## Examen de Métrologie Étalonnage d'une inductance par substitution SOLUTIONS

Détermination de l'incertitude d'étalonnage d'une inductance mesurée par substitution.

#### Bilan d'incertitude

1. Calculez L<sub>x</sub>

$$L_x = L_{x-lue} + (L_E - L_{E-lue}) + C_M = L_E + \Delta L + C_M$$
  $L_x = 9.9632 + 10.123 - 10.1363 + 0$   $L_x = 9.94990 H$ 

2. Déterminez les coefficients de sensibilité de Lx.

La fonction L<sub>x</sub> est une simple somme sans coefficients, ses dérivées partielles sont donc toutes égales à 1 :

$$\begin{split} dL_x &= \frac{\partial L_x}{\partial L_E} dL_E + \left( \frac{\partial L_x}{\partial L_{x-lue}} dL_{x-lue} - \frac{\partial L_x}{\partial L_{E-lue}} dL_{E-lue} \right) + \frac{\partial L_x}{\partial C_M} dC_M \\ soit: \qquad dL_x &= dL_E + \left( dL_{x-lue} - dL_{E-lue} \right) + dC_M \end{split}$$

Avec: 
$$\frac{\partial L_x}{\partial L_E} = 1$$
;  $\frac{\partial L_x}{\partial L_{x-lue}} = 1$ ;  $\frac{\partial L_x}{\partial L_{E-lue}} = 1$  et  $\frac{\partial L_x}{\partial C_M} = 1$ 

3. Calculez les contributions de toutes les sources d'incertitude en précisant pour chacune le type d'incertitude dont elle relève.

Les sources d'incertitudes liées à l'étalon. Elles relèvent toutes du type BR1.

L'incertitude relative liée au certificat d'étalonnage est  $\frac{U_{BR1}}{L_E}$  = 3.10<sup>-4</sup> avec  $k_{BR1}$  = 2; soit donc  $U_{BR1}$  = 10,123 \* 3.10<sup>-4</sup> = 3,04 mH

finalement: 
$$u_{BR1} = \frac{U_{BR1}}{k_{BB1}}$$
  $u_{BR1} = 1,52 \text{ mH}$ 

La dérive maximale observée lors des étalonnages successifs, 2 mH, est prise comme intervalle de confiance (deux fois l'incertitude élargie absolue). Soit donc  $U_{BR2} = 1$  mH. La distribution est supposée uniforme, soit donc un coefficient d'élargissement  $k_{BR2} = \sqrt{3}$ .

finalement: 
$$u_{BR2} = \frac{U_{BR2}}{k_{BR2}}$$
  $u_{BR2} = 577 \mu H$ 

L'effet de la température est modélisé par le coefficient de température  $\alpha = 3.10^{-5}\,\text{K}^{-1}$ . La régulation de température produit une incertitude absolue sur T avec une distribution en arcsinus,  $U_T = 1\,\text{K}$  et  $k_T = \sqrt{2}$ . Soit  $u_T = U_T / k_T = 707\,\text{mK}$ . Nous supposons que l'effet de l'incertitude sur  $\alpha$  est négligeable. Une variation de la température a pour effet une variation proportionnelle de  $L_E$ .

finalement: 
$$u_{BR3} = \alpha L_E u_T$$
  $u_{BR3} = 215 \mu H$ 

<sup>1</sup> La séparation entre les BR et les BL pourrait être débattue au cas par cas. Pour simplifier, elle est imposée par l'énoncé.

### Sources d'incertitude liées au pont de mesure. Elles relèvent toutes du type BL.

L'incertitude de linéarité du pont est comptabilisée pour la différence  $\Delta L = L_{x-lue} - L_{E-lue}$ . L'incertitude correspondante est  $U_{BL1} = 10^{-4}L_x$  avec un élargissement  $k_{BL1} = 1$ 

finalement:  $u_{BL1} = 996 \mu H$ 

L'incertitude de résolution  $U_{BL23}$  = 50  $\mu H$  est prise égale à la moitié de la résolution, puisque celle-ci est considérée comme l'intervalle de confiance. Cet intervalle est admis à 95% de confiance, ce qui correspond à une distribution normale et un coefficient d'élargissement  $k_{BL23}$  = 2. Cette incertitude est à prendre en compte pour les deux mesures de  $L_{E-lue}$  et de  $L_{x-lue}$ :

finalement:  $u_{BL2} = u_{BL3} = 25 \mu H$ 

L'incertitude-type liée au montage est le résultat d'un bilan effectué par ailleurs, nous lui attribuons le type  $BL : u_{BR4} = 2 \text{ mH}.$ 

4. Dressez un tableau permettant d'effectuer le calcul de l'incertitude-type sur L<sub>X</sub>.

								Contributions	
Grandeur	Valeur	Unité	Source d'U	U	.k	.u	Sensibilités	A ou BR	BL
L <sub>E</sub>	10,1230	Н	Étalonnage	3,04E-03	2	1,52E-03	1	1,52E-03	
			Dérive	1,00E-03	1,73	5,77E-04		5,77E-04	
			Température	3,04E-04	1,41	2,15E-04		2,15E-04	
ΔL	-0,1731	Н	Linéarité	9,96E-04	1	9,96E-04	1		9,96E-04
			Résolution L <sub>E-lue</sub>	5,00E-05	2	2,50E-05			2,50E-05
			Résolution L <sub>x-lue</sub>	5,00E-05	2	2,50E-05			2,50E-05
C <sub>M</sub>	0	Н	Montage	2,00E-03	1	2,00E-03	1		2,00E-03
								Somme quadratique Somme des valeur	
								:	absolues:
L <sub>x</sub>	9,94990	Н	Bilan	6,92E-03	2	3,46E-03	Somme quadratique	1,64E-03	3,05E-03
			L <sub>x</sub> =	9949,9	±	6,9	.mH	Urel =	6,95E-04

#### Les contributions dominantes à u<sub>LX</sub> sont les incertitudes liées à l'étalonnage et au montage.

# 5. Calculez l'incertitude-type sur L<sub>x</sub>, ses incertitudes absolue et relative. Présentez le résultat final de <u>l'étalonnage</u>.

Nous ne sommes pas en mesure de montrer l'indépendance 2 à 2 des variations aléatoires qui produisent les incertitudes de type BL, aussi elles sont sommées en valeur absolues. Les autres sources (type A et BR) sont supposées parfaitement non corrélées et sommées quadratiquement :

$$u_{Lx} = \sqrt{\sum_{i=1}^{4} (u_{BRi})^2 + \left(\sum_{i=1}^{3} |u_{BLi}|\right)^2}$$

Ces deux modes de calculs séparés sont mis en évidence dans le tableau de travail ci-dessus en rappelant les contributions dans deux colonnes séparant les type A ou BR des types BL.

finalement l'incertitude-type sur  $L_X$  est :  $u_{LX} = 3,46 \text{ mH}$ 

La composition de plusieurs variables aléatoires indépendantes produit une distribution normale (théorème centrale-limite) pour laquelle, sans indication contraire, il est convenu d'adopter un élargissement égal à 2.

Soient donc l'incertitude élargie absolue :  $U_{Lx} = 6,92 \text{ mH}$  et l'incertitude relative :  $\frac{U_{Lx}}{L_x} = 6,95.10^{-4}$ 

$$L_X = 9949,9 \pm 6,9 \text{ mH}$$