

# Loi de gestion d'énergie appliquée à un véhicule hybride parallèle pourvu d'un double système de stockage électrique

### T. MIRO PADOVANI, A. KETFI-CHERIF G. COLIN, Y. CHAMAILLARD









## Système étudié

#### Système Mild hybride

#### Machine électrique :

- Alterno-demarreur renforcé
- Relié au vilebrequin
- Faible puissance : 10 kW environ
- Stockage électrique:
  - Pack batterie Li-ion 14V
  - Associé en série avec :
  - Pack de super capacités 36V (Double layer capacitor (DLC)) Reliés par
  - Un convertisseur DCDC réversible
  - Tension du réseau de traction  $\approx 50V$
  - Niveau d'énergie embarquée : faible





### Schéma électrique

UNIVERSITE D'ORIFANS





### Mise en équations du système

$$\begin{cases} V_{1} \cdot I_{1} = \eta \cdot V_{HV} \cdot I_{2} \\ I_{AUX} = \frac{P_{AUX}}{V_{1}} \\ I_{OND} = \frac{P_{ond}}{V_{HV}} \\ P_{DCDC} = I_{1} \cdot V_{1} \\ I_{BAT2} = I_{OND} - I_{2} \\ I_{BAT1} = I_{1} + I_{BAT2} - I_{AUX} \\ V_{HV} = V_{1} + V_{2} \end{cases}$$

$$\begin{cases} I_2 = \frac{P_{DCDC}}{\eta \cdot V_{HV}} \\ I_{BAT2} = \frac{P_{ond}}{V_{HV}} - I_2 \\ I_{BAT1} = \frac{P_{DCDC}}{V_1} + I_{BAT2} - \frac{P_{AUX}}{V_1} \end{cases}$$

 $\boldsymbol{u} = \begin{cases} P_{ond} \\ P_{DCDC} \end{cases}; P_{AUX}$ 

$$\begin{cases} V_{1} = OCV_{BAT1} + R_{BAT1} \cdot I_{BAT1} \\ V_{2} = OCV_{BAT2} + R_{BAT2} \cdot I_{BAT2} \\ V_{HV} = V_{1} + V_{2} \end{cases}$$





### Dynamique des états

 $\boldsymbol{x} = \begin{cases} SOE_{BAT1} \\ SOE_{BAT2} \end{cases}$ 

$$S\dot{O}E_{BAT1}(x_1, \boldsymbol{u}) = \frac{OCV_{BAT1}(x_1) \cdot I_{BAT1}(x_1, \boldsymbol{u})}{Emax_{BAT1}}$$

$$SOE_{BAT1}(t) = SOE_{BAT1}(t = t_0) + \frac{1}{Emax_{BAT1}} \int_{t_0}^t OCV_{BAT1}(t) \cdot I_{BAT1}(t) \cdot dt$$

$$S\dot{O}E_{BAT2}(x_2, \boldsymbol{u}) = \frac{OCV_{BAT2}(x_2) \cdot I_{BAT2}(x_2, \boldsymbol{u})}{Emax_{BAT2}}$$

$$SOE_{BAT2}(t) = SOE_{BAT2}(t = t_0) + \frac{1}{Emax_{BAT2}} \int_{t_0}^{t} OCV_{BAT2}(t) \cdot I_{BAT2}(t) \cdot dt$$





### Problème de commande optimale

$$J = \int_{t_0}^{t_f} \dot{m}_{fuel}(\boldsymbol{u}(t), t).\,dt + \phi(\boldsymbol{x}(t_f))$$

Avec :

 $\phi\left(\boldsymbol{x}(t_f)\right) = \begin{cases} 0 \ si \ \boldsymbol{x}(t_f) \ge \ \boldsymbol{x}_{Target} \\ \infty \ sinon \end{cases}$ 

$$\boldsymbol{u} = \begin{cases} P_{ond} \\ P_{DCDC} \end{cases} \qquad \boldsymbol{x} = \begin{cases} SOE_{BAT1} \\ SOE_{BAT2} \end{cases}$$

Sujet à :

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{f}(\mathbf{x}(t), \mathbf{u}(t), t) \\ \mathbf{u} \in \mu(t) \\ \mathbf{x} \in \chi \\ \mathbf{x}(t=0) = \mathbf{x_0} \end{cases}$$





 $\checkmark$ 

### **Expression des contraintes**

**Contraintes sur les actionneurs** 

 $\underline{P}_{ond} \leq P_{ond} \leq \overline{P}_{ond}$  $\underline{P}_{DCDC} \leq P_{DCDC} \leq \overline{P}_{DCDC}$ 

#### Contraintes sur les états

 $\frac{SoE_{BAT1}}{SoE_{BAT2}} \le SoE_{BAT1} \le \overline{SoE}_{BAT2}$  $\frac{SoE_{BAT2}}{SoE_{BAT2}} \le \overline{SoE}_{BAT2}$ 

#### Contraintes couplées commandes-états

$$\frac{V_{1}}{V_{1}} \leq V_{1} \leq \overline{V}_{1}$$

$$\frac{V_{1} - OCV_{BAT1}(x_{1})}{R_{BAT1}(x_{1})} \leq I_{BAT1}(\boldsymbol{u}) \leq \frac{\overline{V}_{1} - OCV_{BAT1}(x_{1})}{R_{BAT1}(x_{1})}$$

$$\frac{P_{BAT1}}{V_{1}} \leq I_{BAT1}(\boldsymbol{u}) \leq \frac{\overline{P}_{BAT1}}{V_{1}}$$

$$P_{BAT2} \leq P_{BAT2}(\boldsymbol{u}) \leq \overline{P}_{BAT2}$$



# **Formalisation des contraintes de commande**

$$\begin{cases} \underline{P}_{DCDC} \leq P_{DCDC} \leq \overline{P}_{DCDC} \\ \underline{P}_{ond} \leq P_{ond} \leq \overline{P}_{ond} \\ \frac{\underline{P}_{BAT2}}{V_2} V_{HV} \leq P_{ond} - \frac{1}{\eta} P_{dcdc} \leq \frac{\overline{P}_{BAT2}}{V_2} V_{HV} \\ (\underline{P}_{BAT1} + P_{AUX}) \frac{V_{HV}}{V_1} \leq P_{ond} + \left(\frac{V_{HV}}{V_1} - \frac{1}{\eta}\right) P_{dcdc} \leq (\overline{P}_{BAT1} + P_{AUX}) \frac{V_{HV}}{V_1} \end{cases}$$

$$\checkmark \quad \textbf{Ecriture générale} \quad \blacksquare \quad \clubsuit \quad \begin{cases} \underline{x} \le x \le \overline{x} \\ \underline{y} \le y \le \overline{y} \\ \underline{z} \le y + \alpha x \le \overline{z} \\ \underline{w} \le y + \beta x \le \overline{w} \end{cases} \text{ avec, } \quad u = \begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix}$$



10/11/2014

Ingénierie des Systèmes, Mécanique, Énergétique

## **ME** Formalisation des contraintes de commande

$$\begin{array}{c}
\underline{x} \leq x \leq \overline{x} \\
\underline{y} \leq y \leq \overline{y} \\
\underline{z} \leq y + \alpha x \leq \overline{z} \\
\underline{w} \leq y + \beta x \leq \overline{w}
\end{array}$$

#### Expression des limites sur y en fonction de x

$$\max\left(\underline{y},\underline{z}-\alpha x,\underline{w}-\beta x\right)\leq y\leq\min(\overline{y},\overline{z}-\alpha x,\overline{w}-\beta x)$$

On en déduit les limitations sur x

$$\max\left(\underline{x}, \frac{\underline{w} - \overline{y}}{\beta}, \frac{\overline{z} - \underline{y}}{\alpha}, \frac{\underline{w} - \overline{z}}{\beta - \alpha}\right) \le x \le \min\left(\overline{x}, \frac{\overline{w} - \underline{y}}{\beta}, \frac{\underline{z} - \overline{y}}{\alpha}, \frac{\underline{z} - \overline{w}}{\alpha - \beta}\right)$$



10/11/2014

ngénierie des Systèmes, Mécanique, Énergétique



#### Paramètres nominaux







#### ✓ Forte consommation accessoires sur le 14V



 $\mathsf{P}_{\mathsf{DCDC}}\left(\mathsf{W}\right)$ 



10/11/2014

Ingénierie des Systèmes, Mécanique, Énergétique



#### Conditions dégradées







### **Solution optimale**

Résolution du problème de commande optimale hors ligne, via la programmation dynamique





### **Résolution en-ligne**

#### Commande en ligne retenue :

- > Application de l'equivalent consumption minimization strategy (ECMS)
- Stratégie dérivée du principe du Maximum de Pontryagin

 $\boldsymbol{u}_{opt}(t) = argmin(H(\boldsymbol{u}, \boldsymbol{s}, \boldsymbol{x}, t))$ 

 $H(\mathbf{u}, \mathbf{s}, \mathbf{x}, t) = \dot{m}_{carb}(u_1, t). PCI + s_1(t). P_{ech1}(\mathbf{u}, x_1, t) + s_2(t). P_{ech2}(\mathbf{u}, x_2, t)$ 

$$\boldsymbol{u} = \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} P_{ond} \\ P_{DCDC} \end{pmatrix} \qquad \qquad \boldsymbol{x} = \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} = \begin{cases} SoE_{BAT1} \\ SoE_{BAT2} \end{pmatrix},$$

Avec adaptation en ligne des facteurs d'équivalence  $s_1$  et  $s_2$  pour réguler les SoE autour d'une valeur cible



# **Commande en ligne : résultats**







# **Commande en ligne : résultats**









# **Commande en ligne : résultats**

#### Cas de contraintes fortes sur la puissance batterie $(14, 2 \le V_1 \le 14, 6)$









#### Problème de commande optimale :

- 2 commandes, 2 états
- Contraintes couplées commandes-états
- Intérêt d'évaluer à priori le domaine de commande
- L'optimisation énergétique contribue à préserver l'état de santé de la batterie Li-ion
- ✓ ECMS en ligne bien adaptée à la commande du système à 2 états

### Merci pour votre attention

