

Stabilisation de systèmes de vibration en dimension infinie

Cheng-Zhong XU

Laboratoire d'Automatique et de Génie des Procédés
Université Claude Bernard - Lyon 1, France

GDR MACS/GT EDP RÉUNION DU 29 JUIN 2006, LYON

Plan d'exposé

- ▶ Introduction, EDP, génie des procédés, mécanique
- ▶ Stabilité, contrôlabilité, observabilité, HUM
- ▶ Corde vibrante
- ▶ Poutre en rotation
- ▶ Conclusions

Plan d'exposé

- ▶ Introduction, EDP, génie des procédés, mécanique
- ▶ Stabilité, contrôlabilité, observabilité, HUM
- ▶ Corde vibrante
- ▶ Poutre en rotation
- ▶ Conclusions

Plan d'exposé

- ▶ Introduction, EDP, génie des procédés, mécanique
- ▶ Stabilité, contrôlabilité, observabilité, HUM
- ▶ Corde vibrante
- ▶ Poutre en rotation
- ▶ Conclusions

Plan d'exposé

- ▶ Introduction, EDP, génie des procédés, mécanique
- ▶ Stabilité, contrôlabilité, observabilité, HUM
- ▶ Corde vibrante
- ▶ Poutre en rotation
- ▶ Conclusions

Plan d'exposé

- ▶ Introduction, EDP, génie des procédés, mécanique
- ▶ Stabilité, contrôlabilité, observabilité, HUM
- ▶ Corde vibrante
- ▶ Poutre en rotation
- ▶ Conclusions

Corde vibrante

Commande et observation frontières non co-localisées

$$\begin{cases} w_{tt}(x, t) - w_{xx}(x, t) = 0, & 0 < x < 1, t > 0, \\ w(0, t) = 0, & w_x(1, t) = u(t), \\ y(t) = w_x(0, t), \end{cases} \quad (1)$$

- ▶ espace d'état $= H$

$$H = H_L^1 \times L^2(0, 1), H_L^1 = \{f \mid f \in H^1(0, 1), f(0) = 0\}$$

- ▶ espace d'entrée U et espace de sortie $Y = \mathbb{R}$.
- ▶ Système non co-localisé
- ▶ Aucune loi du type PI n'est stabilisante :

$$u = k_1 y + k_2 \int_0^t y(s) ds, \quad k_1, k_2 \in \mathbb{R}.$$

Corde vibrante

Commande et observation frontières non co-localisées

$$\begin{cases} w_{tt}(x, t) - w_{xx}(x, t) = 0, & 0 < x < 1, t > 0, \\ w(0, t) = 0, & w_x(1, t) = u(t), \\ y(t) = w_x(0, t), \end{cases} \quad (1)$$

- ▶ espace d'état $= H$

$$H = H_L^1 \times L^2(0, 1), H_L^1 = \{f | f \in H^1(0, 1), f(0) = 0\}$$

- ▶ espace d'entrée U et espace de sortie $Y = \mathbb{R}$.
- ▶ Système non co-localisé
- ▶ Aucune loi du type PI n'est stabilisante :

$$u = k_1 y + k_2 \int_0^t y(s) ds, \quad k_1, k_2 \in \mathbb{R}.$$

Corde vibrante

Commande et observation frontières non co-localisées

$$\begin{cases} w_{tt}(x, t) - w_{xx}(x, t) = 0, & 0 < x < 1, t > 0, \\ w(0, t) = 0, & w_x(1, t) = u(t), \\ y(t) = w_x(0, t), \end{cases} \quad (1)$$

- ▶ espace d'état $= H$

$$H = H_L^1 \times L^2(0, 1), H_L^1 = \{f \mid f \in H^1(0, 1), f(0) = 0\}$$

- ▶ espace d'entrée U et espace de sortie $Y = \mathbb{R}$.
- ▶ Système non co-localisé
- ▶ Aucune loi du type PI n'est stabilisante :

$$u = k_1 y + k_2 \int_0^t y(s) ds, \quad k_1, k_2 \in \mathbb{R}.$$

Corde vibrante

Commande et observation frontières non co-localisées

$$\begin{cases} w_{tt}(x, t) - w_{xx}(x, t) = 0, & 0 < x < 1, t > 0, \\ w(0, t) = 0, & w_x(1, t) = u(t), \\ y(t) = w_x(0, t), \end{cases} \quad (1)$$

- ▶ espace d'état = H

$$H = H_L^1 \times L^2(0, 1), H_L^1 = \{f | f \in H^1(0, 1), f(0) = 0\}$$

- ▶ espace d'entrée U et espace de sortie $Y = \mathbb{R}$.
- ▶ Système non co-localisé
- ▶ Aucune loi du type PI n'est stabilisante :

$$u = k_1 y + k_2 \int_0^t y(s) ds, \quad k_1, k_2 \in \mathbb{R}.$$

Stabilisation via observateur

Observation mesurée $y(t) = w_x(0, t)$

$u(t) = -k w_t(1, t)$, $k > 0$, stabilise exponentiellement le système

On estime $w_t(1, t)$ par un observateur

$$\begin{cases} \widehat{w}_{tt}(x, t) - \widehat{w}_{xx}(x, t) = 0, & 0 < x < 1, t > 0, \\ \widehat{w}_x(0, t) = \alpha \widehat{w}_t(0, t) + \beta \widehat{w}(0, t) + w_x(0, t), \\ \widehat{w}_x(1, t) = u(t) \end{cases} \quad (2)$$

où $\alpha > 0$ et $\beta > 0$ sont des constantes positives et l'espace d'état est $\mathcal{H} = H^1(0, 1) \times L^2(0, 1) \supset H$.

Bien-posé du système de l'observateur

Théorème 1. *Pour chaque $u(\cdot), w_x(0, \cdot) \in L^2_{loc}(0, \infty)$ et chaque condition initiale $(\hat{w}(\cdot, 0), \hat{w}_t(\cdot, 0)) \in \mathcal{H}$, l'équation (2) admet une unique solution $(\hat{w}, \hat{w}_t) \in C(0, \infty; \mathcal{H})$. De plus, pour tout $T > 0$ il existe une constante $D_T > 0$ dépendant de T seulement telle que*

$$\begin{aligned} \|(\hat{w}(\cdot, T), \hat{w}_t(\cdot, T))\|_{\mathbf{H}}^2 &\leq D_T \left\{ \|(\hat{w}(\cdot, 0), \hat{w}_t(\cdot, 0))\|_{\mathbf{H}}^2 \right. \\ &\quad \left. + \int_0^T [|u(\tau)|^2 + |w_x(0, \tau)|^2] d\tau \right\}. \end{aligned} \quad (3)$$

Convergence exponentielle de l'observateur

Théorème 2. Soit $(w(x, t), w_t(x, t))$ solution régulière de la corde vibrante. Soit $(\hat{w}(x, t), \hat{w}_t(x, t))$ solution régulière de l'observateur. Alors la différence

$(e(x, t), e_t(x, t)) = (\hat{w}(x, t), \hat{w}_t(x, t)) - (w(x, t), w_t(x, t))$
converge vers zéro exponentiellement dans l'espace d'état \mathcal{H} :

$$\begin{aligned} E(t) &= \int_0^1 [|e_x(x, t)|^2 + |e_t(x, t)|^2] dx + \beta |e(1, t)|^2 \\ &\leq M e^{-\omega t} E(0). \end{aligned}$$

Stabilisation par feedback dynamique

On construit la loi de feedback de la sortie basée sur l'état estimé

$$u(t) = -\alpha \widehat{w}_t(1, t).$$

Le système en boucle fermée est décrit par les EDP

$$\left\{ \begin{array}{l} w_{tt}(x, t) - w_{xx}(x, t) = 0, \quad 0 < x < 1, \quad t > 0, \\ w(0, t) = 0, \\ w_x(1, t) = -\alpha \widehat{w}_t(1, t), \\ \widehat{w}_{tt}(x, t) - \widehat{w}_{xx}(x, t) = 0, \quad 0 < x < 1, \quad t > 0, \\ \widehat{w}_x(0, t) = \alpha \widehat{w}_t(0, t) + \beta \widehat{w}(0, t) + w_x(0, t), \\ \widehat{w}_x(1, t) = -\alpha \widehat{w}_t(1, t). \end{array} \right. \quad (4)$$

Stabilité du système global

Théorème 3. *Le système global étant bien posé est exponentiellement stable. De plus nous avons l'estimation des valeurs propres à grand module donnée par*

$$\begin{cases} \lambda_{1n} = \frac{1}{2} \ln \left| \frac{1-\alpha}{1+\alpha} \right| + i n_{\alpha} \pi, & n \in \mathbb{Z}, \\ \lambda_{2n} = \frac{1}{2} \ln \left| \frac{1-\alpha}{1+\alpha} \right| + i n^{\alpha} \pi + o\left(\frac{1}{|n|}\right), \end{cases} \quad (5)$$

$$n_{\alpha} = \begin{cases} n - 1/2, & 0 < \alpha < 1, \\ n, & \alpha > 1, \end{cases}, \quad n^{\alpha} = \begin{cases} n, & 0 < \alpha < 1, \\ n - 1/2, & \alpha > 1. \end{cases} \quad (6)$$

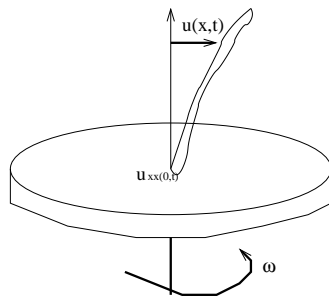
Le système en boucle fermée possède une suite de vecteurs propres qui forment une base de Riesz dans $X = H \times \mathcal{H}$.

Stabilization of the Rotating body-beam

Baillieul-Levi's model

control variable = torque

measured observation variable = $u_{xx}(0, t)$



Dynamical model of the Rotating body-beam

$$\rho u_{tt}(x, t) + EI u_{xxxx}(x, t) = \rho\omega^2(t)u(x, t), 0 < x < 1,$$

$$u(0, t) = u_x(0, t) = 0,$$

$$u_{xx}(l, t) = 0,$$

$$u_{xxx}(l, t) = 0,$$

$$\frac{d}{dt}\{\omega(t)[I_d + \rho \int_0^l u^2(x, t) dx]\} = \Gamma(t).$$

(7)

Equilibrium point $(0, \bar{\omega})$

Stabilizing state feedback law proposed by Coron and d'Anadréa-Novel

$$\begin{aligned} \gamma = & - \left[\omega + \bar{\omega} - \sigma \left(\int_0^1 uu_t dx \right) \right] \int_0^1 uu_t dx \\ & - c_1 \left[\omega - \bar{\omega} + \sigma \left(\int_0^1 uu_t dx \right) \right] \\ & - \sigma' \left(\int_0^1 uu_t dx \right) \int_0^1 [u_t^2 - u_{xx}^2 + \omega^2 u^2] dx \end{aligned}$$

where ω is measurable, however the state variable u and u_t are of infinite dimension and non measurable.

Infinite dimensional observers

Infinite dimensional state space X - Infinite dimensional Hilbert space

Finite or infinite dimensional control space U and observation space Y - Hilbert spaces

Vibrating System

- ▶ Wave equation
- ▶ Beam equation

State representation of the vibrating system

$$\dot{\varphi}(t) = A\varphi(t) + Bu(t)$$

$$y(t) = C\varphi(t)$$

Infinite dimensional observers

Infinite dimensional state space X - Infinite dimensional Hilbert space

Finite or infinite dimensional control space U and observation space Y - Hilbert spaces

Vibrating System

- ▶ Wave equation
- ▶ Beam equation

State representation of the vibrating system

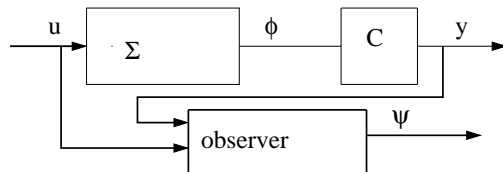
$$\dot{\varphi}(t) = A\varphi(t) + Bu(t)$$

$$y(t) = C\varphi(t)$$

Kalman type observer

$$\dot{\psi} = [A - \kappa C^* C_{\Lambda}] \psi(t) + Bu(t) + \kappa C^* y(t), \quad \kappa > 0$$

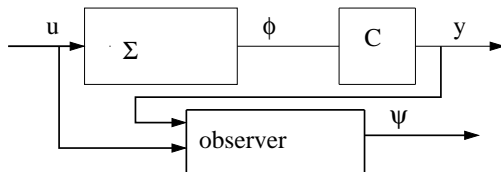
$$\psi(0) = \psi_0$$



Kalman type observer

$$\dot{\psi} = [A - \kappa C^* C_{\Lambda}] \psi(t) + Bu(t) + \kappa C^* y(t), \quad \kappa > 0$$

$$\psi(0) = \psi_0$$



Main result

Theorem

Let A be the generator of a C_0 unitary group on X . Assume that (A, C^, C) is regular, (A, B, C) is regular and (A, C) is exactly observable. Then the observer system on X is exponentially stable for $0 < \kappa < 1/K_{\max}$. If some number $\kappa > 1/K_{\min}$ is an admissible feedback for the triple (A, C^*, C) , then the corresponding observer system is exponentially unstable. The constants $K_{\max} \geq K_{\min} \geq 0$ are determined from the given system.*

Exact observability and regularity of an infinite dimensional linear system

The pair (A, C) is called *exactly observable* if there exist some positive constants K and T such that, $\forall \phi_0$ in the domain of A ,

$$K^{-1} \|\phi_0\|_X^2 \leq \int_0^T \|C e^{tA} \phi_0\|_Y^2 dt \leq K \|\phi_0\|_X^2. \quad (8)$$

Regularity of (A, B, C)

The transfer function $\lim_{\lambda \rightarrow +\infty} \lambda C(\lambda - A)^{-1}(s - A)^{-1}B$ is well defined in some right half plane.

Constant angular velocity body-beam system

State representation equation

$$\begin{aligned}u_{tt}(x, t) + u_{xxxx}(x, t) &= \omega_*^2 u(x, t), 0 < x < 1 \\u(0, t) = u_x(0, t) = u_{xx}(1, t) = u_{xxx}(1, t) &= 0 \\u(x, 0) = u_0(x), u_t(x, 0) = v_0(x) \\y(t) = u_{xx}(0, t)\end{aligned}\tag{9}$$

Kalman type observer for the body-beam system

Observer's state representation equation

$$\begin{aligned}
 \phi_{1t}(\mathbf{x}, t) &= \phi_2(\mathbf{x}, t) - \kappa F(\mathbf{x}) \left[\phi_{1xx}(0, t) - y(t) \right] \\
 \phi_{2t}(\mathbf{x}, t) &= -\phi_{1xxxx}(\mathbf{x}, t) + \omega_*^2 \phi_1(\mathbf{x}, t) \\
 \phi_1(0, t) &= \phi_{1x}(0, t) = \phi_{1xx}(1, t) = \phi_{1xxx}(1, t) = 0 \\
 \phi_1(\mathbf{x}, 0) &= \phi_1^0(\mathbf{x}), \quad \phi_2(\mathbf{x}, 0) = \phi_2^0(\mathbf{x})
 \end{aligned} \tag{10}$$

where $F(\mathbf{x})$ is the function which is the solution of the ordinary differential equation with boundary condition

$$\begin{aligned}
 F''''(\mathbf{x}) &= \omega_*^2 F(\mathbf{x}) \\
 F(0) &= F''(1) = F'''(1) = 0 \\
 F'(0) &= 1
 \end{aligned} \tag{11}$$

Convergence of the Kalman type observer

Theorem

Assume that the constant ω_^2 is smaller than the first eigenvalue l_1 of the fourth order derivative operator. Then the observer converges for every $\kappa > 0$: there exist some positive constants M and α such that*

$$\left\| \begin{pmatrix} \phi_1(\cdot, t) \\ \phi_2(\cdot, t) \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} u(\cdot, t) \\ u_t(\cdot, t) \end{pmatrix} \right\|_X \leq M e^{-\alpha t} \left\| \begin{pmatrix} \phi_1^0 \\ \phi_2^0 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} u_0 \\ v_0 \end{pmatrix} \right\|_X.$$

Conclusions

Vibrating system

Kalman type observer

Stabilization via observers

near future perspectives:

Generalization to other vibrating systems

Numerical simulation