

# 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.



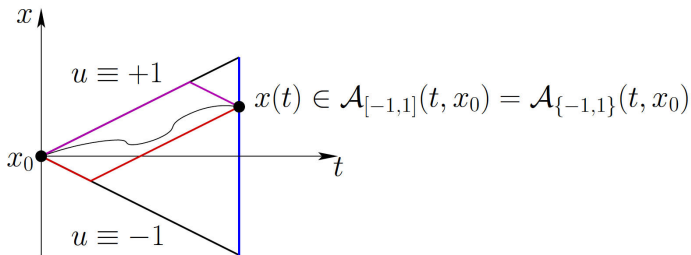
# Exemple d'une infinité de contrôles possibles

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  $J(\bar{u}) = \inf_{u \in V} J(u)$ .

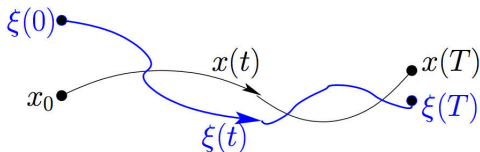
Ici  $V$  est un espace de Hilbert et on peut appliquer les résultats du cours en optimisation.



# 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  $\delta x$  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  $\delta u$  il faut calculer  $\delta x$  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  $\delta x$  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  $\delta x$ .



# 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  $\delta x$  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  $\delta x$  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  $\Delta$ ) 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

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

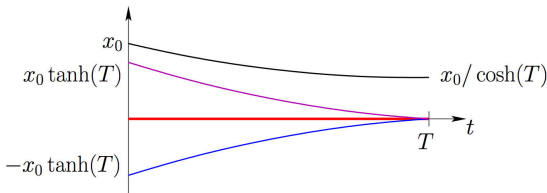
si bien que

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

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 Ricatti (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 Riccati (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

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

