Empilement “ boreal ” pour le contrôle de la teneur en bore d'échantillons d'alliage bore-aluminium

J.-C. Carré, C. Letour

► To cite this version:

J.-C. Carré, C. Letour. Empilement “ boreal ” pour le contrôle de la teneur en bore d'échantillons d'alliage bore-aluminium. Revue de Physique Appliquée, 1971, 6 (3), pp.267-272. 10.1051/rphysap:0197100603026700 . jpa-00243540

HAL Id: jpa-00243540

<https://hal.science/jpa-00243540>

Submitted on 1 Jan 1971

HAL is a multi-disciplinary open access archive for the deposit and dissemination of scientific research documents, whether they are published or not. The documents may come from teaching and research institutions in France or abroad, or from public or private research centers.

L'archive ouverte pluridisciplinaire **HAL**, est destinée au dépôt et à la diffusion de documents scientifiques de niveau recherche, publiés ou non, émanant des établissements d'enseignement et de recherche français ou étrangers, des laboratoires publics ou privés.

Pour des échantillons présentant la même diffusion, à une petite augmentation de ΔS_c correspond une diminution du taux de comptage de :

$$\Delta N = k_1 \Delta S_c. \quad (2)$$

Cette variation est linéaire pour de petites variations de capture de l'absorbeur placé dans le bloc de graphite.

Sur le même principe, il est aussi possible d'évaluer la quantité de bore contenu dans l'alliage par comparaison à des étalons de captures connues.

III. Description. — L'ensemble Boreal se compose :

- d'un bloc de graphite qui comprend la source de neutrons et le compteur BF_3 ,
- d'un porte-échantillon qui reçoit les échantillons à mesurer,
- de l'électronique de comptage associée au détecteur,
- d'un système de permutation automatique d'échantillons.

1) **BLOC DE GRAPHITE.** — Le bloc de graphite est constitué de briques de graphite de qualité nucléaire, ses dimensions extérieures sont de :

$$550 \times 550 \times 1\,010 \text{ mm}^3$$

(cf. Fig. 1), il possède :

- un trou de 80 mm de diamètre dans lequel vient se loger le porte-source,
- une fente dans laquelle peut coulisser un porte-échantillon en graphite,
- trois trous borgnes espacés de 10 cm dans lesquels on peut introduire un compteur à BF_3 , de type 14 NE 31, de 25 mm de diamètre. Les deux autres trous inutilisés sont bouchés par un cylindre de graphite.

Le bloc de graphite est entouré de cadmium et recouvert d'une tôle de protection mécanique. Il est supporté par un assemblage de poutres qui lui sert de bâti.

La source d'Américium-Béryllium de 1,5 curie produisant $3,6 \times 10^6$ n/s, est placée à l'intérieur d'un cylindre de « plexiglas » servant de ralentisseur.

2) **PORTE-ÉCHANTILLON.** — Le porte-échantillon se présente sous la forme d'un tiroir en graphite dans lequel on place les plaquettes à contrôler de $50 \times 50 \times 4,75 \text{ mm}^3$. On mesure la variation de taux de comptage de l'échantillon par rapport, soit à un témoin d'aluminium, soit à une plaquette d'alliage de référence : le porte-échantillon possède 2 emplacements A et B (cf. Fig. 1) qui permettent d'effectuer les deux mesures sans être obligé de changer de plaquettes au cours de ces deux séries de comptage. Il peut être déplacé par un système de commande, soit manuellement, soit automatiquement, des butées permettant de retrouver les mêmes positions d'échantillons par rapport à la source et au compteur.

Pour des échantillons de géométrie différente, on peut réaliser un autre type de cavité dans le tiroir, mais

celui-ci conserve ses dimensions extérieures, longueur et symétrie, pour éviter les effets dus aux extrémités et à la distance entre la source et l'échantillon.

3) **ELECTRONIQUE ASSOCIÉE.** — L'électronique associée est classique. Elle se compose : d'un compteur à BF_3 avec son alimentation, qui est suivi d'un pré-amplificateur relié par un câble coaxial à un ensemble de comptage (amplificateur, discriminateur, échelle) dont les résultats sont enregistrés sur une machine imprimante. Une base de temps et deux tiroirs de programmation régissent le cycle de mesures, et servent aussi à commander le système de permutation automatique.

L'opérateur peut choisir sur ces tiroirs les durées de comptages T et du temps d'arrêt t_A entre deux mesures pendant lequel le contenu de l'échelle est imprimé sur bande et la permutation automatique d'échantillons éventuellement effectuée.

Ces différents éléments sont placés dans un châssis-table sur lequel est posée l'imprimante.

4) **SYSTÈME DE PERMUTATION AUTOMATIQUE.** — Ce système comprend un vérin pneumatique dont le piston est solidaire du porte-échantillon ; il est commandé par une électro-vanne qui est excitée par des impulsions appropriées.

A la fin d'un comptage, sur A par exemple, d'un cycle de durée T affichée sur l'un des tiroirs de programmation, une impulsion est envoyée sur un circuit électronique qui agit sur une électrovanne provoquant le déplacement du porte-échantillon par l'intermédiaire d'un vérin pneumatique. Ce changement est effectué en quelques secondes, temps inférieur à celui d'arrêt t_A affiché sur le deuxième tiroir de programmation. Un deuxième cycle de mesure peut commencer sur le deuxième échantillon B et ainsi de suite.

Il est possible, en agissant sur un commutateur, de faire varier les temps T et t_A , de façon à les adapter à la nature des échantillons et à la précision demandée ; T est en général pris égal à 1 000 s et t_A à 5 s.

IV. Etude expérimentale. — Une étude expérimentale a été entreprise pour déterminer les principales caractéristiques de l'empilement Boreal.

On a examiné l'influence sur le taux de comptage de la position de la source et de la plaquette, et de la diffusion des échantillons. On a aussi mesuré le coefficient reliant la variation ΔN à la capture apparente et le facteur caractérisant le spectre de neutrons où est effectuée la mesure, ce dernier terme permettant éventuellement de corriger les résultats dans le cas d'un échantillon présentant des résonances.

1) **INFLUENCE DE LA POSITION DE LA SOURCE.** — On a mesuré la variation de taux de comptage ΔN pour un échantillon absorbant de $50 \times 50 \text{ mm}^2$ en fonction de la position verticale Z de la source. Pour cette mesure, on utilise une plaquette de cadmium très absorbante pour en augmenter l'effet. On constate qu'un déplacement de 10 mm autour de la position habituelle $Z = 0$

FIG. 2. — Courbe $\Delta N_c = f(\text{capture du cuivre})$.

de la source, se traduit par une variation de taux de comptage inférieur à 1 %.

2) INFLUENCE DE LA POSITION DES ÉCHANTILLONS. — On a imposé des déplacements x de quelques centimètres au porte-échantillon contenant une plaquette absorbante de $50 \times 50 \text{ mm}^2$. Expérimentalement, on a observé qu'une variation de position de 1 mm se manifeste par un $\delta \Delta N/N$ inférieur à 0,2 %. Pour n'introduire qu'une incertitude négligeable, on doit assurer une reproductibilité de position de l'échantillon dans le support mobile et de celui-ci dans l'empilement, meilleure que le millimètre.

3) ETALONNAGE EN CAPTURE. — On sait que :

$$\Delta N = k_1 S_c + k_2 S_d \quad (3)$$

avec S_c et S_d surfaces de capture et de diffusion de l'échantillon.

Lorsqu'on utilise des échantillons de même nature la diffusion est identique pour chacun d'eux et la différence de taux de comptage est directement proportionnelle à ΔS_c .

Lorsqu'on effectue des mesures absolues les échantillons peuvent être de natures différentes, on a utilisé dans notre cas le cuivre comme étalon, la valeur des coefficients est alors :

$$\begin{aligned} k_1 &= 89 \pm 3 \text{ c/s mm}^2 \\ k_2 &= 2,5 \pm 0,2 \text{ c/s mm}^2. \end{aligned}$$

La relation (3) n'est exacte que pour de faibles absorptions, pour des échantillons plus capturants il se

produit une autoabsorption et la relation n'est plus linéaire, on mesure donc une surface de capture apparente :

$$\Delta S'_c = F \cdot \Delta S_c. \quad (4)$$

F : coefficient d'autoabsorption.

Ce coefficient peut être soit calculé, soit mesuré si on possède une série d'étalons de teneurs absolues parfaitement connues.

Remarque. — Dans certains cas, le matériau à mesurer possède des résonances de capture (or, fer, cuivre), la capture réelle mesurée σ_c comprend alors la capture thermique σ_0 et la capture résonnante σ_r . Il est commode de rapporter les valeurs à la capture thermique par une correction supplémentaire, qui fait intervenir l'intégrale de résonance du matériau I et la composante épithermique du spectre r :

$$F\sigma_0 = \sigma_c - \sigma_r = \sigma_c - r \sqrt{\frac{4}{\pi}} F_r I \quad (r = 0,04). \quad (5)$$

On a représenté sur la figure 2 la courbe d'étalonnage donnant ΔN_c en fonction de la surface de capture thermique réelle pour le cuivre et les différentes corrections de résonance, d'autoprotection F_r , d'autoabsorption F et de diffusion qui rendent la courbe linéaire.

Il est nécessaire d'effectuer un nouvel étalonnage si l'on change la forme et les dimensions des échantillons à contrôler. Celui qui est donné ici est relatif à des plaques de $50 \times 50 \text{ mm}^2$.

V. Exemples de contrôle. — Sur l'ensemble Boreal deux types de contrôle peuvent être effectués, l'un concerne la détermination de la teneur en bore, l'autre la vérification de l'homogénéité d'une fabrication. Ces opérations peuvent se ramener à un seul type de mesure : variation du taux de comptage de l'échantillon par rapport, soit au témoin d'aluminium, soit à la plaquette de référence.

Avec le système de permutation automatique, on charge dans le porte-échantillon deux plaquettes X et Y. Pendant des temps T on mesure le taux de comptage avec Y devant la source, puis avec X et ainsi de suite. L'échantillon Y sera pour la mesure de la teneur en bore le témoin T_c et pour le contrôle d'homogénéité la référence R.

L'entrelacement des relevés élémentaires permet au besoin de corriger l'influence d'une éventuelle dérive de comptage et ainsi de contrôler la stabilité de l'ensemble.

1) MESURE DE LA TENEUR EN BORE. — Pour effectuer cette détermination, on mesure successivement les taux de comptage de la plaquette témoin sans bore T_c et de l'échantillon X. La différence ΔN_x entre ces deux résultats est due à la capture apparente du bore contenu dans l'alliage.

Cette valeur ΔN_x permet de déterminer la quantité de bore m_{Bx} contenu dans l'échantillon, à l'aide de la courbe d'étalonnage représentée sur la figure 3, don-

nant les ΔN_x en c/s en fonction de m_{Bx} en mg de bore enrichi à 90 % de ^{10}B . L'étalonnage est effectué avec le cuivre dont on exprime la capture en mg de bore équivalent.

Connaissant m_{Bx} , il est aisé de calculer la teneur en bore de l'échantillon de masse M_x g d'alliage soit :

$$T_x = \frac{m_{Bx}}{M_x}. \quad (6)$$

A titre d'exemple, examinons le cas d'un échantillon pour lequel on a trouvé un $\Delta N_x = 212$ c/s. Sur la courbe de la figure 3, on détermine un $m_{Bx} = 14,2$ mg. L'échantillon ayant une masse de 31,3 g, on a :

$$T_x = \frac{14,2}{31,3 \times 10^3} = 454 \times 10^{-6} \text{ partie de bore.}$$

On signalera qu'une différence de masse de 1 g d'AG3 entre l'échantillon et le témoin se traduit par une différence de taux de comptage de 0,54 c/s ; pour la plaquette de l'exemple, on aurait ainsi une différence de 0,3 %.

Pour que la différence de masse entre T_c et X introduise un effet négligeable elle doit être inférieure à 1 g, sinon, il faut effectuer une correction.

2) CONTRÔLE DE L'HOMOGENÉITÉ. — La différence ΔN_x de taux de comptage entre l'échantillon X et la référence R sera portée sur la courbe d'étalonnage à partir du point correspondant à R, en tenant compte du signe de ΔN_x . On obtiendra ainsi la différence de masse de bore Δm_{Bx} par rapport à R.

Si on a un grand nombre de plaquettes à mesurer, on pourra établir un abaque donnant directement Δm_{Bx} en fonction de ΔN_x .

Si les masses M_x de l'alliage de l'échantillon X et M_R de la référence R sont égales, on obtient aisément la différence de teneur :

$$\Delta T_x = T_x - T_r = \frac{\Delta m_{Bx}}{M_R}. \quad (7)$$

Si les masses M_x et M_R présentent une différence, il faut appliquer une correction à ΔT_x .

On a trouvé pour une plaquette que l'on a comparée à l'échantillon de l'exemple précédent : $\Delta N_x = 20$ c/s qui correspond à un Δm_{Bx} de 1,7 mg de B soit $\Delta T_x = 54 \times 10^{-6}$ partie de bore. On obtient ainsi une teneur T_x de 400×10^{-6} partie de bore.

VI. Précision. — La précision désirée sur l'évaluation de la teneur en bore ou sur le contrôle de l'homogénéité détermine le temps de mesure et le mode opératoire à adopter.

Cette précision dépend :

— de la statistique du taux de comptage, qui est fonction du temps de mesure,

— de la reproductibilité des mesures, qui dépend de la stabilité de la chaîne de détection et du positionnement des échantillons,

FIG. 3. — Mesure de la teneur en bore. Courbe d'étalonnage $\Delta N = f(m_B)$. Echantillon de $50 \times 50 \times 5$ mm².

— des différentes corrections (géométrie, différence de masse avec le témoin d'aluminium, ou la référence, diffusion).

1) STABILITÉ. — Une série de mesures avec un échantillon X et un témoin T_c effectuée sur une période d'une vingtaine de jours, a montré que l'écart quadratique calculé sur les ΔN_c , résultat de la différence des mesures entre X et T_c , chacune d'une durée de 1 000 s, était identique à celui obtenu par une statistique directe sur les taux de comptage. Cette concordance montre la bonne stabilité de l'ensemble.

2) PRÉCISION SUR UNE MESURE. — La mesure de la teneur en bore, ou le contrôle de l'homogénéité, consistent à effectuer une différence entre le taux de comptage obtenu avec un témoin d'aluminium ou un échantillon de référence et celui obtenu avec l'échantillon à mesurer.

Pour un temps de 1 000 s, pour chacune des plaquettes, on obtient :

$$\sigma = \pm 4\,600 \text{ c} \quad \text{ou ramené à 1 seconde : } 4,6 \text{ c/s}.$$

Cet écart quadratique moyen relatif à un temps de mesure de 1 000 s peut s'exprimer en mg de bore.

Par exemple, pour un échantillon contenant 14 mg de bore, la courbe d'étalonnage de la figure 3 montre qu'une erreur de $\pm 4,6$ c/s autour de 212 c/s se traduit par une incertitude de $\pm 0,35$ mg de bore. La masse d'alliage étant de 31 g, on observe, pour ces conditions de mesures, un écart quadratique moyen de :

$$\sigma' = \frac{35 \times 10^{-2}}{31 \times 10^3} = 11 \times 10^{-6} \text{ partie de bore.}$$

Pour un temps de 2 000 s on aurait :

$$\sigma = 8 \times 10^{-6} \text{ partie de bore.}$$

3) PRÉCISION SUR LE CONTRÔLE DE L'HOMOGENÉITÉ. — La précision sur le contrôle d'homogénéité d'une série de plaquettes, c'est-à-dire sur la mesure de la différence de teneur en bore par rapport à une référence R, a pratiquement, comme valeur limite, l'écart quadratique moyen σ . Pour une mesure de 2 000 s, elle est égale ou inférieure à 8×10^{-6} partie de bore.

4) PRÉCISION SUR LA MESURE DE LA TENEUR EN BORE. — Les erreurs entachant la mesure de la teneur en bore sont :

— l'erreur statistique qui peut être évaluée comme précédemment, pour un temps de mesure de 2 000 s, à $\pm 8 \times 10^{-6}$ partie de bore.

— l'erreur systématique provenant de l'imprécision sur l'étalonnage en capture.

Les erreurs provenant des corrections de masse d'aluminium et de variations de position peuvent être négligées.

L'imprécision sur l'étalonnage est due, dans le cas de l'emploi de plaquettes de cuivre :

— à la correction de diffusion et de résonance (0,5 %) ;

— à l'erreur entachant le σ_{Cu} (0,5 %) ;

— à la statistique des points de mesure servant à tracer la courbe d'étalonnage (de 0,5 à 2 %), qui peut être améliorée en augmentant le temps de mesure.

L'avantage d'utiliser le cuivre comme étalon est dû à la possibilité de définir avec précision la surface de capture. Bien que par rapport au bore des corrections de diffusion et de résonance soient nécessaires, on peut atteindre sur l'étalonnage ± 1 %.

Dans ces conditions, la précision sur la teneur en bore des échantillons est suivant les cas de 2 à 3 % soit de 8 à 12×10^{-6} pour un échantillon en contenant 400×10^{-6} .

Sur les exemples cités précédemment, cette méthode a donné sur deux échantillons respectivement 454 et 400×10^{-6} à comparer aux valeurs obtenues par analyses chimiques de 446 et 398×10^{-6} .

Ainsi la précision de mesure est de 10^{-5} partie de bore enrichi à 90 % pour un temps de mesure de 2 000 s. Elle est comparable à celle des analyses chimiques.

VII. Conclusion. — Cette méthode utilisant un appareillage simple permet de mesurer la teneur en bore de plaques d'alliage Al-Bore avec une précision de 3 %, c'est-à-dire voisine de celle obtenue par analyse chimique, mais beaucoup plus rapide et moins coûteuse.

Il est possible d'envisager de mesurer avec le même ensemble la teneur en matériaux capturants d'échantillons de diverses natures, en effectuant un étalonnage approprié.

Bibliographie

- [1] BRETON (D.), Le contrôle des matériaux par la méthode d'oscillation à la pile de Châtillon, Rapport CEA, n° 400, 1955.
- [2] RAIEVSKI (V.), VIDAL (R.), Empilement pour le contrôle de l'absorption du graphite, Rapport CEA, n° 839.
- [3] RAIESKI (V.) et al., Empilement pour le contrôle des matériaux, 2^e Conf. de Genève, 1958, 15, 1204, Vol. 13, 65-74.
- [4] CARRE (J.-C.), VIDAL (R.), Mesures des sections efficaces et des intégrales de résonance par la méthode d'oscillation ; Nuclear Data for reactors, Paris, 17-21 octobre 1966, Proceedings AIEA, 1967, I, 479-494.