



PYPHS: UN MODULE PYTHON POUR LA MODÉLISATION ET LA SIMULATION À PASSIVITÉ GARANTIE DE SYSTÈMES MULTI-PHYSIQUES

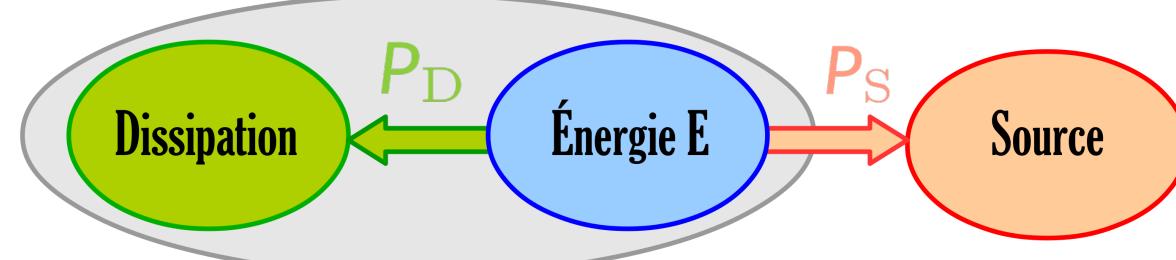
Antoine Falaize, Thomas Hélie, Tristan Lebrun
Project-team S3 (Sound Signals and Systems)
UMR 9912 (IRCAM-CNRS-UPMC)

MOTIVATIONS

Constat:

Les systèmes physiques vérifient un **bilan de puissance**:

$$\frac{dE}{dt} = -P_D - P_S$$



Objectif:

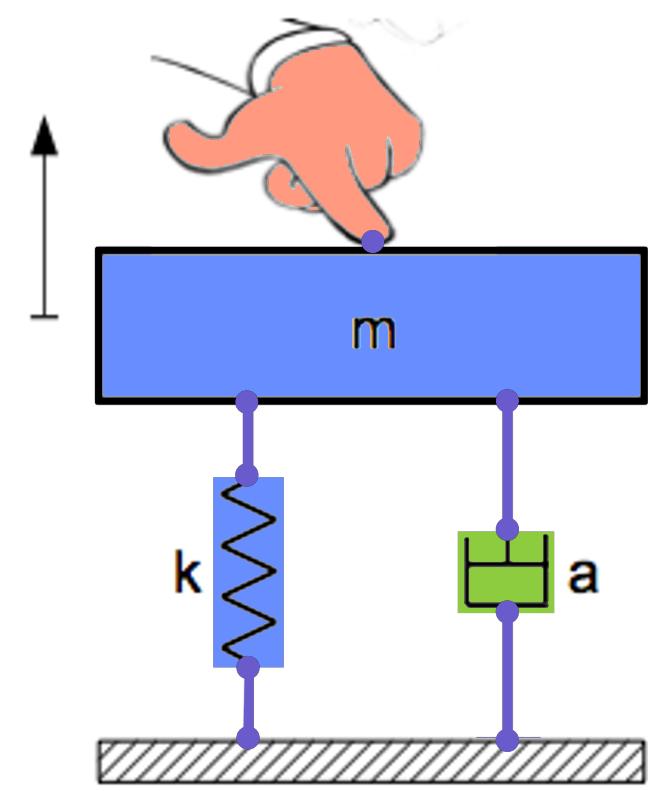
Modéliser et simuler en préservant cette propriété.

Approche:

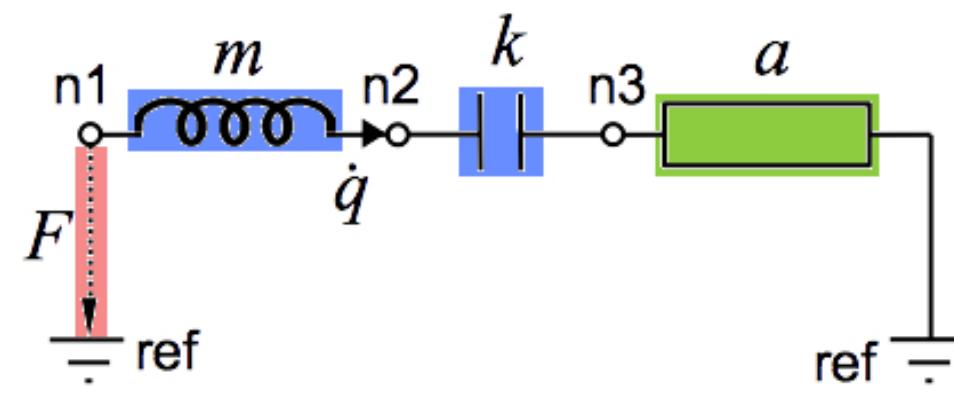
Les **Systèmes Hamiltoniens à Ports**

EXEMPLE

Oscillateur amorti excité par une force



Graphe associé



Dictionnaire

Var.	Fonction	Flux	Effort
m	$x_1 = m\dot{q}$	$H_1 = \frac{x_1^2}{2m}$	$v_1 = \frac{dx_1}{dt}$
k	$x_2 = q$	$H_2 = \frac{1}{2}x_2^2$	$v_2 = \frac{dx_2}{dt}$
a	$w_3 = \dot{q}$	$z_3 = Aw_3$	$v_3 = w_3$
In	\emptyset	\emptyset	$v_4 = y_4$
			$F_4 = u_4$

Netlist

```
mechanics.mass M ('n1','n2'): M=(M',0.1);
mechanics.stiffness K ('n2','n3'): K=(K',1e6);
mechanics.damper A ('n3','ref'): A=(A',1);
mechanics.source IN ('ref','n1'): type='force';
```

Structure retournée par PyPHS

$$\begin{pmatrix} F_1 \\ v_2 \\ v_3 \\ v_4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & -1 & -1 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} v_1 \\ F_2 \\ F_3 \\ F_4 \end{pmatrix}$$

DICTIONNAIRE ACTUEL

Mécanique (1D): masses, ressorts lin./nonlin. (cubique, saturants, etc.), amortissements lin./nonlin., visco-élasticité (dérivateur fractionnaire).

électronique: piles, bobines et condensateurs lin./nonlin., résistances, transistors, diodes, triodes.

Magnétique: Aimants, capacités magnétiques lin./nonlin., rAl'sisto-inductance (intégrateurs fractionnaires).

Thermique: sources de chaleur, capacités thermiques.

Connections: couplages électromagnétiques, couplages électromécaniques, transferts irréversibles, gyrateurs, transformateurs.

I. SYSTÈME HAMILTONIEN À PORTS [1]

n_E Composants stockants :

- État $\mathbf{x} \in \mathbb{R}^{n_E}$
- $\mathbf{E} = \mathbf{H}(\mathbf{x}) = \sum_{n=1}^{n_E} \mathbf{H}_n(x_n) \geq 0$
- $\frac{d\mathbf{E}}{dt} = \nabla \mathbf{H}^\top \frac{d\mathbf{x}}{dt} = \sum_{n=1}^{n_E} \frac{d\mathbf{H}_n}{dx_n} \frac{dx_n}{dt}$

n_D Composants dissipatifs :

- Variable $\mathbf{w} \in \mathbb{R}^{n_D}$
- Fonction $\mathbf{z} : \mathbb{R}^{n_D} \rightarrow \mathbb{R}^{n_D}$
- $P_D = \mathbf{w}^\top \mathbf{z} = \sum_{n=1}^{n_D} w_n z_n \geq 0$

n_S Sources externes :

- Entrée \mathbf{u} , sortie \mathbf{y}
- $P_S = \mathbf{y}^\top \mathbf{u} = \sum_{n=1}^{n_S} y_n u_n$

Interconnexion conservative :

- Puissance reçue: $P = f\epsilon$
- flux f et effort ϵ (elec: $f \equiv i$, $\epsilon \equiv v$)
- $N = n_E + n_D + n_S$
- $\sum_{n=1}^N P_n = \sum_{n=1}^N f_n \epsilon_n = 0$

Représentation d'état

$$\begin{pmatrix} \frac{d\mathbf{x}}{dt} \\ \mathbf{w} \\ \mathbf{y} \end{pmatrix} = \underbrace{\begin{pmatrix} \mathbf{J}_x & -\mathbf{K} & \mathbf{G}_x \\ \mathbf{K}^\top & \mathbf{J}_w & \mathbf{G}_w \\ -\mathbf{G}_x^\top & -\mathbf{G}_w^\top & \mathbf{J}_y \end{pmatrix}}_{\mathbf{J} = -\mathbf{J}^\top} \underbrace{\begin{pmatrix} \nabla \mathbf{H}(\mathbf{x}) \\ \mathbf{z}(\mathbf{w}) \\ \mathbf{u} \end{pmatrix}}_{\mathbf{a}}$$

Encode le bilan de puissance

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{E}}{dt} + P_D + P_S &= \nabla \mathbf{H}^\top \frac{d\mathbf{x}}{dt} + \mathbf{z}(\mathbf{w})^\top \mathbf{w} + \mathbf{u}^\top \mathbf{y} \\ &= \mathbf{a}^\top \mathbf{b} \\ &= \mathbf{a}^\top \mathbf{J} \mathbf{a} = 0, \quad (\mathbf{J} \text{ antisym}). \end{aligned}$$

Système passif

- entrée \mathbf{u} /état \mathbf{x} /contrainte \mathbf{w} /sortie \mathbf{y} .
- Énergie $\mathbf{H} \equiv$ Fonction de Lyapunov (stabilité/contrôle).

III. MÉTHODE NUMÉRIQUE [3]

Objectif: Garantir un **bilan de puissance** à temps discret:

$$\frac{\delta \mathbf{E}}{\delta T}[k] = \mathcal{P}[k] - \mathcal{D}[k].$$

Choix:

$$\frac{\delta \mathbf{E}}{\delta T} = \frac{E[k+1] - E[k]}{\delta T} = \frac{H(\mathbf{x}[k+1]) - H(\mathbf{x}[k])}{\delta T}$$

Une Solution: gradient discret [?]

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{x}}{dt} &\rightarrow \frac{\delta \mathbf{x}[k]}{\delta T} = \frac{\mathbf{x}[k+1] - \mathbf{x}[k]}{\delta T} \\ \nabla \mathbf{H}(\mathbf{x}) &\rightarrow \frac{\delta \mathbf{H}(\mathbf{x}[k], \delta \mathbf{x}[k])}{\delta T} \end{aligned}$$

avec

$$[\nabla^d \mathbf{H}(\mathbf{x}, \delta \mathbf{x})]_n = \frac{H_n([\mathbf{x} + \delta \mathbf{x}]_n) - H_n([\mathbf{x}]_n)}{[\delta \mathbf{x}]_n}.$$

⇒ bilan de puissance discret avec

$$\frac{\delta \mathbf{E}}{\delta T}[k] = \nabla^d \mathbf{H}^\top(\mathbf{x}[k], \delta \mathbf{x}[k])^\top \frac{\delta \mathbf{x}[k]}{\delta T}$$

CONCLUSIONS

PyPHS: <https://afalaize.github.io/pyphs/>

- Licence CECILL (CEA-CNRS-INRIA).
- PYTHON 2.7 supporté sous Mac OSX, Windows 10 et Linux.

Perspectives Résultats disponibles à implémenter: variables d'ondes aller/retour, méthodes numériques d'ordre supérieur, résolution des conflits de réalisabilité, génération de lois de commandes (approche par platitude).

RÉFÉRENCES

- [1] Duindam, V., Macchelli, A., Stramigioli, S., & Bruyninx, H. (Eds.). (2009). Modeling and control of complex physical systems: the port-Hamiltonian approach. Springer Science & Business Media.
- [2] Falaize, A., & Hélie, T. (2016). Passive Guaranteed Simulation of Analog Audio Circuits: A Port-Hamiltonian Approach. Applied Sciences, 6(10), 273.
- [3] Lopes, N., Hélie, T., & Falaize, A. (2015). Explicit second-order accurate method for the passive guaranteed simulation of port-Hamiltonian systems. IFAC-PapersOnLine, 48(13), 223-228.

II. ANALYSE DU GRAPHE [2]

Objectif : Générer le système d'équations.

1. Graphe → Matrice d'incidence réduite Γ :

$$[\Gamma]_{n,b} = \begin{cases} 1 & \text{si la branche } b \text{ entre le noeud } n, \\ -1 & \text{si la branche } b \text{ sort du noeud } n. \end{cases}$$

2. $\Gamma \rightarrow$ Lois de Kirchhoff généralisées:

- Potentiels sur les noeuds $\mathbf{p} \in \mathbb{R}^{n_N}$.
- Référence \mathbf{N}_0 arbitraire.
- $\Gamma^\top \mathbf{p} = \mathbf{e}$, (Loi des mailles).
- $\Gamma \mathbf{f} = 0$, (Loi des noeuds).

3. Séparation suivant le type de contrôle

$$\Gamma = \begin{pmatrix} \gamma_0 \\ \gamma_e \mid \gamma_f \end{pmatrix}$$

- γ_0 : référence,
- γ_e : effort-ctrl,
- γ_f : flux-ctrl.

4. Critère de réalisabilité:

Forme $\mathbf{b} = \mathbf{J} \cdot \mathbf{a}$ possible si γ_f inversible.

Question: Quel contrôle pour les composants dissipatifs bijectifs?

Algorithm:

Données:

Netlist et dictionnaire de composants.

Résultat

- Si réalisable:
 - partition de Γ ,
 - structure $\mathbf{b} = \mathbf{J} \cdot \mathbf{a}$.
- Sinon: détection des conflits.