SOLUTION DE L'ÉQUATION D'ÉTAT CHANGEMENTS DE BASE ET

TD1

Partie 1 : Modélisation

Slide 2

Partie 2: Changements de base Slide 3

Partie 3 : Solution de l'équation **Slide 5** d'état

CAAS



Changements de base

UPSSITECH - 1e Année Systèmes Robotiques &

Università LAAS

Changements de base : rappels $\dot{X}(t) = AX(t) + BU(t)$ |Y(t) = CX(t) + DU(t)

Tunatrice de passage $X(t) = T\widetilde{X}(t)$

 $Y(t) = \widetilde{C} \widetilde{X}(t) + \widetilde{D} U(t)$ Système dans la nouvelle base $\widetilde{X}(t) = \widetilde{A}\,\widetilde{X}(t) + \widetilde{B}\,U(t)$ $\widetilde{B} = T^{-1}B$

Base diagonale

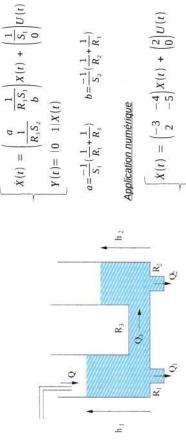
Système dans la base initiale

 $\dot{X}_d = \left\{ \begin{array}{c} -1 & 0 \\ 0 & -7 \end{array} \right\} X_d + \left(\begin{array}{c} 4/3 \\ 2/3 \end{array} \right) U(t)$ Valeurs propres de A $\mid Y(t) = (1 - 2)X(t)$ C' = CL $T = (V_1 \dots V_n)$ avec $AV_i = \lambda_i V_i$ associé à la valeur propre λ $B_d = T^{-1}B$ V : vecteur propre de A $A_d = T^{-1}AT$

Paul Sabriller CNRS

UPSSITECH - 1e Année Systèmes Robotiques & Interactiff

Modélisation du système de bacs



 $a = \frac{-1}{S_1} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} \right)$ $b = \frac{-1}{S_2} \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \right)$ Application numérique $Y(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 | X(t) \end{pmatrix}$

$$X(t) = \begin{pmatrix} -3 & -4 \\ 2 & -5 \end{pmatrix} X(t) + \begin{pmatrix} 2 \\ 0 \end{pmatrix} U(t)$$

$$Y(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 1 \end{pmatrix} X(t)$$

UPSSITECH - 1e Année Syste University LAAS

Partie 2

 $\widetilde{C} = CT$ $\widetilde{D} = D$

 $\widetilde{A} = T^{-1} A T$

 $M_{n-j} = (A^{j} + a_{n-1}A^{j-1} + ... + a_{n-j}I)B$ $M_n = B$ $M_{cc} = (M_1 \dots M_n)$

 $\dot{X}_{\alpha} = \begin{pmatrix} 0 & -7 \\ -1 & -8 \end{pmatrix} X_{\alpha} + \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} U(t)$ $Y(t) = \begin{pmatrix} 8 & 0 \end{pmatrix} X_{cc}(t)$ $A_{cc} = M_{cc}^{-1} A M_{cc} \qquad B_{cc} = M_{cc}^{-1} B \qquad C_{cc} = C M_{cc}$

Base compagne d'observation $P_{j} = \begin{pmatrix} A^{T^{j+1}} + a_{n-1}A^{T^{j+1}} + \dots + AA \end{pmatrix} C^{T}$ $P = (P_1 \dots P_n)$ et $M_{co} = P^{-T}$ $P_1 = C^T$

 $\dot{X}_{co} = \begin{pmatrix} -8 & 1 \\ -7 & 0 \end{pmatrix} X_{co} + \begin{pmatrix} 0 \\ 8 \end{pmatrix} U(t)$ $B_{co} = M_{co}^{-1}B$ $C_{co} = CM_{co}$

 $Y(t) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} X_{co}(t)$

Changements de base

· Base compagne de commande

Coeff. du polynôme caractéristique de A

 $A_{co} = M_{co}^{-1} A M_{co}$



Université LAAS Parl Saturité CNRS

Solution de l'équation d'état

BASE DIAGONALE

BASE INITIALE

 $X(t) = T X_d(t)$

 $\frac{-1}{3} e^{-7t} - \frac{1}{21} e^{-7t} - 1$ $\frac{4}{3}e^{-t} - \frac{2}{3}(e^{-t} - 1)$

 $\frac{2}{3} \frac{e^{-t}}{e^{-t}} - \frac{8}{21} \frac{e^{-rt}}{e^{-r}} + \frac{15}{21}$ $\frac{2}{3} \frac{e^{-t}}{e^{-t}} + \frac{16}{21} \frac{e^{-rt}}{e^{-r}} + \frac{12}{21}$

X(t) =

d'une seule valeur propre → découplage Chaque variable d'état ne dépend que

Ne dépend que de la valeur propre -7

$$Y(t) = (1 - 2)X_d(t)$$

 $\Rightarrow Y(t) = \frac{2}{3}e^{-t} + \frac{16}{21}e^{-7t} + \frac{12}{21}$

Les variables d'état dépendent des deux valeurs propres → Pas de découplage $\Rightarrow Y(t) = \frac{2}{3}e^{-t} + \frac{16}{21}e^{-7t} + \frac{12}{21}$ $Y(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 \end{pmatrix} X_d(t)$

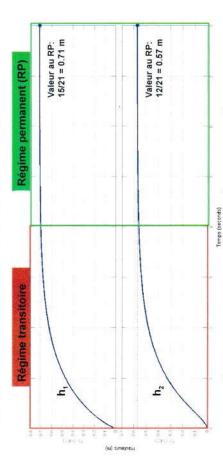
Les modes (et donc les valeurs propres) « font » la stabilité et la rapidité du système.

Volversité LAAS

UPSSITECH - 1e Année Systèmes Robotiques & Interactifs

Solution de l'équation d'état

Résultats de simulation (à conditions initiales nulles)



LES RÉSERVOIRS SE REMPLISSENT JUSQU'À ATTEINDRE L'ÉQUILIBRE

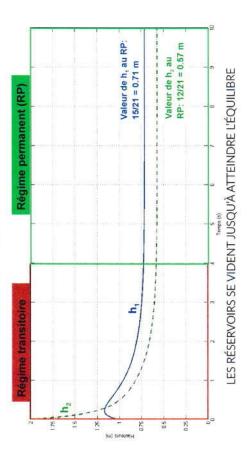
University LAAS

Partie 3

UPSSITECH - 1e Année Systèmes Robotiques & Interactifs

Solution de l'équation d'état

Résultats de simulation (pour les conditions initiales choisies)



Université LAAS

UPSSITECH - 1e Année Systèmes Robotiques & Interactifs

Solution de l'équation d'état

