$$\begin{aligned} \frac{d\bar{p}}{dt}(t) &= -A^*\bar{p}(t) - Q\bar{x}(t) & \bar{p}(T) &= D\bar{x}(T) \\ \frac{d\bar{x}}{dt}(t) &= A\bar{x}(t) + B\bar{u}(t) & \bar{x}(0) &= x_0 \end{aligned}$$

avec $\bar{u}(t) = -R^{-1}B^*\bar{p}(t)$.

Ce contrôle optimal dépend de x_0 et de l'historique !

Contrôle optimal en “boucle fermée” (feedback):

$\bar{u}(t) = K(t)\bar{x}(t)$, $K(t) = -R^{-1}B^*P(t)$ avec l'équation de Ricatti:

$$\begin{cases} \dot{P}(t) = -A^*P(t) - P(t)A + P(t)BR^{-1}B^*P(t) - Q \\ P(T) = D \end{cases}$$

Ricatti et $K(t)$ ne dépendent pas de x_0 et de l'historique !

Si on se trompe au début, on peut se corriger après !



Exemple: contrôle d'un point matériel

Mouvement d'un point matériel contrôlé par sa vitesse

$$\dot{x}_u(t) = u(t), \quad \forall t \in [0, T], \quad x_u(0) = x_0.$$

On minimise dans $V = L^2([0, T]; \mathbb{R})$ le critère

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T x_u(t)^2 dt + \frac{1}{2} \int_0^T u(t)^2 dt.$$

Ce problème rentre dans le cadre du système LQ en posant

$$A = 0, \quad B = 1, \quad R = 1, \quad Q = 1, \quad D = 0, \quad \xi \equiv 0.$$

L'équation de Riccati pour $P(t)$, ici à valeurs scalaires, s'écrit

$$\dot{P}(t) = P(t)^2 - 1, \quad \forall t \in [0, T], \quad P(T) = 0.$$

On obtient $P(t) = \tanh(T - t)$. Le contrôle optimal se met alors sous forme de boucle fermée

$$\bar{u}(t) = K(t)\bar{x}(t), \quad K(t) = -P(t) = -\tanh(T - t).$$

