



Détection de l'encrassement

Echangeurs thermiques et multi-fonctionnels : enjeux, applications et axes de recherche.

Sylvain LALOT sylvain.lalot@univ-valenciennes.fr



Société Française de Thermique

 En régime permanent, l'encrassement peut être détecté par la simple analyse de la variation de l'efficacité.



Données issues d'essais menés par l'INRA (centre de Villeneuve d'Ascq)

 Le test qui sera utilisé quasiment systématiquement est le test du Cusum.

http://www.itl.nist.gov/div898/handbook/pmc/section3/pmc323.htm

The following quantities are calculated:

$$S_{hi}(i) = \max(0, S_{hi}(i-1) + x_i - \hat{\mu}_0 - k)$$

$$S_{lo}(i) = \max(0, S_{lo}(i-1) + \hat{\mu}_0 - k - x_i))$$

where $S_{hi}(0)$ and $S_{lo}(0)$ are 0. When either $S_{hi}(i)$ or $S_{lo}(i)$ exceeds h, the process is out of control.

• L'application aux courbes d'efficacité mène à une détection rapide.



• L'application aux courbes d'efficacité mène à une détection rapide.



• Le problème est bien plus complexe en régime transitoire.



 Le problème est bien plus complexe en régime transitoire.





Detection of Fouling in a Cross-Flow Heat Exchanger Using Wavelets Helga Ingimundardóttir; Sylvain Lalot Heat Transfer Engineering, 1521-0537, Volume 32, Issue 3, 2011, Pages 349 – 357

Les différents outils d'analyse

- Les techniques suivantes ont été testées:
 - Réseaux de neurones
 - Filtres de Kalman étendus
 - Observateurs flous
 - Méthode des sous-espaces récursive

Les données analysées

• Une boucle d'essais a été construite.



• Des simulateurs ont été développés

• Les données traitées:



• Un exemple d'architecture:



 La différence entre une sortie estimée et la valeur du procédé est analysée par le test du Cusum.



 La différence entre une sortie estimée et la valeur du procédé est analysée par le test du Cusum.



 La différence entre une sortie estimée et la valeur du procédé est analysée par le test du Cusum.



 La différence entre une sortie estimée et la valeur du procédé est analysée par le test du Cusum.



Fouling detection in heat exchanger using Neural Networks Oddgeir GUDMUNDSSON, Sylvain LALOT Journées Identification Modélisation Expérimentale Douai, France, 6-7 avril 2011

• A partir de données simulées, les résultats sont également bons.



 A partir de données simulées, les résultats sont également bons.





Detection of fouling in a cross-flow heat exchanger using a neural network based technique International Journal of Thermal Sciences, Volume 49, Issue 4, April 2010, Pages 675-679 Sylvain Lalot, Halldór Pálsson

 Les équations régissant le régime transitoire d'un échangeur peuvent être représentées sous la forme (ici pour deux « sections »):

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \begin{bmatrix} T_{\mathrm{h},1} \\ T_{\mathrm{h},2} \\ T_{\mathrm{c},1} \\ T_{\mathrm{c},2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -(1+\frac{\alpha}{2})/\tau_{\mathrm{h}} & 0 & \frac{\alpha}{2\tau_{\mathrm{h}}} & \frac{\alpha}{2\tau_{\mathrm{h}}} \\ (1-\frac{\alpha}{2})/\tau_{\mathrm{h}} & -(1+\frac{\alpha}{2})/\tau_{\mathrm{h}} & \frac{\alpha}{2\tau_{\mathrm{h}}} & 0 \\ \frac{\beta}{2\tau_{\mathrm{c}}} & \frac{\beta}{2\tau_{\mathrm{c}}} & -(1+\frac{\beta}{2})/\tau_{\mathrm{c}} & 0 \\ \frac{\beta}{2\tau_{\mathrm{c}}} & 0 & (1-\frac{\beta}{2})/\tau_{\mathrm{c}} & -(1+\frac{\beta}{2})/\tau_{\mathrm{c}} \end{bmatrix} \\
\times \begin{bmatrix} T_{\mathrm{h},1} \\ T_{\mathrm{h},2} \\ T_{\mathrm{c},1} \\ T_{\mathrm{c},2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} (1-\frac{\alpha}{2})/\tau_{\mathrm{h}} & 0 \\ 0 & \frac{\alpha}{2\tau_{\mathrm{h}}} \\ 0 & (1-\frac{\beta}{2})/\tau_{\mathrm{c}} \\ \frac{\beta}{2\tau_{\mathrm{c}}} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_{\mathrm{h},\mathrm{in}} \\ T_{\mathrm{c},\mathrm{in}} \end{bmatrix} \quad (1)$$

 L'encrassement est simulé par une variation de la conductibilité thermique de la paroi séparatrice.



• L'analyse s'effectue sur les valeurs des coefficients d'échange estimés.



• Le test du Cusum mène à une détection claire.



Use of extended Kalman filtering in detecting fouling in heat exchangers International Journal of Heat and Mass Transfer, Volume 50, Issues 13-14, July 2007, Pages 2643-2655 Gudmundur R. Jonsson, Sylvain Lalot, Olafur P. Palsson, Bernard Desmet

• D'une façon plus générale, les équations peuvent s'écrire

$$\begin{cases} \dot{x} = A_z x + B_z u\\ y = C_z x \end{cases}$$

 D'une façon plus générale, les équations peuvent s'écrire

$$\begin{cases} \dot{x} = A_z x + B_z u\\ y = C_z x \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} T_{h,1} \\ T_{h,2} \\ T_{c,1} \\ T_{c,2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -c_h - c_\alpha & 0 & c_\alpha & c_\alpha \\ c_h - c_\alpha & -c_h - c_\alpha & c_\alpha & 0 \\ c_\beta & c_\beta & -c_c - c_\beta & 0 \\ c_\beta & 0 & c_c - c_\beta & -c_c - c_\beta \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} c_h - c_\alpha & 0 \\ 0 & c_\alpha \\ 0 & c_c - c_\beta \\ c_\beta & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_{h,in} \\ T_{c,in} \end{bmatrix}$$
$$\begin{bmatrix} T_{h,2} \\ T_{c,2} \end{bmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{bmatrix} T_{h,1} \\ T_{h,2} \\ T_{c,2} \end{bmatrix}$$

• Les grandeurs utiles sont:

$$c_h = \frac{\dot{m}_h}{\tau_h^* \dot{m}_h^*} \qquad c_\alpha = \frac{\alpha^*}{2\tau_h^*} \gamma_U \qquad c_c = \frac{\dot{m}_c}{\tau_c^* \dot{m}_c^*} \qquad c_\beta = \frac{\beta^*}{2\tau_c^*} \gamma_U$$

• Les grandeurs utiles sont:

$$c_h = \frac{\dot{m}_h}{\tau_h^* \dot{m}_h^*} \qquad c_\alpha = \frac{\alpha^*}{2\tau_h^*} \gamma_U \qquad c_c = \frac{\dot{m}_c}{\tau_c^* \dot{m}_c^*} \qquad c_\beta = \frac{\beta^*}{2\tau_c^*} \gamma_U$$

• Les limites connues sont:



• La procédure est la suivante



• La procédure est la suivante



• La procédure est la suivante



• Les résultats sont corrects (après filtrage):



• Les résultats sont corrects (après filtrage):





F. Delmotte, S. Delrot, S. Lalot, M. Dambrine, 2008, Fouling detection in heat exchangers with fuzzy models ISTP-19, 17-21 August, Reykjavik, Iceland, paper #43

La méthode des sous-espaces

• On étudie la variation des valeurs propres de la matrice A

$$\begin{cases} \dot{x} = A_z x + B_z u\\ y = C_z x \end{cases}$$

La méthode des sous-espaces

 On étudie la variation des valeurs propres de la matrice A



$$\begin{cases} \dot{x} = A_z x + B_z u\\ y = C_z x \end{cases}$$

La méthode des sous-espaces

On obtient également de bons résultats



S. Lalot, G. Mercère, 2008, Detection of fouling in a heat exchanger using a recursive subspace identification algorithm ISTP-19, 17-21 August, Reykjavik, Iceland, paper #37

La suite

• La détection d'une dérive par une technique synchrone



La suite

 La détection d'une dérive par une technique synchrone





Fig. 6. Modulus obtained by a two-channel lock-in amplifier for a lumped system considering a 0.5 $^\circ C$ noise and 500 \times 10 6 samples.

La suite

• La détection d'une dérive par une technique synchrone



Fig. 9. Representation of the complex numbers obtained for an electrical heater (averaged values).

Detection of drifts in thermal systems based on a synchronous detection technique Applied Thermal Engineering, Volume 31, Issues 6-7, May 2011, Pages 1135-1140 Sylvain Lalot, Ólöf Andrjesdóttir, Bernard Desmet

Pour information

The NTU-Effectiveness Method
 Authors: Sylvain Lalot

<u>https://www.novapublishers.com/catalog/produ</u> <u>ct_info.php?products_id=21974</u>

- Open Access item.
- Click below PDF icon for free download.