

INTERNATIONAL STANDARD

NORME INTERNATIONALE

AMENDMENT 1 AMENDEMENT 1

Magnetic materials –

Part 2: Methods of measurement of magnetic properties of electrical steel strip and sheet by means of an Epstein frame

Matériaux magnétiques –

Partie 2: Méthodes de mesure des propriétés magnétiques des bandes et tôles magnétiques en acier au moyen d'un cadre Epstein

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 60404-2:1996/AMD1:2008



THIS PUBLICATION IS COPYRIGHT PROTECTED

Copyright © 2008 IEC, Geneva, Switzerland

All rights reserved. Unless otherwise specified, no part of this publication may be reproduced or utilized in any form or by any means, electronic or mechanical, including photocopying and microfilm, without permission in writing from either IEC or IEC's member National Committee in the country of the requester.

If you have any questions about IEC copyright or have an enquiry about obtaining additional rights to this publication, please contact the address below or your local IEC member National Committee for further information.

Droits de reproduction réservés. Sauf indication contraire, aucune partie de cette publication ne peut être reproduite ni utilisée sous quelque forme que ce soit et par aucun procédé, électronique ou mécanique, y compris la photocopie et les microfilms, sans l'accord écrit de la CEI ou du Comité national de la CEI du pays du demandeur.

Si vous avez des questions sur le copyright de la CEI ou si vous désirez obtenir des droits supplémentaires sur cette publication, utilisez les coordonnées ci-après ou contactez le Comité national de la CEI de votre pays de résidence.

IEC Central Office
3, rue de Varembe
CH-1211 Geneva 20
Switzerland
Email: inmail@iec.ch
Web: www.iec.ch

About the IEC

The International Electrotechnical Commission (IEC) is the leading global organization that prepares and publishes International Standards for all electrical, electronic and related technologies.

About IEC publications

The technical content of IEC publications is kept under constant review by the IEC. Please make sure that you have the latest edition, a corrigenda or an amendment might have been published.

- Catalogue of IEC publications: www.iec.ch/searchpub

The IEC on-line Catalogue enables you to search by a variety of criteria (reference number, text, technical committee,...). It also gives information on projects, withdrawn and replaced publications.

- IEC Just Published: www.iec.ch/online_news/justpub

Stay up to date on all new IEC publications. Just Published details twice a month all new publications released. Available on-line and also by email.

- Electropedia: www.electropedia.org

The world's leading online dictionary of electronic and electrical terms containing more than 20 000 terms and definitions in English and French, with equivalent terms in additional languages. Also known as the International Electrotechnical Vocabulary online.

- Customer Service Centre: www.iec.ch/webstore/custserv

If you wish to give us your feedback on this publication or need further assistance, please visit the Customer Service Centre FAQ or contact us:

Email: csc@iec.ch

Tel.: +41 22 919 02 11

Fax: +41 22 919 03 00

A propos de la CEI

La Commission Electrotechnique Internationale (CEI) est la première organisation mondiale qui élabore et publie des normes internationales pour tout ce qui a trait à l'électricité, à l'électronique et aux technologies apparentées.

A propos des publications CEI

Le contenu technique des publications de la CEI est constamment revu. Veuillez vous assurer que vous possédez l'édition la plus récente, un corrigendum ou amendement peut avoir été publié.

- Catalogue des publications de la CEI: www.iec.ch/searchpub/cur_fut-f.htm

Le Catalogue en-ligne de la CEI vous permet d'effectuer des recherches en utilisant différents critères (numéro de référence, texte, comité d'études,...). Il donne aussi des informations sur les projets et les publications retirées ou remplacées.

- Just Published CEI: www.iec.ch/online_news/justpub

Restez informé sur les nouvelles publications de la CEI. Just Published détaille deux fois par mois les nouvelles publications parues. Disponible en-ligne et aussi par email.

- Electropedia: www.electropedia.org

Le premier dictionnaire en ligne au monde de termes électroniques et électriques. Il contient plus de 20 000 termes et définitions en anglais et en français, ainsi que les termes équivalents dans les langues additionnelles. Egalement appelé Vocabulaire Electrotechnique International en ligne.

- Service Clients: www.iec.ch/webstore/custserv/custserv_entry-f.htm

Si vous désirez nous donner des commentaires sur cette publication ou si vous avez des questions, visitez le FAQ du Service clients ou contactez-nous:

Email: csc@iec.ch

Tél.: +41 22 919 02 11

Fax: +41 22 919 03 00

INTERNATIONAL STANDARD

NORME INTERNATIONALE

AMENDMENT 1
AMENDEMENT 1

Magnetic materials –

Part 2: Methods of measurement of magnetic properties of electrical steel strip and sheet by means of an Epstein frame

Matériaux magnétiques –

Partie 2: Méthodes de mesure des propriétés magnétiques des bandes et tôles magnétiques en acier au moyen d'un cadre Epstein

INTERNATIONAL
ELECTROTECHNICAL
COMMISSION

COMMISSION
ELECTROTECHNIQUE
INTERNATIONALE

PRICE CODE
CODE PRIX

G

FOREWORD

This amendment has been prepared by IEC technical committee 68: Magnetic alloys and steels.

The text of this amendment is based on the following documents:

FDIS	Report on voting
68/365/FDIS	68/369/RVD

Full information on the voting for the approval of this amendment can be found in the report on voting indicated in the above table.

The committee has decided that the contents of this amendment and the base publication will remain unchanged until the maintenance result date indicated on the IEC web site under "http://webstore.iec.ch" in the data related to the specific publication. At this date, the publication will be

- reconfirmed,
- withdrawn,
- replaced by a revised edition, or
- amended.

The contents of the corrigendum of March 2018 have been included in this copy.

Title

In the title of the standard, replace "steel sheet and strip" with "steel strip and sheet":

Page 7

2 Normative references

Replace the introductory paragraph and the existing references by the following:

The following referenced documents are indispensable for the application of this document. For dated references, only the edition cited applies. For undated references, the latest edition of the referenced document (including any amendments) applies.

IEC 60050-221, *International Electrotechnical Vocabulary – Chapter 221: Magnetic materials and components*

IEC 60404-4, *Magnetic materials – Part 4: Methods of measurement of d.c. magnetic properties of magnetically soft materials*

IEC 60404-8-3, *Magnetic materials – Part 8-3: Specifications for individual materials – Cold-rolled electrical non-alloyed and alloyed steel sheet and strip delivered in the semi-processed state*

IEC 60404-8-4, *Magnetic materials – Part 8-4: Specifications for individual materials – Cold-rolled non-oriented electrical steel sheet and strip delivered in the fully-processed state*

IEC 60404-8-7, *Magnetic materials – Part 8-7: Specifications for individual materials – Cold-rolled grain-oriented electrical steel sheet and strip delivered in the fully-processed state*

IEC 60404-10, *Magnetic materials – Part 10: Methods of measurement of magnetic properties of magnetic sheet and strip at medium frequencies*

IEC 60404-13, *Magnetic materials – Part 13: Methods of measurement of density, resistivity and stacking factor of electrical steel sheet and strip*

Page 15

3.6 Voltage measurement

Introduce, after the existing paragraph, and before 3.6.1, the following note:

NOTE For the application of digital sampling methods, see Annex A.

3.7 Frequency measurement

Introduce, after the existing paragraph, the following note:

NOTE For the application of digital sampling methods, see Annex A.

3.8 Power measurement

Introduce, after the first paragraph, the following note:

NOTE For the application of digital sampling methods, see Annex A.

4 Procedure for the measurement of the specific total loss

Introduce, after the clause heading, the following note:

NOTE For the application of digital sampling methods, see Annex A.

Add, after the figures, the following new Annex A:

Annex A (informative)

Digital sampling methods for the determination of the magnetic properties

A.1 General

The digital sampling method is an advanced technique that is becoming almost exclusively applied to the electrical part of the measurement procedure of this standard. It is characterized by the digitalization of the secondary voltage, $U_2(t)$, and the voltage drop across the non-inductive precision resistor in series with the primary winding (see Figure 5), $U_1(t)$, and the evaluation of the data for the determination of the magnetic properties of the test specimen. For this purpose, instantaneous values of these voltages having index j , u_{2j} and u_{1j} respectively, are sampled and held simultaneously from the time-dependent voltage functions during a narrow and equidistant time period each by sample-and-hold circuits. They are then immediately converted to digital values by analog-to-digital converters (ADC). The data pairs sampled over one or more periods together with the specimen and the set-up parameters provide complete information for one measurement. This data set enables computer processing for the determination of all magnetic properties required in this standard.

The digital sampling method may be applied to the measurement procedures which are described in the main part of this standard. The block diagram in Figure 3 applies equally to the analogue and the digital sampling method. The digital sampling method allows all functions of the measurement equipments in Figure 3 to 8 to be realized by a combined system of data acquisition equipment and software. The control of the sinusoidal waveform of the secondary voltage can also be realized by a digital method. However, the purpose and procedure of that technique are different from those of this annex and are not treated here. More information can be found in [1]¹ and [2].

This annex is helpful in understanding the impact of the digital sampling method on the precision achievable by the methods of this standard. This is particularly important because ADC circuits, transient recorders and supporting software are easily available, thus encouraging one to build one's own wattmeter. The digital sampling method can offer low uncertainty, but it leads to large errors if improperly used.

A.2 Technical details and requirements

The principle of the digital sampling method is the discretization of voltage and time, i.e. the replacement of the infinitesimal time interval dt by the finite time interval Δt :

¹ The figures in brackets refer to the Bibliography.

$$\Delta t = \frac{T}{n} = \frac{1}{fn} = \frac{1}{f_s} \quad (\text{A.1})$$

where

- Δt is the time interval between the sampling points, in seconds;
- T is the length of the magnetizing period, in seconds;
- n is the number of instantaneous values sampled over one period;
- f is the magnetizing frequency, in hertz;
- f_s is the sampling frequency, in points per seconds.

In order to achieve lower uncertainties, the length of the magnetizing period divided by the time interval between the sampling points, i.e. the ratio f_s/f , should be an integer (Nyquist condition [5]) and the sampling frequency, f_s , should be greater than twice the input signal bandwidth.

According to an average-sensing voltmeter, the peak value of the flux density can be calculated by the sum of the u_{2j} values sampled over one period as follows:

$$\hat{J} = \frac{1}{4fN_2A} \frac{1}{T} \int_{t=0}^T |U_2(t)| dt \cong \frac{1}{4f_s N_2 A} \sum_{j=0}^{n-1} |u_{2j}| \quad (\text{A.2})$$

The calculation of the specific total loss is carried out by point-by-point multiplication of the u_{2j} and u_{1j} values and summation over one period as follows ²⁾:

$$P_s = \frac{1}{l_m A \rho_m} \left(\frac{N_1}{RN_2} \frac{1}{T} \int_{t=0}^T U_1(t) U_2(t) dt - \frac{\tilde{U}_2^2}{R_i} \right) \cong \frac{1}{l_m A \rho_m} \left(\frac{N_1}{RN_2} \frac{1}{n} \sum_{j=0}^{n-1} u_{1j} u_{2j} - \frac{1}{R_i} \frac{1}{n} \sum_{j=0}^{n-1} u_{2j}^2 \right) \quad (\text{A.3})$$

where

- $\hat{J}$ is the peak value of the magnetic polarization, in teslas;
- P_s is the specific total loss of the specimen, in watts per kilogram;
- T is the length of the magnetization period, in seconds;
- N is the number of instantaneous values sampled over one period;
- f is the magnetizing frequency, in hertz;
- f_s is the sampling frequency, in points per second;
- N_1 is the number of turns of the primary winding;
- N_2 is the number of turns of the secondary winding;
- A is the cross-sectional area of the test specimen, in square metres;
- R is the resistance of the non-inductive precision resistor R in series with the primary winding (see Figure 5), in ohms;

²⁾ The peak value of the magnetic field strength and the apparent power can be calculated correspondingly by using

$$\hat{H} = \frac{N_1}{R l_m} \hat{U}_1 \quad \text{and} \quad S_s \cong \frac{N_1}{l_m R N_2 A \rho_m} \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{j=0}^n u_{1j}^2} \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{j=0}^n u_{2j}^2}$$

- R_i is the combined equivalent resistance of the instruments in the secondary circuit, in ohms;
- u_1 is the voltage drop across the non-inductive precision resistor R , in volts;
- u_2 is the secondary voltage, in volts;
- $\tilde{U}_2$ is the r.m.s. value of the voltage induced in the secondary winding, in volts.
- j is the running number of instantaneous values;
- l_m is the conventional effective magnetic path length, in metres ($l_m = 0,94$ m);
- ρ_m is the conventional density of the test material, in kilograms per cubic metre.

The pairs of values, u_{2j} and u_{1j} , can then be processed by a computer or, for real time processing, by a digital signal processor (DSP) using a sufficiently fast digital multiplier and adder without intermediate storage being required. Keeping the Nyquist condition is possible only where the sampling frequency f_s and the magnetizing frequency f are derived from a common high frequency clock and thus have an integer ratio f_s/f . In that case, magnetization waveforms may be scanned using 128 samples per period with sufficient accuracy. This figure is, according to the Shannon theorem, determined by the highest relevant frequency in the $H(t)$ signal, which is normally not higher than that of the 41st harmonic [3]. However, some commercial data acquisition equipment cannot be synchronized with the magnetizing frequency and, as a consequence, the ratio f_s/f is not an integer, i.e. the Nyquist condition is not met. In that case, the sampling frequency should be considerably higher (500 samples per period or more) in order to keep the deviation of the true period length from the nearest time of sampled point small. Keeping the Nyquist condition becomes a decisive advantage in the case of higher frequency applications (for instance at 400 Hz which is within the scope of this standard). The use of a low-pass anti-aliasing filter [5] is recommended in order to eliminate irrelevant higher frequency components which would otherwise interact with the digital sampling process producing aliasing noise.

Regarding the amplitude resolution, studies [3,4] have shown that below a 12 bit resolution the digitalization error can be considerable, particularly for non-oriented material with high silicon content. Thus, at least a 12 bit resolution of the given amplitude is recommended. Moreover, the two voltage channels should transfer the signals without a significant phase shift. The phase shift should be small enough so that the power measurement uncertainty specified in this standard, namely 0,5 %, is not exceeded. The consideration of the phase shift is more relevant the lower the power factor $\cos(\varphi)$ becomes (φ being the phase shift between the fundamental components of the two voltage signals). For this reason the concept of a single channel with multiplexer leading to different sampling times for the instantaneous values of the two voltages is not to be recommended

Signal conditioning amplifiers are preferably d.c. coupled to avoid any low frequency phase shift. However, d.c. offsets in the signal conditioning amplifiers can lead to significant errors in the numerically calculated values. Numerical correction cancelling can be applied to remove such d.c. offsets.

A.3 Calibration aspects

The verification of the repeatability and reproducibility requirements of this standard make careful calibration of the measurement equipment necessary. The two voltage channels including preamplifiers and ADC can be calibrated using a calibrated reference a.c. voltage source [6]. In addition, the phase performance of the two channels and its dependence on the frequency should be verified and possibly be taken into account with the evaluation processing in the computer. In any case, it would not be sufficient to calibrate the set-up using reference samples because that calibration would only be effective for that combination of material and measurement condition. .

Bibliography

- [1] FIORILLO, F., *Measurement and characterization of magnetic materials*. Elsevier Series in Electromagnetism. Academic Press (2004), ISBN: 0-12-257251-3.
- [2] Annex B: “*Sinusoidal waveform control by digital means*” from IEC 60404-6:2003, *Magnetic materials – Part 6: Methods of measurement of the magnetic properties of magnetically soft metallic and powder materials at frequencies in the range 20 Hz to 200 kHz by the use of ring specimens*
- [3] AHLERS, H. and SIEVERT, J., *Uncertainties of Magnetic Loss Measurements, particularly in Digital Procedures*. PTB-Mitt. 94 (1984) p. 99-107.
- [4] De WULF, M. and MELKEBEEK, J., *On the advantage and drawbacks of using digital acquisition systems for the determination of magnetic properties of electrical steel sheet and strip*. J. Magn. Magn. Mater., 196-197 (1999) p.940-942.
- [5] STEARNS, S.D., *Digital signal analysis*. 5th Edition, Hayden Book (1991), ISBN: 0-8104-5828-4.
- [6] AHLERS, H., *Precision calibration procedure for magnetic loss testers using a digital two-channel function generator*. SMM11 Venice 1993, J. Magn. Magn. Mater., 133 (1994) p.437-439.

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 60404-2:1996/AMD1:2008

AVANT-PROPOS

Le présent amendement a été préparé par le comité d'études 68 de la CEI: Matériaux magnétiques tels qu'alliages et aciers.

Le texte de cet amendement est issu des documents suivants:

FDIS	Rapport de vote
68/365/FDIS	68/369/RVD

Le rapport de vote indiqué dans le tableau ci-dessus donne toute information sur le vote ayant abouti à l'approbation de cet amendement.

Le comité a décidé que le contenu de cet amendement et de la publication de base ne sera pas modifié avant la date de maintenance indiquée sur le site web de la CEI sous "http://webstore.iec.ch" dans les données relatives à la publication recherchée. A cette date, la publication sera

- reconduite,
- supprimée,
- remplacée par une édition révisée, ou
- amendée.

Le contenu du corrigendum de mars 2018 a été pris en considération dans cet exemplaire.

Titre

Dans le titre de la norme, remplacer «tôles et bandes magnétiques» par «bandes et tôles magnétiques en acier».

Page 6

2 Références normatives

Remplacer l'alinéa préliminaire ainsi que les références existantes par ce qui suit:

Les documents de référence suivants sont indispensables pour l'application du présent document. Pour les références datées, seule l'édition citée s'applique. Pour les références non datées, la dernière édition du document de référence s'applique (y compris les éventuels amendements).

CEI 60050-221, *Vocabulaire Electrotechnique International – Chapitre 221: Matériaux et composants magnétiques*

CEI 60404-4, *Matériaux magnétiques – Partie 4: Méthodes de mesure en courant continu des propriétés magnétiques des matériaux magnétiquement doux*

CEI 60404-8-3, *Matériaux magnétiques – Partie 8-3: Spécifications pour matériaux particuliers – Tôles et bandes magnétiques en acier non allié et en acier allié, laminées à froid, livrées à l'état semi-fini*

CEI 60404-8-4, *Matériaux magnétiques – Partie 8-4: Spécifications pour matériaux particuliers – Tôles magnétiques en acier à grains non orientés, laminées à froid et livrées à l'état fini*

CEI 60404-8-7, *Matériaux magnétiques – Partie 8-7: Spécifications pour matériaux particuliers – Tôles magnétiques en acier à grains orientés, laminées à froid et livrées à l'état fini*

CEI 60404-10, *Matériaux magnétiques – Partie 10: Méthodes de mesure des propriétés magnétiques à fréquences moyennes des tôles et feuillards magnétiques en acier*

CEI 60404-13, *Matériaux magnétiques – Partie 13: Méthodes de mesure de la masse volumique, de la résistivité et du facteur de foisonnement des tôles et bandes magnétiques*

Page 14

3.6 Mesurage de la tension

Introduire la note suivante après l'alinéa existant et avant 3.6.1:

NOTE Pour l'application de méthodes d'échantillonnage numérique, voir l'Annexe A.

3.7 Mesurage de la fréquence

Introduire la note suivante après l'alinéa existant:

NOTE Pour l'application de méthodes d'échantillonnage numérique, voir l'Annexe A.

3.8 Mesurage de la puissance

Introduire la note suivante après le premier alinéa:

NOTE Pour l'application de méthodes d'échantillonnage numérique, voir l'Annexe A.

4 Mode opératoire pour la mesure des pertes totales spécifiques

Introduire la note suivante après le titre de l'article:

NOTE Pour l'application de méthodes d'échantillonnage numérique, voir l'Annexe A.

Ajouter la nouvelle Annexe A suivante après les figures:

Annexe A (informative)

Méthodes d'échantillonnage numérique pour la détermination des propriétés magnétiques

A.1 Généralités

La méthode d'échantillonnage numérique est une technique avancée qui devient pratiquement la seule appliquée pour la partie électrique de la procédure de mesure décrite dans la présente norme. Elle est caractérisée par la numérisation de la tension secondaire $U_2(t)$ et de la chute de tension à travers la résistance de précision non inductive en série avec l'enroulement primaire (voir Figure 5), $U_1(t)$, et l'évaluation des données pour la détermination des propriétés magnétiques de l'éprouvette. Dans ce but, les valeurs instantanées de ces tensions d'index respectifs j , u_{2j} et u_{1j} , sont échantillonnées et bloquées simultanément comme fonctions «tension en fonction du temps» pendant une durée courte et équidistante, par des circuits échantillonneurs-bloqueurs. Ensuite elles sont immédiatement converties en valeurs numériques par des convertisseurs analogiques/numériques (ADC). Les données par paires échantillonnées sur une ou plusieurs périodes, l'éprouvette et les paramètres de réglages donnent ensemble l'information complète pour une mesure. Ces données permettent le traitement informatique pour la détermination de toutes les propriétés magnétiques exigées dans la présente norme.

La méthode d'échantillonnage numérique peut être appliquée aux procédures de mesure qui sont décrites dans la partie principale de cette norme. Le schéma fonctionnel de la Figure 3 s'applique de la même manière à la méthode d'échantillonnage analogique et à la méthode d'échantillonnage numérique. La méthode d'échantillonnage numérique permet la réalisation de toutes les fonctions des équipements de mesure des Figures 3 à 8, grâce à un système intégrant le matériel et le logiciel d'acquisition de données. Le contrôle de la forme sinusoïdale de la tension secondaire peut aussi être réalisé par une méthode numérique. Cependant, le but et le mode opératoire de cette technique sont différents de ceux de la présente annexe et ne sont pas traités ici. Des informations supplémentaires sont disponibles dans [1]¹ et [2].

Cette annexe aide à comprendre l'impact de la méthode d'échantillonnage numérique sur le niveau de précision accessible par les méthodes de la présente norme. Cela est particulièrement important car, puisque les circuits ADC, les enregistreurs de transitoires et les logiciels sont facilement disponibles, cela incite à construire son propre wattmètre. La méthode d'échantillonnage numérique offre une faible incertitude mais si elle est utilisée de manière incorrecte elle conduit à de lourdes erreurs.

A.2 Détails techniques et exigences

Le principe de la méthode d'échantillonnage numérique est la discrétisation de la tension et du temps, c'est-à-dire le remplacement du temps infinitésimal dt par l'intervalle de temps fini Δt :

1) Les chiffres entre crochets se réfèrent à la Bibliographie.

$$\Delta t = \frac{T}{n} = \frac{1}{fn} = \frac{1}{f_s} \quad (\text{A.1})$$

où

- Δt est l'intervalle de temps entre les points d'échantillonnage, en secondes;
 T est la longueur de la période de magnétisation, en secondes;
 n est le nombre de valeurs instantanées prélevées sur une période;
 f est la fréquence de magnétisation, en hertz;
 f_s est la fréquence d'échantillonnage, en points par secondes.

Pour obtenir une incertitude plus faible, il convient que la longueur de la période de magnétisation divisée par l'intervalle de temps entre les points d'échantillonnage, c'est-à-dire le rapport f_s/f , soit un nombre entier (condition de Nyquist [5]) et il faut que la fréquence d'échantillonnage, f_s , soit supérieure à deux fois la bande passante du signal d'entrée.

Pour un voltmètre détectant la valeur moyenne, la valeur crête de la densité de flux peut être calculée par la somme des valeurs de u_{2j} prélevées sur une période comme suit:

$$\hat{J} = \frac{1}{4fN_2A} \frac{1}{T} \int_{t=0}^T |U_2(t)| dt \cong \frac{1}{4f_s N_2 A} \sum_{j=0}^{n-1} |u_{2j}| \quad (\text{A.2})$$

Le calcul de la perte totale spécifique est réalisé par la multiplication point par point des valeurs de u_{2j} et u_{1j} et la somme sur une période comme suit ³⁾:

$$P_s = \frac{1}{l_m A \rho_m} \left(\frac{N_1}{RN_2} \frac{1}{T} \int_{t=0}^T U_1(t) U_2(t) dt - \frac{\tilde{U}_2^2}{R_i} \right) \cong \frac{1}{l_m A \rho_m} \left(\frac{N_1}{RN_2} \frac{1}{n} \sum_{j=0}^{n-1} u_{1j} u_{2j} - \frac{1}{R_i} \frac{1}{n} \sum_{j=0}^{n-1} u_{2j}^2 \right) \quad (\text{A.3})$$

où

- $\hat{J}$ est la valeur crête de la polarisation magnétique, en teslas;
 P_s est la perte totale spécifique de l'éprouvette, en watts par kilogramme;
 T est la longueur de la période de magnétisation, en secondes;
 N est le nombre de valeurs instantanées prélevées sur une période;
 f est la fréquence de magnétisation, en hertz;
 f_s est la fréquence d'échantillonnage, en points par secondes;
 N_1 est le nombre de spires de l'enroulement primaire;
 N_2 est le nombre de spires de l'enroulement secondaire;
 A est l'aire de la section droite de l'éprouvette, en mètres carrés;
 R est la résistance de la résistance de précision non inductive R en série avec l'enroulement primaire (voir Figure 5), en ohms;
 R_i est la résistance équivalente combinée des instruments du circuit secondaire, en ohms;
 u_1 est la chute de tension à travers la résistance de précision non inductive R , en volts;

³⁾ La valeur crête de l'intensité de champ magnétique et la puissance apparente peuvent être calculées de façon correspondante en utilisant

$$\hat{H} = \frac{N_1}{R l_m} \hat{U}_1 \quad \text{et} \quad S_s \cong \frac{N_1}{l_m R N_2 A \rho_m} \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{j=0}^n u_{1j}^2} \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{j=0}^n u_{2j}^2}$$

u_2 est la tension secondaire, en volts;

$\tilde{U}_2$ est la valeur efficace de la tension induite dans l'enroulement secondaire, en volts.

j est le nombre en cours des valeurs instantanées;

l_m est la longueur effective conventionnelle du circuit magnétique, en mètres ($l_m = 0,94$ m);

ρ_m est la masse volumique conventionnelle du matériau en essai, en kilogrammes par mètre cube.

Les paires de valeurs u_{2j} et u_{1j} peuvent être traitées par ordinateur ou, en temps réel, par un processeur de signal numérique (DSP) en utilisant un multiplicateur-sommeur numérique suffisamment rapide et sans exigence de stockage intermédiaire. Maintenir la condition de Nyquist est possible uniquement lorsque la fréquence d'échantillonnage f_s et la fréquence de magnétisation f sont dérivées d'une fréquence commune élevée et, par conséquent, possèdent un rapport entier f_s/f . Dans ce cas, les ondes de forme d'aimantation peuvent être balayées en utilisant 128 échantillons par période avec une précision suffisante. D'après le théorème de Shannon, cette figure est déterminée par la fréquence correspondante la plus élevée dans le signal $H(t)$, qui est normalement inférieure à celle de la 41^{ème} harmonique [3]. Cependant, certains équipements d'acquisition de données du commerce ne peuvent pas être synchronisés avec la fréquence de magnétisation et, en conséquence, le rapport f_s/f n'est pas un nombre entier, et ne répond pas à la condition Nyquist. Dans ce cas, il convient que la fréquence d'échantillonnage soit considérablement plus élevée (500 échantillons par période ou plus) de façon à maintenir faible l'écart de longueur de période vraie par rapport au temps le plus proche du point prélevé. Maintenir la condition de Nyquist devient un avantage décisif dans le cas des applications de fréquence plus élevée (par exemple à 400 Hz, qui se situe dans le domaine d'application de la présente norme). L'utilisation d'un filtre anti-repliement spectral passe-bas [5] est recommandée pour éliminer les composantes de fréquence plus élevée sans intérêt qui pourraient par ailleurs interférer avec le processus d'échantillonnage numérique en produisant un bruit de repliement spectral.

En ce qui concerne la résolution d'amplitude, les études [3,4] ont montré qu'en dessous d'une résolution de 12 bits l'erreur de numérisation peut être considérable, en particulier pour un matériau non orienté ayant une teneur en silicium élevée. On recommande donc au moins une résolution de 12 bits pour l'amplitude donnée. En outre, il convient que les deux canaux de tension transfèrent les signaux sans déphasage significatif. Il convient que le déphasage soit assez faible pour que l'incertitude de mesurage de la puissance spécifiée dans la présente norme, soit 0,5 %, ne soit pas dépassée. Plus le facteur de puissance $\cos(\varphi)$ devient petit, plus la prise en compte du déphasage est pertinente (φ étant le déphasage entre les composants fondamentaux des deux signaux de tension). Pour cette raison, le concept d'un canal unique avec un multiplexeur menant à des temps d'échantillonnage différents pour les valeurs instantanées des deux tensions n'est pas recommandé.

Les amplificateurs de conditionnement du signal sont de préférence à courant continu et couplé pour éviter tout déphasage à basse fréquence. Cependant, les décalages de courant continu dans les amplificateurs de conditionnement du signal peuvent conduire à d'importantes erreurs dans les valeurs calculées numériquement. On peut annuler les corrections numériques pour éliminer de tels décalages de courant continu.

A.3 Aspects d'étalonnage

La vérification des exigences de répétabilité et de reproductibilité de cette norme rend nécessaire un étalonnage soigné de l'équipement de mesurage. Les deux canaux de tension y compris les préamplificateurs et l'ADC peuvent être étalonnés en utilisant une source de tension en courant alternatif de référence [6]. De plus, il convient de vérifier la caractéristique de phase des deux canaux et sa dépendance à la fréquence et, si possible, de les prendre en compte par le processus d'évaluation de l'ordinateur. Dans tous les cas, il ne sera peut-être pas suffisant d'étalonner le réglage en utilisant des échantillons de référence parce que cet étalonnage serait efficace uniquement pour cette combinaison de matériau et de condition de mesure.