

INTERNATIONAL STANDARD

NORME INTERNATIONALE



High frequency inductive components – Electrical characteristics and measuring methods –

Part 1: Nanohenry range chip inductor

Composants inductifs à haute fréquence – Caractéristiques électriques et méthodes de mesure –

Partie 1: Bobine d'inductance pastille de l'ordre du nanohenry

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 62024-1:2024



THIS PUBLICATION IS COPYRIGHT PROTECTED

Copyright © 2024 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 l'IEC ou du Comité national de l'IEC du pays du demandeur. Si vous avez des questions sur le copyright de l'IEC ou si vous désirez obtenir des droits supplémentaires sur cette publication, utilisez les coordonnées ci-après ou contactez le Comité national de l'IEC de votre pays de résidence.

IEC Secretariat
3, rue de Varembe
CH-1211 Geneva 20
Switzerland

Tel.: +41 22 919 02 11
info@iec.ch
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 corrigendum or an amendment might have been published.

IEC publications search - webstore.iec.ch/advsearchform

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 It also gives information on projects, replaced and withdrawn publications.

IEC Just Published - webstore.iec.ch/justpublished

Stay up to date on all new IEC publications. Just Published details all new publications released. Available online and once a month by email.

IEC Customer Service Centre - webstore.iec.ch/csc

If you wish to give us your feedback on this publication or need further assistance, please contact the Customer Service Centre: sales@iec.ch.

IEC Products & Services Portal - products.iec.ch

Discover our powerful search engine and read freely all the publications previews, graphical symbols and the glossary. With a subscription you will always have access to up to date content tailored to your needs.

Electropedia - www.electropedia.org

The world's leading online dictionary on electrotechnology, containing more than 22 500 terminological entries in English and French, with equivalent terms in 25 additional languages. Also known as the International Electrotechnical Vocabulary (IEV) online.

A propos de l'IEC

La Commission Electrotechnique Internationale (IEC) 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 IEC

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

Recherche de publications IEC -

webstore.iec.ch/advsearchform

La recherche avancée permet de trouver des publications IEC en utilisant différents critères (numéro de référence, texte, comité d'études, ...). Elle donne aussi des informations sur les projets et les publications remplacées ou retirées.

IEC Just Published - webstore.iec.ch/justpublished

Restez informé sur les nouvelles publications IEC. Just Published détaille les nouvelles publications parues. Disponible en ligne et une fois par mois par email.

Service Clients - webstore.iec.ch/csc

Si vous désirez nous donner des commentaires sur cette publication ou si vous avez des questions contactez-nous: sales@iec.ch.

IEC Products & Services Portal - products.iec.ch

Découvrez notre puissant moteur de recherche et consultez gratuitement tous les aperçus des publications, symboles graphiques et le glossaire. Avec un abonnement, vous aurez toujours accès à un contenu à jour adapté à vos besoins.

Electropedia - www.electropedia.org

Le premier dictionnaire d'électrotechnologie en ligne au monde, avec plus de 22 500 articles terminologiques en anglais et en français, ainsi que les termes équivalents dans 25 langues additionnelles. Egalement appelé Vocabulaire Electrotechnique International (IEV) en ligne.

INTERNATIONAL STANDARD

NORME INTERNATIONALE



High frequency inductive components – Electrical characteristics and measuring methods –

Part 1: Nanohenry range chip inductor

Composants inductifs à haute fréquence – Caractéristiques électriques et méthodes de mesure –

Partie 1: Bobine d'inductance pastille de l'ordre du nanohenry

INTERNATIONAL
ELECTROTECHNICAL
COMMISSION

COMMISSION
ELECTROTECHNIQUE
INTERNATIONALE

ICS 29.100.10

ISBN 978-2-8322-9301-0

Warning! Make sure that you obtained this publication from an authorized distributor.
Attention! Veuillez vous assurer que vous avez obtenu cette publication via un distributeur agréé.

CONTENTS

FOREWORD	4
1 Scope	6
2 Normative references	6
3 Terms and definitions	6
4 Inductance, Q -factor and impedance	6
4.1 Inductance	6
4.1.1 Measuring method	6
4.1.2 Measuring circuit	7
4.1.3 Mounting the inductor for the test	8
4.1.4 Measuring method and calculation formula	10
4.1.5 Notes on measurement	11
4.2 Quality factor	12
4.2.1 Measuring method	12
4.2.2 Measuring circuit	12
4.2.3 Mounting the inductor for test	12
4.2.4 Measuring method and calculation formula	12
4.2.5 Notes on measurement	13
4.3 Impedance	13
4.3.1 Measuring method	13
4.3.2 Measuring circuit	13
4.3.3 Mounting the inductor for test	13
4.3.4 Measuring method and calculation	13
4.3.5 Notes on measurement	13
5 Resonance frequency	13
5.1 Self-resonance frequency	13
5.2 Minimum output method	13
5.2.1 General	13
5.2.2 Measuring circuit	13
5.2.3 Mounting the inductor for test	14
5.2.4 Measuring method and calculation formula	15
5.2.5 Note on measurement	15
5.3 Measurement by analyzer	15
5.3.1 Measurement by impedance analyzer and one-port network analyzer	15
5.3.2 Measurement by two-port network analyzer	16
6 DC resistance	16
6.1 Voltage-drop method	16
6.1.1 Measuring circuit	16
6.1.2 Measuring method and calculation formula	16
6.2 Bridge method	17
6.2.1 Measuring circuit	17
6.2.2 Measuring method and calculation formula	17
6.3 Notes on measurement	18
6.4 Measuring temperature	18
7 S-parameter	18
7.1 Measurement setup and procedure	18
7.1.1 General	18

7.1.2	Two-port S-parameter	19
7.1.3	Test fixture	19
7.2	Calibrations and verification of test setup	20
7.2.1	General	20
7.2.2	Calibration	21
7.2.3	De-embedding	24
7.3	Indirect method of impedance	24
7.4	Evaluation from the two-port S-parameter	24
Annex A	(normative) Mounting method for a surface mounting inductor	27
A.1	Overview	27
A.2	Mounting printed-circuit board and mounting land	27
A.3	Solder	27
A.4	Test condition	27
A.5	Cleaning	28
Annex B	(normative) Elimination of residual parameter effects in test fixture	29
B.1	Overview	29
B.2	Test fixture represented by the ABCD matrix of a two-terminal pair network	29
Bibliography		31
Figure 1	– Example of circuit for vector voltage/current method	7
Figure 2	– Example of circuit for reflection coefficient method	8
Figure 3	– Fixture A	8
Figure 4	– Fixture B	9
Figure 5	– Fixture C	10
Figure 6	– Short device shape	11
Figure 7	– Example of test circuit for the minimum output method	14
Figure 8	– Self-resonance frequency test board (minimum output method)	15
Figure 9	– Example of test circuit for voltage-drop method	17
Figure 10	– Example of test circuit for bridge method	18
Figure 11	– Schematic diagram of the two-port S-parameter measurement setup and the network analyzer	19
Figure 12	– S-parameter test fixture for two-terminal devices	19
Figure 13	– Test fixture for a two-terminal device (shunt connection)	20
Figure 14	– Test fixture for a two-terminal device (series connection)	20
Figure 15	– Examples of the standards for TRL calibration	22
Figure 16	– Examples of the standards for TRL calibration with microprobes	23
Figure 17	– Examples of full two-port de-embedding with microprobes	24
Figure 18	– Two-port measurement of a two-terminal device in shunt connection	25
Figure 19	– Two-port measurement of a two-terminal device in series connection	25
Figure B.1	– Test fixture represented by the ABCD matrix	29
Table 1	– Dimensions of l and d	9
Table 2	– Short device dimensions and inductances	12

INTERNATIONAL ELECTROTECHNICAL COMMISSION

**HIGH FREQUENCY INDUCTIVE COMPONENTS –
ELECTRICAL CHARACTERISTICS AND MEASURING METHODS –****Part 1: Nanohenry range chip inductor****FOREWORD**

- 1) The International Electrotechnical Commission (IEC) is a worldwide organization for standardization comprising all national electrotechnical committees (IEC National Committees). The object of IEC is to promote international co-operation on all questions concerning standardization in the electrical and electronic fields. To this end and in addition to other activities, IEC publishes International Standards, Technical Specifications, Technical Reports, Publicly Available Specifications (PAS) and Guides (hereafter referred to as "IEC Publication(s)"). Their preparation is entrusted to technical committees; any IEC National Committee interested in the subject dealt with may participate in this preparatory work. International, governmental and non-governmental organizations liaising with the IEC also participate in this preparation. IEC collaborates closely with the International Organization for Standardization (ISO) in accordance with conditions determined by agreement between the two organizations.
- 2) The formal decisions or agreements of IEC on technical matters express, as nearly as possible, an international consensus of opinion on the relevant subjects since each technical committee has representation from all interested IEC National Committees.
- 3) IEC Publications have the form of recommendations for international use and are accepted by IEC National Committees in that sense. While all reasonable efforts are made to ensure that the technical content of IEC Publications is accurate, IEC cannot be held responsible for the way in which they are used or for any misinterpretation by any end user.
- 4) In order to promote international uniformity, IEC National Committees undertake to apply IEC Publications transparently to the maximum extent possible in their national and regional publications. Any divergence between any IEC Publication and the corresponding national or regional publication shall be clearly indicated in the latter.
- 5) IEC itself does not provide any attestation of conformity. Independent certification bodies provide conformity assessment services and, in some areas, access to IEC marks of conformity. IEC is not responsible for any services carried out by independent certification bodies.
- 6) All users should ensure that they have the latest edition of this publication.
- 7) No liability shall attach to IEC or its directors, employees, servants or agents including individual experts and members of its technical committees and IEC National Committees for any personal injury, property damage or other damage of any nature whatsoever, whether direct or indirect, or for costs (including legal fees) and expenses arising out of the publication, use of, or reliance upon, this IEC Publication or any other IEC Publications.
- 8) Attention is drawn to the Normative references cited in this publication. Use of the referenced publications is indispensable for the correct application of this publication.
- 9) IEC draws attention to the possibility that the implementation of this document may involve the use of (a) patent(s). IEC takes no position concerning the evidence, validity or applicability of any claimed patent rights in respect thereof. As of the date of publication of this document, IEC had not received notice of (a) patent(s), which may be required to implement this document. However, implementers are cautioned that this may not represent the latest information, which may be obtained from the patent database available at <https://patents.iec.ch>. IEC shall not be held responsible for identifying any or all such patent rights.

IEC 62024-1 has been prepared by IEC technical committee 51: Magnetic components, ferrite and magnetic powder materials. It is an International Standard.

This fourth edition cancels and replaces the third edition published in 2017. This edition constitutes a technical revision.

This edition includes the following significant technical changes with respect to the previous edition:

- a) addition of S parameter measurement;
- b) addition of the inductance, Q -factor and impedance of an inductor which are measured by the reflection coefficient method with a network analyzer;

- c) addition of the resonance frequency of an inductor which is measured by a two-port network analyzer;
- d) addition of the mounting method for a surface mounting inductor with Pb-free solder.

The text of this International Standard is based on the following documents:

Draft	Report on voting
51/1500/FDIS	51/1511/RVD

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

The language used for the development of this International Standard is English.

This document was drafted in accordance with ISO/IEC Directives, Part 2, and developed in accordance with ISO/IEC Directives, Part 1 and ISO/IEC Directives, IEC Supplement, available at www.iec.ch/members_experts/refdocs. The main document types developed by IEC are described in greater detail at www.iec.ch/publications.

A list of all parts of the IEC 62024 series, published under the general title *High frequency inductive components – Electrical characteristics and measuring methods*, can be found on the IEC website.

The committee has decided that the contents of this document will remain unchanged until the stability date indicated on the IEC website under webstore.iec.ch in the data related to the specific document. At this date, the document will be

- reconfirmed,
- withdrawn, or
- revised.

IMPORTANT – The "colour inside" logo on the cover page of this document indicates that it contains colours which are considered to be useful for the correct understanding of its contents. Users should therefore print this document using a colour printer.

HIGH FREQUENCY INDUCTIVE COMPONENTS – ELECTRICAL CHARACTERISTICS AND MEASURING METHODS –

Part 1: Nanohenry range chip inductor

1 Scope

This part of IEC 62024 specifies the electrical characteristics and measuring methods for the nanohenry range chip inductor that is normally used in the high frequency (over 100 kHz) range.

2 Normative references

The following documents are referred to in the text in such a way that some or all of their content constitutes requirements 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 60068-2-58, *Environmental testing – Part 2-58: Tests – Test Td: Test methods for solderability, resistance to dissolution of metallization and to soldering heat of surface mounting devices (SMD)*

IEC 61249-2-7, *Materials for printed boards and other interconnecting structures – Part 2-7: Reinforced base materials clad and unclad – Epoxy woven E-glass laminated sheet of defined flammability (vertical burning test) copper-clad*

IEC 62025-1, *High frequency inductive components – Non-electrical characteristics and measuring methods – Part 1: Fixed, surface mounted inductors for use in electronic and telecommunication equipment*

ISO 6353-3, *Reagents for chemical analysis – Part 3: Specifications – Second series*

ISO 9453, *Soft solder alloys – Chemical compositions and forms*

3 Terms and definitions

No terms and definitions are listed in this document.

ISO and IEC maintain terminology databases for use in standardization at the following addresses:

- IEC Electropedia: available at <https://www.electropedia.org/>
- ISO Online browsing platform: available at <https://www.iso.org/obp>

4 Inductance, Q -factor and impedance

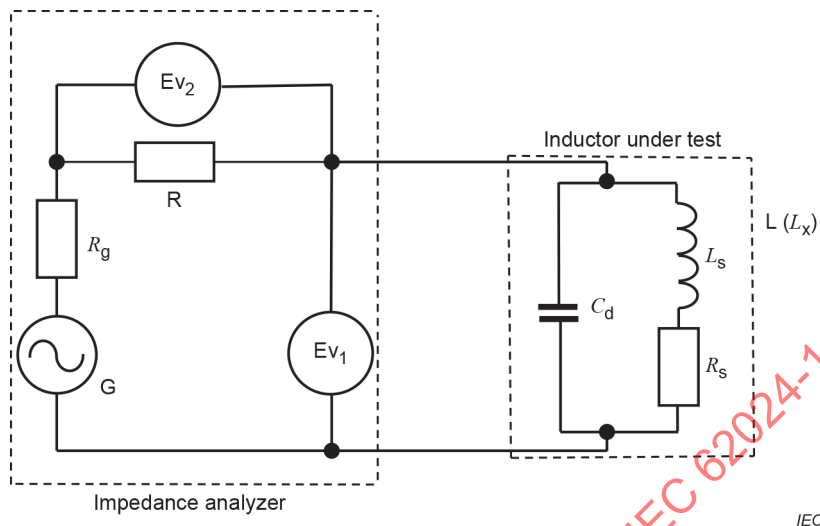
4.1 Inductance

4.1.1 Measuring method

The inductance of an inductor is measured by either the vector voltage/current method (impedance analyzer) or the reflection coefficient method (network analyzer).

4.1.2 Measuring circuit

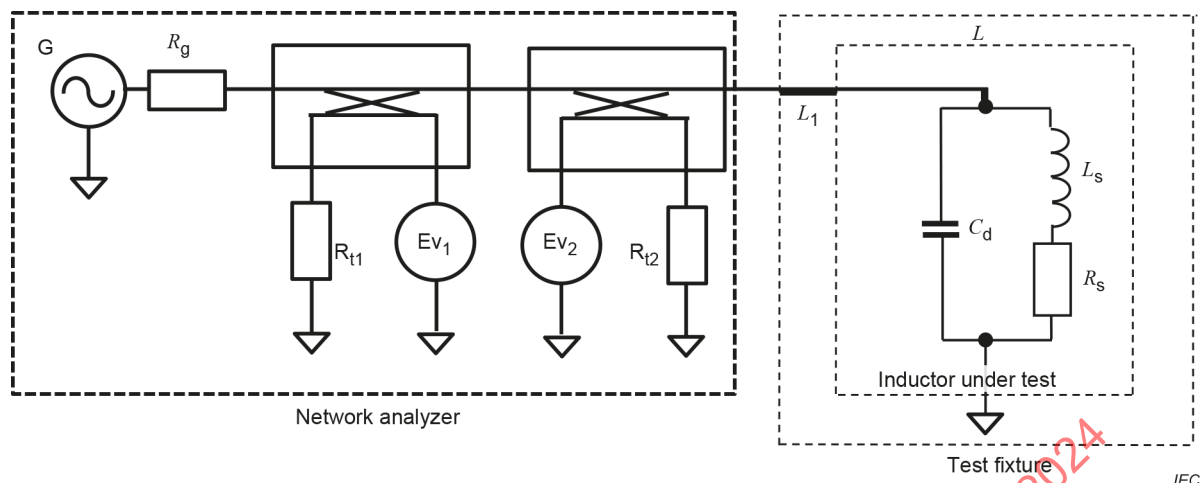
An example of the circuit for the vector voltage/current method is shown in Figure 1 and an example of the circuit for the reflection coefficient method is shown in Figure 2.



Key

R_g	source resistance (50 Ω)
R	resistor
L	inductor under test
L_x	inductance of inductor under test
C_d	parallel capacitance of inductor under test
L_s	series inductance of inductor under test
R_s	series resistance of inductor under test
Ev_1, Ev_2	vector voltmeter
G	signal generator

Figure 1 – Example of circuit for vector voltage/current method



Key

- R_g source resistance (50 Ω)
- R_{t1} , R_{t2} termination resistor (50 Ω)
- L inductor under test
- C_d parallel capacitance of inductor under test
- L_s series inductance of inductor under test
- R_s series resistance of inductor under test
- Ev_1 , Ev_2 vector voltmeter
- G signal generator
- L_1 50 Ω micro-strip line or equivalent transmission line

Figure 2 – Example of circuit for reflection coefficient method

4.1.3 Mounting the inductor for the test

4.1.3.1 General

The inductor shall be mounted in a test fixture as specified in the relevant standard. If no fixture is specified, one of the following test fixtures A, B or C shall be used. The fixture used shall be reported.

4.1.3.2 Fixture A

The shape and dimensions of fixture A shall be as shown in Figure 3 and Table 1.

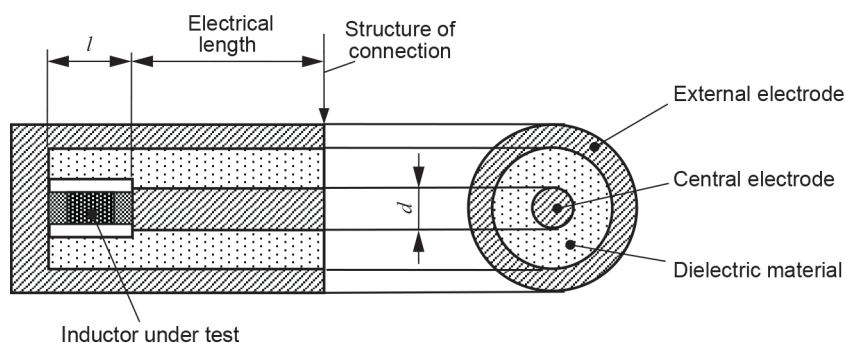


Figure 3 – Fixture A

Table 1 – Dimensions of l and d

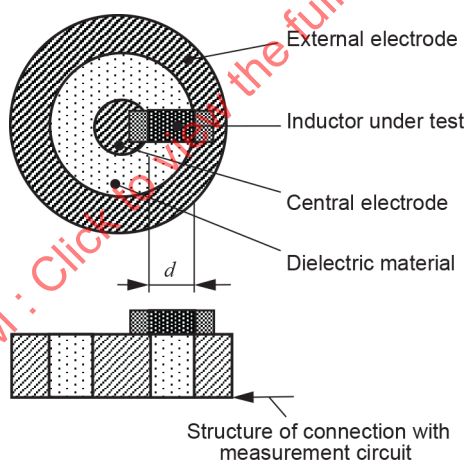
Size of inductor under test ^a	l mm	d mm
1608	1,6	0,95
1005	1,0	0,60
0603	0,6	0,36
0402	0,4	0,26
0201	0,2	0,12

^a The outline dimensions of the surface mounted inductor shall be indicated by a four-digit number based on two significant figures for each dimension L and W (or H) (refer to IEC 62025-1).

The electrodes of the test fixture shall contact the electrodes of the inductor under test by mechanical force provided by an appropriate method. This force shall be chosen so as to provide satisfactory measurement stability without influencing the characteristics of the inductor. The mechanical force shall be specified. A characteristic impedance of the structure between the measurement circuit and the test fixture shall maintain a characteristic impedance as close as possible to 50 Ω .

4.1.3.3 Fixture B

The test fixture B as shown in Figure 4 shall be used.

**Figure 4 – Fixture B**

The electrodes of the test fixture shall be in contact with the electrodes of the inductor under test by mechanical force provided by an appropriate method. This force shall be chosen so as to provide satisfactory measurement stability without influencing the characteristics of the inductor. The mechanical force shall be specified. A characteristic impedance of the structure between the measurement circuit and the test fixture shall maintain a characteristic impedance as close as possible to 50 Ω . Dimension d shall be specified between the parties concerned.

4.1.3.4 Fixture C

The test fixture C as shown in Figure 5 shall be used.

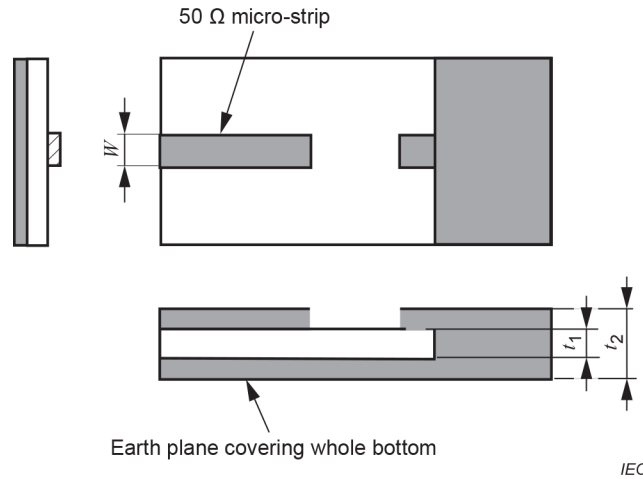


Figure 5 – Fixture C

The electrodes of the test fixture shall be in contact with the electrodes of the inductor under test by mechanical force provided by an appropriate method. This force shall be chosen so as to provide satisfactory measurement stability without influencing the characteristics of the inductor. The mechanical force shall be specified. A characteristic impedance of the structure between the measurement circuit and the test fixture shall maintain a characteristic impedance as close as possible to 50 Ω. The dimensions of the patterns of the fixture and material of the fixture shall be specified between the parties concerned.

4.1.4 Measuring method and calculation formula

Inductance L_x of the inductor L is defined by the vector sum of the reactance caused by L_s and C_d (see Figure 1 or Figure 2). The frequency f of the signal generator output signal shall be set to a frequency as separately specified. The inductor under test shall be connected to the measurement circuit by using the test fixture as described in 4.1.3.2 to 4.1.3.4. Vector voltages E_1 and E_2 shall be measured by vector voltage meters Ev_1 and Ev_2 , respectively. The inductance L_x shall be calculated by Formula (1) and Formula (2) for the vector voltage/current method, or Formula (3) to Formula (5) for the reflection coefficient method:

$$L_x = \frac{\text{Im}[Z_x]}{\omega} \quad (1)$$

$$Z_x = R \frac{E_1}{E_2} \quad (2)$$

where

L_x is the inductance of the inductor under test;

Im is the imaginary part of the complex value;

Z_x is the impedance of the inductor under test;

R is the resistance of the resistor;

E_1 is the value indicated on vector voltmeter Ev_1 ;

E_2 is the value indicated on vector voltmeter Ev_2 ;

ω is the angular frequency: $2\pi f$.

$$L_x = \frac{\text{Im}[Z_x]}{\omega} \quad (3)$$

$$Z_x = R \frac{E_1}{E_2} \quad (4)$$

$$S_{11} = \frac{E_1}{E_2} \quad (5)$$

where

L_x is the inductance of the inductor under test;

Im is the imaginary part of the complex value;

Z_x is the impedance of the inductor under test;

R is the resistance of the resistor;

S_{11} is the reflection coefficient of the inductor under test;

Z_0 is the system impedance of the measurement system (50 Ω);

E_1 is the value indicated on vector voltmeter Ev_1 ;

E_2 is the value indicated on vector voltmeter Ev_2 ;

ω is the angular frequency: $2\pi f$.

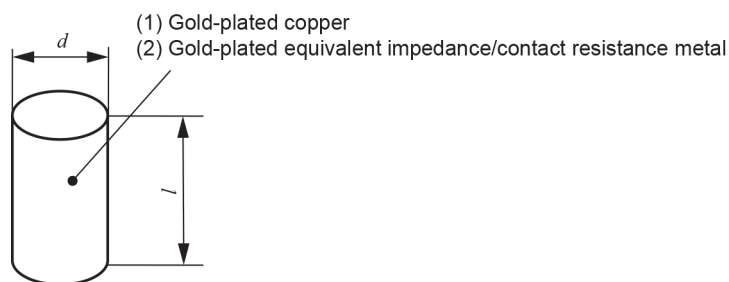
4.1.5 Notes on measurement

4.1.5.1 General

The electrical length of the test fixture shall be compensated by an appropriate method followed by open-short compensation. If an electrical length that is not commonly accepted is used, it shall be specified. Open-short compensation shall be calculated by Annex B.

4.1.5.2 Short compensation

For test fixture A, the applicable short device dimension and shape are as shown in Figure 6 and Table 2. The appropriate short device inductance shall be selected from Table 2 depending on the dimension of the inductor under test. The inductance of the selected short device shall be used as a compensation value.



IEC

Figure 6 – Short device shape

Table 2 – Short device dimensions and inductances

Size of inductor under test	l mm	d mm	Inductance value nH
1608	1,6	0,95	0,43
1005	1,0	0,60	0,27
0603	0,6	0,36	0,16
0402	0,4	0,26	0,11
0201	0,2	0,12	0,05

If an inductance value other than those defined in Table 2 and if a short device shape other than that defined in Figure 6, such as rectangular shape, are used for test fixture A, the employed value shall be specified. For test fixtures B and C, the short device dimension, shape and inductance values shall be specified.

4.1.5.3 Open compensation

Open compensation for test fixture A shall be performed with test fixture electrodes at the same distance from each other as with the inductor under test mounted in the fixture. The admittance Y_{os} is defined as 0 S (zero Siemens) unless otherwise specified.

Open compensation for test fixtures B and C shall be performed without mounting the inductor. The admittance Y_{os} is defined as 0 S (zero Siemens) unless otherwise specified.

4.2 Quality factor

4.2.1 Measuring method

The Q of the inductor shall be measured by either the vector voltage/current method or the reflection coefficient method.

4.2.2 Measuring circuit

The measurement circuit is as shown in Figure 1 and Figure 2. The measurement equipment shall be suitably calibrated.

4.2.3 Mounting the inductor for test

Mounting of the inductor is as described in 4.1.3.

4.2.4 Measuring method and calculation formula

The frequency of the signal generator (Figure 1 or Figure 2) output signal shall be set to a frequency as separately specified. The inductor shall be connected to the measurement circuit by using the test fixtures as described in 4.1.3.2 to 4.1.3.4. Vector voltages E_1 and E_2 shall be measured by vector voltage meters Ev_1 and Ev_2 , respectively. The Q value shall be calculated by the following formula:

$$Q = \frac{\text{Im}[Z_x]}{\text{Re}[Z_x]} \quad (6)$$

where

Q is the Q of the inductor under test;

Re is the real part of the complex value;

Im is the imaginary part of the complex value;

Z_x is the impedance of the inductor under test as calculated in Formula (2) or Formula (4).

4.2.5 Notes on measurement

Refer to 4.1.5.

4.3 Impedance

4.3.1 Measuring method

The impedance of an inductor shall be measured either by the vector voltage/current method or the reflection coefficient method. Those methods are as described in 4.3.2 to 4.3.5.

4.3.2 Measuring circuit

The measurement circuits are as shown in Figure 1 and Figure 2. The measurement equipment shall be suitably calibrated.

4.3.3 Mounting the inductor for test

Mounting of the inductor is as described in 4.1.3.

4.3.4 Measuring method and calculation

The frequency of the signal generator output signal (Figure 1 or Figure 2) shall be set to a frequency f as separately specified. The inductor shall be connected to the measurement circuit by using the test fixture as described in 4.1.3.2 to 4.1.3.4. Vector voltages E_1 and E_2 shall be measured by vector voltage meters Ev_1 and Ev_2 , respectively.

The impedance shall be calculated by Formula (2) or Formula (4) in accordance with the method used.

4.3.5 Notes on measurement

Refer to 4.1.5.

5 Resonance frequency

5.1 Self-resonance frequency

The self-resonance frequency of the inductor shall be measured by the minimum output method in 5.2, or by the impedance analyzer or network analyzer in 4.1.

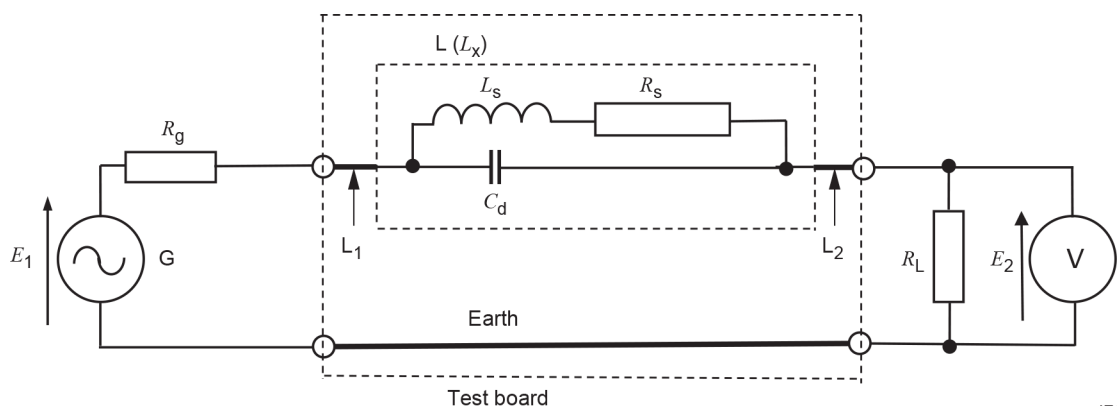
5.2 Minimum output method

5.2.1 General

The minimum output method is as described in 5.2.2 to 5.2.5.

5.2.2 Measuring circuit

The measuring circuit is as shown in Figure 7.



IEC

Key

- G signal generator
- R_g source resistance of the signal generator (50 Ω)
- L_x inductance of inductor under test
- C_d parallel capacitance of inductor under test
- L inductor under test
- L_1, L_2 50 Ω micro-strip line or equivalent transmission line
- V RF voltmeter
- R_L input resistance of RF voltmeter (50 Ω)
- E_1 is the value indicated on vector voltmeter Ev_1
- E_2 is the value indicated on vector voltmeter Ev_2

A suitably calibrated network analyzer may be used for the minimum output method in place of the signal generator and RF voltmeter

Figure 7 – Example of test circuit for the minimum output method

5.2.3 Mounting the inductor for test

The inductor shall be mounted on the self-resonance frequency test board specified in the individual standard for the particular inductor by the method specified in Annex A. If there is no individual standard, the self-resonance frequency test board shall be as shown in Figure 8.

The dimensions of the patterns of the fixture and material of the fixture shall be specified between parties concerned.

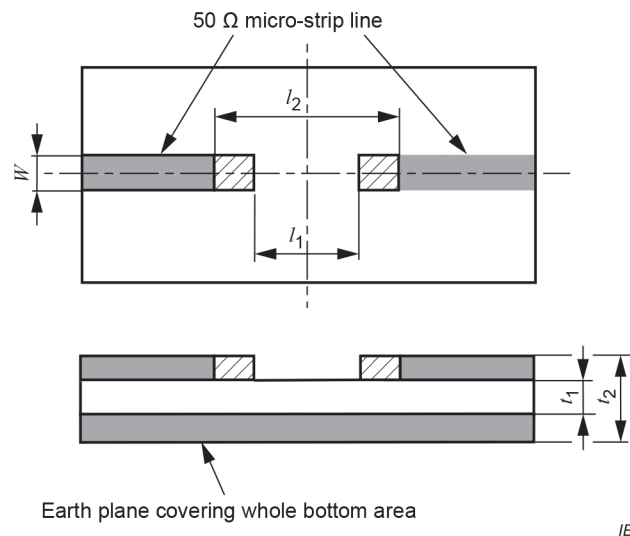


Figure 8 – Self-resonance frequency test board (minimum output method)

5.2.4 Measuring method and calculation formula

Using a circuit of the kind shown in Figure 7, keeping E_1 fixed, the oscillating frequency of the signal generator should be gradually increased until resonance is obtained as indicated by E_2 assuming its minimum value, which is then taken as the self-resonant value.

However, if the range of frequencies where E_2 is minimal is wide, and the frequency of the minimal value is not easily determined, the two frequencies f_1 and f_2 at which E_2 is greater than the minimum by A (dB) ($A \leq 3$) shall be measured, and the self-resonance frequency shall be obtained using the following formula:

$$\text{SRF} = \frac{f_1 + f_2}{2} \quad (7)$$

where

SRF is the self-resonance frequency;

5.2.5 Note on measurement

The width W of the micro-strip line shall be such that the characteristic impedance is as close as possible to 50 Ω. The E_1 value of the micro-strip line selected shall also allow easy identification of the minimum value of E_2 .

5.3 Measurement by analyzer

5.3.1 Measurement by impedance analyzer and one-port network analyzer

Self-resonance frequency can be measured by measuring the frequency characteristic of the impedance of the inductor using the impedance analyzer. A one-port network analyzer may be used to substitute the impedance analyzer as described in 4.1.2. When measuring self-resonance frequency, after compensating for the unwanted capacitance (refer to 4.1.5.3), the inductor for test shall be connected to the test fixture.

The exact value of the self-resonance frequency shall be the frequency where the first imaginary part value of impedance equals zero, when sweeping the frequency of the impedance analyzer from the lower value to the higher value.

The test fixture for the measurement of the self-resonance frequency shall be the same as that of the inductance.

5.3.2 Measurement by two-port network analyzer

The self-resonance frequency of the inductor can be measured by the power attenuation method using the network analyzer. During the measurement of the self-resonance frequency, the influence of electromagnetic interference from other electronic equipment shall be avoided. The sweeping frequency range of the network analyzer shall include the self-resonance frequency of the inductor.

The self-resonance frequency of the inductor shall be the frequency where the power attenuation becomes a maximum. It shall be confirmed that the measured self-resonance frequency is not the resonance of the test fixture.

An example of a test fixture for measurement of self-resonance frequency by the power attenuation method is described in 5.2.3.

6 DC resistance

6.1 Voltage-drop method

6.1.1 Measuring circuit

An example of measuring circuit for DC resistance is shown in Figure 9.

6.1.2 Measuring method and calculation formula

Use the circuit as shown in Figure 9.

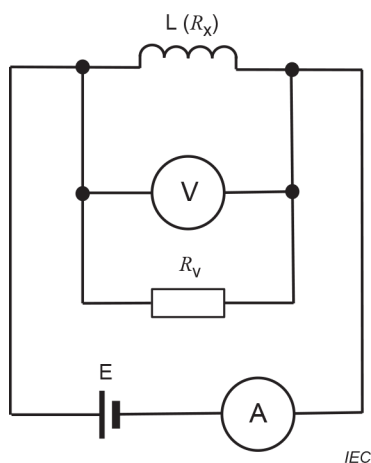
Calculate DC resistance R_x of the inductor from the following formula:

$$R_x = \frac{V}{I} \quad (8)$$

where

V is the value indicated on V;

I is the value indicated on A.

**Key**

L inductor under test

E DC power supply

V DC voltmeter

A DC ammeter

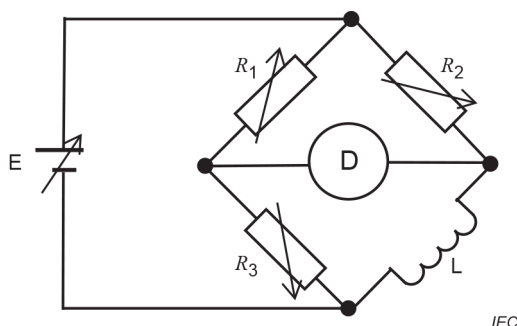
 R_x DC resistance of inductor under test R_v internal resistance of DC voltmeter: $R_v \gg R_x$ **Figure 9 – Example of test circuit for voltage-drop method****6.2 Bridge method****6.2.1 Measuring circuit**

An example of the measuring circuit for DC resistance is shown in Figure 10.

6.2.2 Measuring method and calculation formula

Use the circuit as shown in Figure 10, balance the bridge by adjusting the proportional arm resistors R_1 and R_2 and standard variable resistor R_3 , and calculate DC resistance R_x of the inductor from the following formula:

$$R_x = \frac{R_2}{R_1} \times R_3 \quad (9)$$



Key

- R_1, R_2 resistance of proportional arm resistors R_1, R_2
- R_3 resistance of standard variable resistor R_3
- L inductor under test
- E DC power supply
- D detector

Figure 10 – Example of test circuit for bridge method

6.3 Notes on measurement

The precautions for measurements are as follows:

- measurement of resistance shall be made by using a direct voltage of a small magnitude for as short a time as practicable, in order that the temperature of the resistance element does not rise appreciably during measurement;
- measuring voltage: $\leq 0,5$ V;
- measurement uncertainty $\pm 0,5$ % of measured value;
- the temperature of the specimen should coincide with the ambient temperature;
- keep the current passed through the specimen within a range so that the resistance of the inductor will not change greatly;
- use of a double bridge is recommended for adequate accuracy when high measurement accuracy is required for DC resistance of $0,1 \Omega$ or less.

6.4 Measuring temperature

Measurement temperature is specified in IEC 62674-1.

7 S-parameter

7.1 Measurement setup and procedure

7.1.1 General

A network analyzer (50Ω system) is used for measuring the S-parameters of a device under test (DUT). A vector network analyzer is an instrument with a function for determining S-parameters directly from measurement of the amplitudes and phases of the incident, reflected, and transmitted waves; this is achieved by combining a directional coupler and a sophisticated calibration mechanism with the tracking generator and measuring receiver. Below is the measurement setup for a two-port measurement.

S-parameters should be measured by inserting the DUT into the test fixture and by sweeping the measurement frequency with the network analyzer. The relationship between the S-parameters and the frequency should be recorded within the required frequency range.

The electrodes of the test fixture shall be in contact with the electrodes of the inductor under test by either soldering or mechanical force provided by an appropriate method. The mechanical force shall be specified. This force shall be chosen to provide satisfactory measurement stability without influencing the characteristics of the inductor. Figure 11 shows a schematic diagram of the two-port S-parameter measurement setup and the network analyzer.

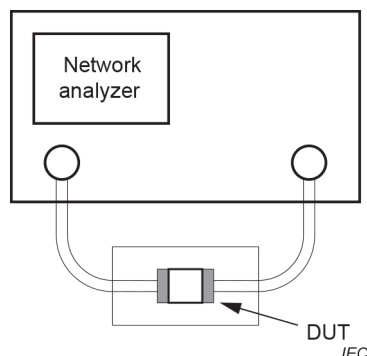


Figure 11 – Schematic diagram of the two-port S-parameter measurement setup and the network analyzer

7.1.2 Two-port S-parameter

The characteristics of inductors can be evaluated in terms of the two-port S-parameters using a test fixture shown in Figure 12.

There are two possible configurations for connecting the two-terminal devices and fixture: one with a shunt connection and one with a series connection. One of these configurations should be chosen according to their impedance. The used configuration shall be specified.

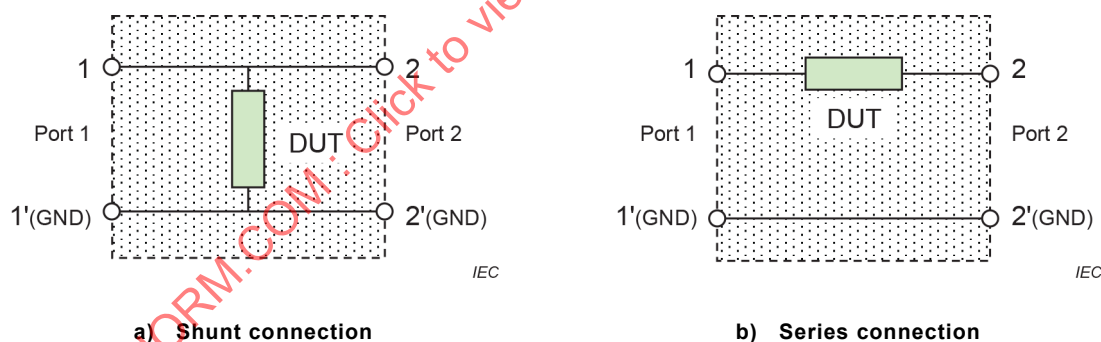


Figure 12 – S-parameter test fixture for two-terminal devices

7.1.3 Test fixture

7.1.3.1 Shunt connection

Figure 13 shows a test fixture for measuring the S-parameters of a two-terminal device in a shunt connection. Maximum applicable frequency is around 60 GHz.

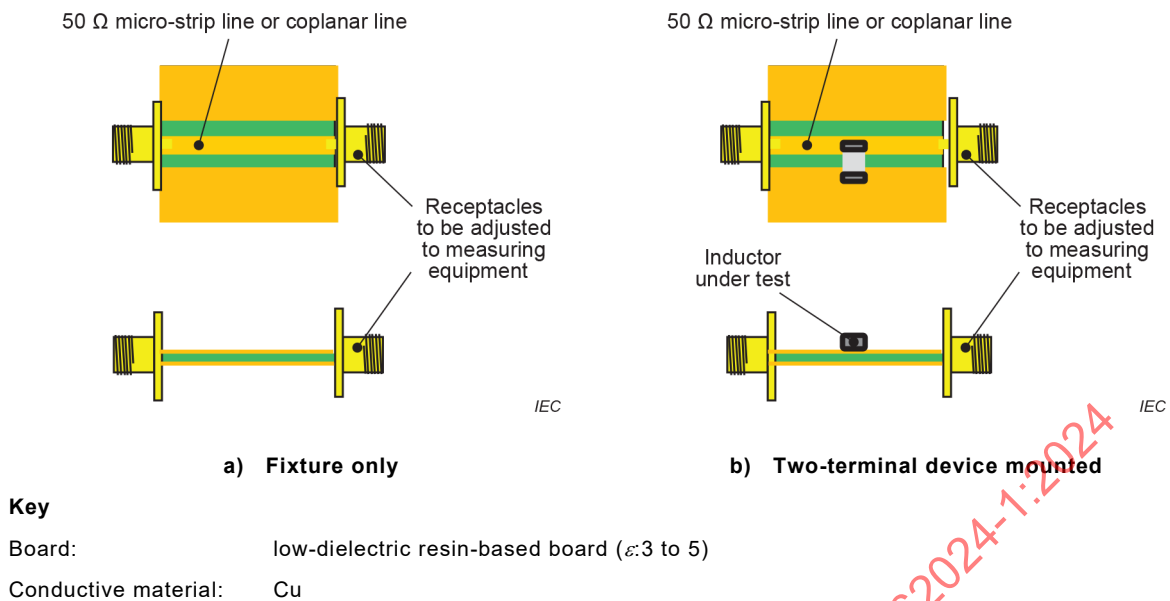


Figure 13 – Test fixture for a two-terminal device (shunt connection)

7.1.3.2 Series connection

Figure 14 shows a test fixture for measuring the S-parameters of a two-terminal device in a series connection. Maximum applicable frequency is around 60 GHz.

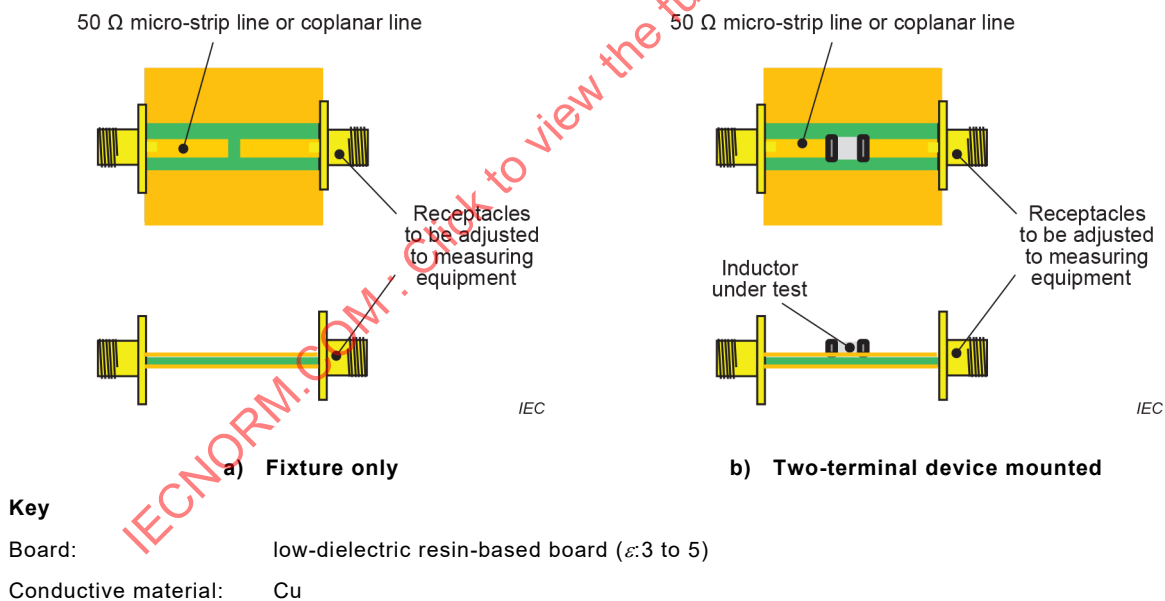


Figure 14 – Test fixture for a two-terminal device (series connection)

7.2 Calibrations and verification of test setup

7.2.1 General

The calibration of the vector network analyzer (VNA) removes effects from the internal circuitry of the instrument (directional couplers, transmission lines, discontinuities from physical signal transitions) and establishes measurement reference planes.

De-embedding is a second-tier calibration that removes imperfections of the test fixtures or other interconnects between the coaxial/microprobes reference plane and the measurement reference plane.

A direct fixturing method, such as a micro-probe, is an alternative fixturing method to adapt higher frequency measurement.

The exact positions of the measurement reference planes shall be specified between the parties concerned.

7.2.2 Calibration

7.2.2.1 Full two-port calibration

One of the following full two-port calibration methods shall be used.

a) SOLT calibration:

Four types of calibration standards (short/open/load/thru) or an integrated electrical-cal module with the same capability are used to calibrate the test system at the coaxial ports.

b) TRL calibration:

Four types of microstrip line standards (thru/reflect/line/match) on the test fixture boards are used to calibrate the test system at the measurement point.

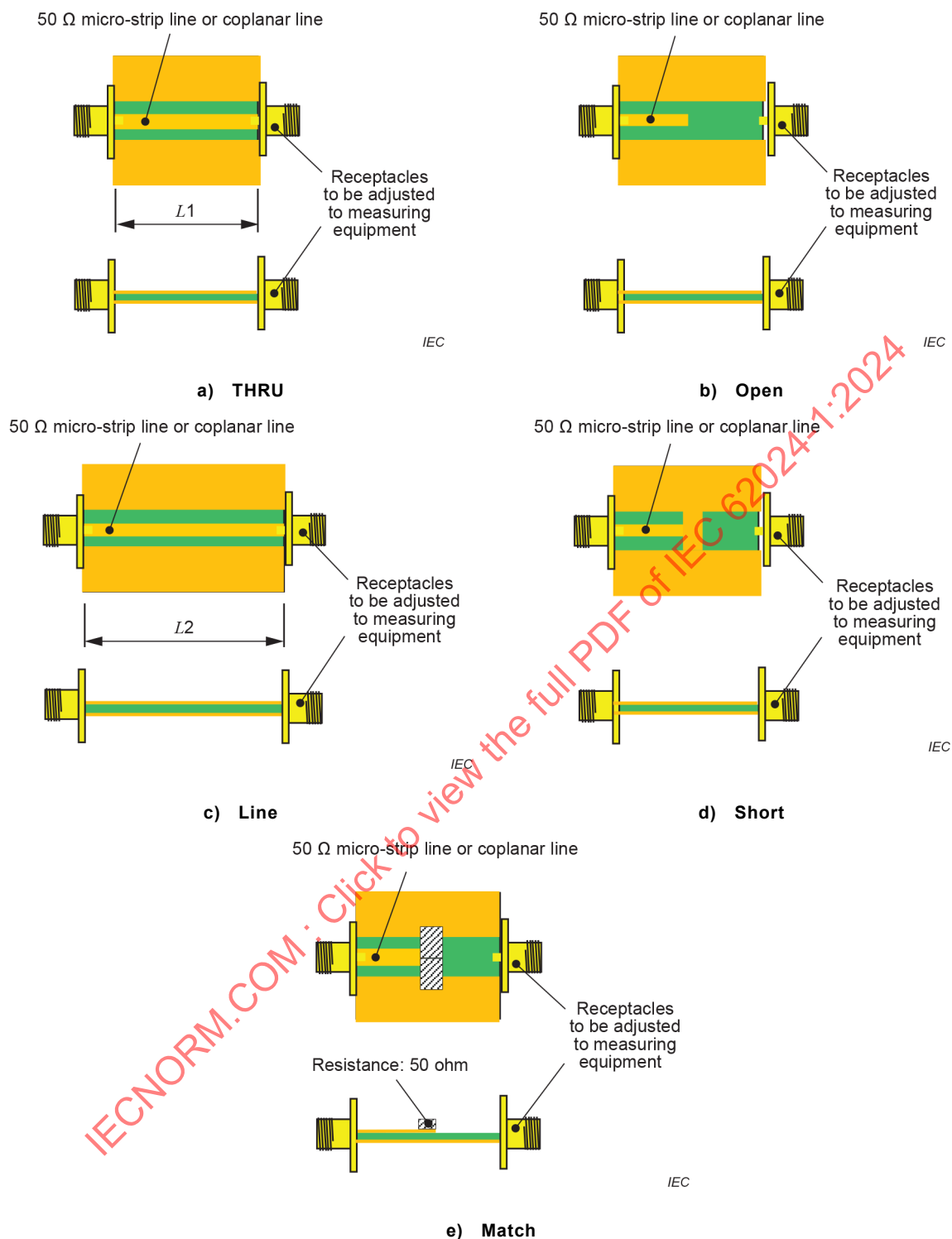
When the SOLT method is used and the reference planes are established at the coaxial connectors, additional de-embedding shall be performed as described in 7.2.2.2.

When the TRL standards on the test fixture are used as the first-tier calibration and the reference planes are established at the measurement point, de-embedding is not required. The TRL standards shall be fabricated with good dimensional tolerances to obtain satisfactory line impedance accuracy.

When a direct fixturing method, such as a micro-probe, is used, appropriate calibration and de-embedding shall be performed as described in 7.2.2.2.

Refer to the instruction manual of the analyzer for details of the calibration procedure.

Examples of a calibration standard (micro-strip lines) for the TRL calibration are shown in Figure 15.



Key

Board low-dielectric resin-based board (ϵ : 3 to 5)

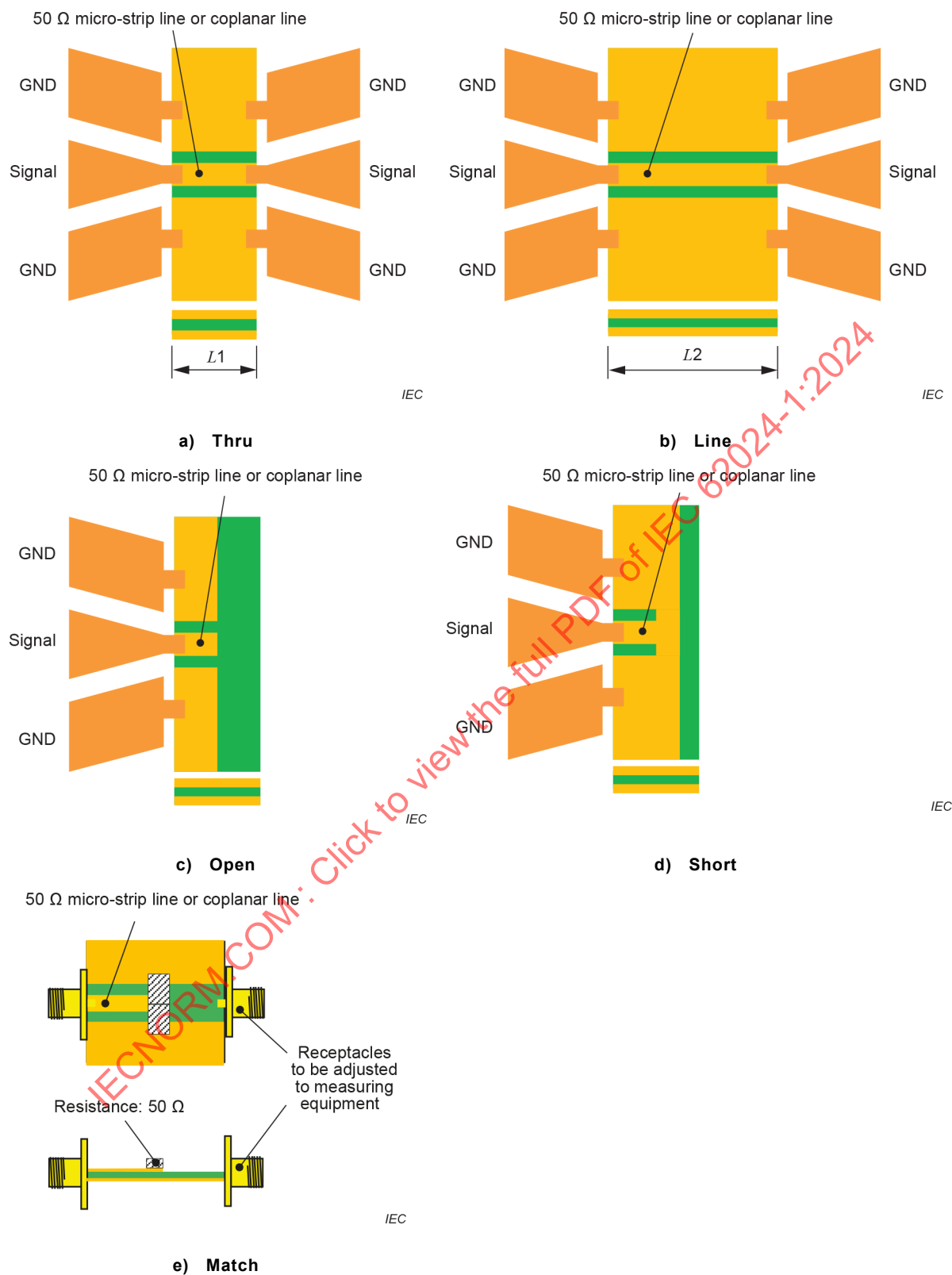
Conductive material: Cu

Board length: $L1$ not equal to $L2$

Figure 15 – Examples of the standards for TRL calibration

7.2.2.2 Calibration with microprobes

One of the full two-port calibration methods with microprobes shall be used. Refer to the instruction manual of the analyzer for details of the calibration procedure. Figure 16 shows examples of the standards for TRL calibration with microprobes.

**Key**Board: low-dielectric resin-based board (ϵ : 3 to 5)

Conductive material: Cu

Board length: $L1$ length is not equal to $L2$ **Figure 16 – Examples of the standards for TRL calibration with microprobes**

7.2.3 De-embedding

7.2.3.1 Full two-port de-embedding

One of the following full two-port de-embedding methods shall be used. Below are examples of full two-port de-embedding.

- a) port extension;
- b) open-short;
- c) TRL;
- d) direct de-embedding with S-parameter file;
- e) automated fixture removal using multiple techniques:

Refer to the instruction manual of the analyzer for details of the de-embedding procedure.

7.2.3.2 Full two-port de-embedding with microprobes

One of the following full two-port de-embedding methods shall be used. Figure 17 shows examples of full two-port de-embedding with microprobes.

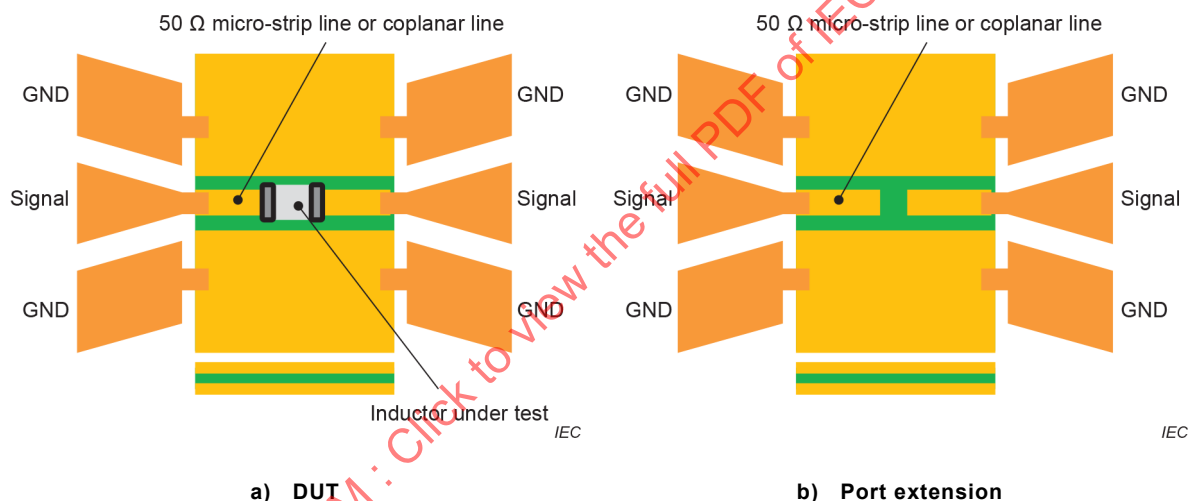


Figure 17 – Examples of full two-port de-embedding with microprobes

7.3 Indirect method of impedance

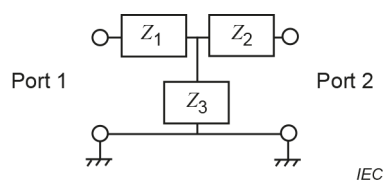
It is possible to evaluate the impedance of a DUT from its S-parameters. In this case, the S-parameters are measured using a network analyzer. See 7.1 for a description of the S-parameter measurement setup.

The impedance of a DUT can be calculated from S parameters. The measured values for the S-parameters should be those of the DUT only, and free of any effects of the test fixture.

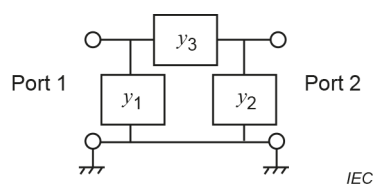
7.4 Evaluation from the two-port S-parameter

The impedance of a DUT can be evaluated from S-parameter measurements with a vector network analyzer using an appropriate test fixture as illustrated in Figure 18 and Figure 19.

Figure 18 shows a two-port measurement of a two-terminal device in shunt connection. Figure 19 shows two-port measurement of a two-terminal device in series connection.

**Key**

- Z_1 stray impedance
 Z_2 stray impedance
 Z_3 impedance of inductor

Figure 18 – Two-port measurement of a two-terminal device in shunt connection**Key**

- y_1 stray admittance
 y_2 stray admittance
 y_3 admittance of inductor

Figure 19 – Two-port measurement of a two-terminal device in series connection

The calibration reference plane for port 1 and port 2 in the fixture shall be specified between the parties concerned.

Assuming symmetrical properties of the DUT, the mean reflection and transmission coefficients are given by:

$$R = \frac{S_{11} + S_{22}}{2} \text{ and } T = \frac{S_{12} + S_{21}}{2} \quad (10)$$

If the condition $|2T| \gg |(1-T)^2 - R^2|$ is satisfied, then the impedance of the device, Z_x is calculated from Formula (11) and Formula (12):

$$Z_x = Z_0 \frac{2T}{(1-R)^2 - T^2} \text{ in shunt connection} \quad (11)$$

$$Z_x = Z_0 \frac{(1+R)^2 - T^2}{2T} \text{ in shunt connection} \quad (12)$$

where Z_0 is the characteristic impedance of the test fixture.

If the above condition is not fulfilled, the test fixture can affect the measurements, and Formula (11) and Formula (12) can yield erroneous results.

Impedances given by the two-port S-parameter described in this 7.4 can be different to some extent at high frequencies from those described in 4.1, because the one-port S-parameter can depend on the structure of the test fixture used.

Q and L should be calculated as follows:

$$Z_x = R + jX \quad (13)$$

$$Q = X / R \quad (14)$$

$$L = X / (2\pi f) \quad (15)$$

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 62024-1:2024

Annex A (normative)

Mounting method for a surface mounting inductor

A.1 Overview

Annex A specifies the method for mounting a surface mounting inductor to be tested (hereinafter referred to as "specimen") to the testing printed-circuit board.

A.2 Mounting printed-circuit board and mounting land

A mounting printed-circuit board suitable to the construction of the specimen shall be used, and it shall be specified in the detail specification. If there is no provision in the detail specification, the board (thickness $(1,6 \pm 0,19)$ mm, copper foil $0,035$ mm $^{+0,010}_{-0,005}$ mm) of epoxide woven glass fabric copper-clad laminate sheet specified in IEC 61249-2-7 shall be used. It shall be a printed-circuit board on which the land for mounting the specimen is previously located. The configuration of the land is indicated by the detail specification.

A.3 Solder

The solder shall be a solder paste prepared in such a way that a weakly active flux of the colophonium system is added to the solder of composition H60A or H63A specified in ISO 9453 with a grain size of 200 mesh or more to form a creamy paste. The viscosity is subjected to agreement between the parties concerned. Pb-free solder used in preform or paste form shall be Sn96,5Ag3,0Cu0,5 or derivative solder together with a flux as stated in IEC 60068-2-58, or as defined in the relevant specification.

A.4 Test condition

See IEC 60068-2-58, with the following details:

- The solder paste shall be applied to the test substrate.
- The thickness of solder deposit shall be specified in the detail specification.
- The terminations of the specimen shall be placed on the solder paste.
- Solder alloy: Sn-Pb

Unless otherwise specified in the detail specification, the specimen and test substrate shall be preheated to a temperature of (150 ± 10) °C and maintained for 60 s to 120 s in the infrared and forced gas convection soldering system.

The temperature of the reflow system shall be quickly raised until the specimen has reached (215 ± 3) °C and maintained at this temperature for (10 ± 1) s.

- Solder alloy: Sn-Ag-Cu

Unless otherwise specified in the detail specification, the specimen and test substrate shall be preheated to a temperature of (150 ± 5) °C to (180 ± 5) °C for 60 s to 120 s in the infrared and forced gas convection soldering system.

The temperature of the reflow system shall be quickly raised until the specimen has reached (235 ± 3) °C. The time above 225 °C shall be (20 ± 5) s.

- The temperature profile of d) or e) shall be specified in the detail specification.

A.5 Cleaning

After the soldering, the printed-circuit board shall be cleaned by using the 2-propanol specified in ISO 6353-3 to remove the flux. If necessary, the precaution for the cleaning method shall be specified in the detail specification.

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 62024-1:2024

Annex B (normative)

Elimination of residual parameter effects in test fixture

B.1 Overview

In general, these residual and stray factors can be represented by the ABCD parameters of a two-terminal pair as shown in Figure B.1. Using this model, the residual and stray factors can be eliminated.

B.2 Test fixture represented by the ABCD matrix of a two-terminal pair network

The actual impedance value of the DUT (Z_x) and the measurement value (Z_m) are represented by the input and output current and voltage as follows:

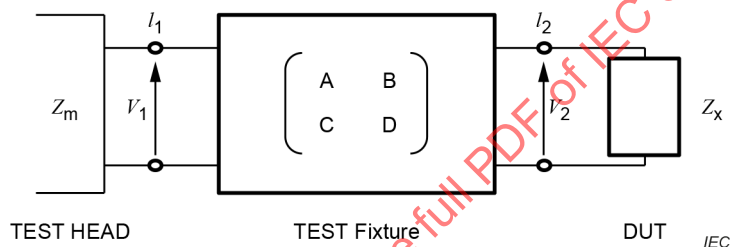


Figure B.1 – Test fixture represented by the ABCD matrix

$$Z_m = \frac{V_1}{I_1} \quad (\text{B.1})$$

$$Z_x = \frac{V_2}{I_2} \quad (\text{B.2})$$

Then, Z_x is

$$Z_x = A_c \frac{Z_m - B_c}{1 - Z_m C_c} \quad (\text{B.3})$$

When open and short compensations are used for thru fixture compensation, one additional condition is required to solve the Z_x formula. This condition as follows:

Assuming the following symmetric circuit:

$$A = D \quad (B.4)$$

Then the compensation coefficients (A_c, B_c, C_c) are as follows:

$$A_c = 1 + j0 \quad (B.5)$$

$$B_c = \frac{Z_{sm} - (1 - Y_{om}Z_{sm})Z_{ss} - Z_{sm}Y_{os}Z_{ss}}{1 - Y_{om}Z_{sm}Y_{os}Z_{ss}} \quad (B.6)$$

$$C_c = \frac{Y_{om} - (1 - Y_{om}Z_{sm})Y_{os} - Y_{om}Y_{os}Z_{ss}}{1 - Y_{om}Z_{sm}Y_{os}Z_{ss}} \quad (B.7)$$

where

- Z_x is the impedance measurement value after compensation;
- Z_m is the impedance measurement value before compensation;
- Z_{sm} is the impedance measurement value of the short device;
- Z_{ss} is the short device inductance as defined in 4.1.5.2;
- Y_{om} is the admittance measurement value of the fixture with the test device absent;
- Y_{os} is the admittance measurement value of the test fixture as defined in 4.1.5.3.

Bibliography

IEC 62674-1, *High frequency inductive components – Part 1: Fixed surface mount inductors for use in electronic and telecommunication equipment*

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 62024-1:2024

SOMMAIRE

AVANT-PROPOS	35
1 Domaine d'application	37
2 Références normatives	37
3 Termes et définitions	37
4 Inductance, facteur Q et impédance	38
4.1 Inductance	38
4.1.1 Méthode de mesure	38
4.1.2 Circuit de mesure	38
4.1.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai	39
4.1.4 Méthode de mesure et formule de calcul	41
4.1.5 Notes sur le mesurage	42
4.2 Facteur de qualité	43
4.2.1 Méthode de mesure	43
4.2.2 Circuit de mesure	43
4.2.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai	43
4.2.4 Méthode de mesure et formule de calcul	44
4.2.5 Notes sur le mesurage	44
4.3 Impédance	44
4.3.1 Méthode de mesure	44
4.3.2 Circuit de mesure	44
4.3.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai	44
4.3.4 Méthode de mesure et calcul	44
4.3.5 Notes sur le mesurage	44
5 Fréquence de résonance	45
5.1 Fréquence de résonance propre	45
5.2 Méthode de sortie minimale	45
5.2.1 Généralités	45
5.2.2 Circuit de mesure	45
5.2.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai	46
5.2.4 Méthode de mesure et formule de calcul	46
5.2.5 Note sur le mesurage	46
5.3 Mesurage par analyseur	47
5.3.1 Mesurage par analyseur d'impédance et par analyseur de réseau à un accès	47
5.3.2 Mesurage par analyseur d'impédance et par analyseur de réseau à deux accès	47
6 Résistance en courant continu	47
6.1 Méthode de chute de tension	47
6.1.1 Circuit de mesure	47
6.1.2 Méthode de mesure et formule de calcul	47
6.2 Méthode du pont	48
6.2.1 Circuit de mesure	48
6.2.2 Méthode de mesure et formule de calcul	48
6.3 Notes sur le mesurage	49
6.4 Température de mesure	49
7 Paramètre S	49
7.1 Montage et procédure de mesure	49

7.1.1	Généralités	49
7.1.2	Paramètre S à deux accès	50
7.1.3	Montage d'essai	50
7.2	Étalonnages et vérification du montage d'essai	52
7.2.1	Généralités	52
7.2.2	Étalonnage	52
7.2.3	Réajustement	55
7.3	Méthode de mesure indirecte de l'impédance	56
7.4	Évaluation du paramètre S à deux accès	56
Annexe A (normative) Méthode de montage d'une bobine d'inductance à montage en surface		59
A.1	Vue d'ensemble	59
A.2	Carte à circuit imprimé de montage et pastille de montage	59
A.3	Brasure	59
A.4	Condition d'essai	59
A.5	Nettoyage	60
Annexe B (normative) Élimination des effets résiduels liés aux paramètres dans le montage d'essai		61
B.1	Vue d'ensemble	61
B.2	Montage d'essai représenté par la matrice ABCD d'un réseau à paire à deux bornes	61
Bibliographie		63
Figure 1 – Exemple de circuit pour la méthode de tension/courant vectoriels		38
Figure 2 – Exemple de circuit pour la méthode du facteur de réflexion		39
Figure 3 – Montage A		39
Figure 4 – Montage B		40
Figure 5 – Montage C		41
Figure 6 – Forme du dispositif de court-circuit		43
Figure 7 – Exemple de circuit d'essai pour la méthode de sortie minimale		45
Figure 8 – Carte d'essai de fréquence de résonance propre (méthode de sortie minimale)		46
Figure 9 – Exemple de circuit d'essai pour la méthode de chute de tension		48
Figure 10 – Exemple de circuit d'essai pour la méthode du pont		49
Figure 11 – Schéma du montage de mesure de paramètres S à deux accès et de l'analyseur de réseau		50
Figure 12 – Montage d'essai des paramètres S pour les dispositifs à deux bornes		50
Figure 13 – Montage d'essai pour un dispositif à deux bornes (connexion en dérivation)		51
Figure 14 – Montage d'essai pour un dispositif à deux bornes (connexion en série)		51
Figure 15 – Exemples d'étalons pour l'étalonnage TRL		53
Figure 16 – Exemples d'étalons pour l'étalonnage TRL au moyen de microsondes		55
Figure 17 – Exemples de réajustement à deux accès complet au moyen de microsondes		56
Figure 18 – Mesurage à deux accès pour un dispositif à deux bornes avec une connexion en dérivation		56
Figure 19 – Mesurage à deux accès d'un dispositif à deux bornes avec une connexion en série		57

Figure B.1 – Montage d'essai représenté par la matrice ABCD 61

Tableau 1 – Dimensions l et d 40

Tableau 2 – Dimensions et inductances du dispositif de court-circuit 43

IECNORM.COM : Click to view the full PDF of IEC 62024-1:2024

COMMISSION ÉLECTROTECHNIQUE INTERNATIONALE

**COMPOSANTS INDUCTIFS À HAUTE FRÉQUENCE –
CARACTÉRISTIQUES ÉLECTRIQUES ET MÉTHODES DE MESURE –****Partie 1: Bobine d'inductance pastille de l'ordre du nanohenry****AVANT-PROPOS**

- 1) La Commission Électrotechnique Internationale (IEC) est une organisation mondiale de normalisation composée de l'ensemble des comités électrotechniques nationaux (Comités nationaux de l'IEC). L'IEC a pour objet de favoriser la coopération internationale pour toutes les questions de normalisation dans les domaines de l'électricité et de l'électronique. À cet effet, l'IEC – entre autres activités – publie des Normes internationales, des Spécifications techniques, des Rapports techniques, des Spécifications accessibles au public (PAS) et des Guides (ci-après dénommés "Publication(s) de l'IEC"). Leur élaboration est confiée à des comités d'études, aux travaux desquels tout Comité national intéressé par le sujet traité peut participer. Les organisations internationales, gouvernementales et non gouvernementales, en liaison avec l'IEC, participent également aux travaux. L'IEC collabore étroitement avec l'Organisation Internationale de Normalisation (ISO), selon des conditions fixées par accord entre les deux organisations.
- 2) Les décisions ou accords officiels de l'IEC concernant les questions techniques représentent, dans la mesure du possible, un accord international sur les sujets étudiés, étant donné que les Comités nationaux de l'IEC intéressés sont représentés dans chaque comité d'études.
- 3) Les Publications de l'IEC se présentent sous la forme de recommandations internationales et sont agréées comme telles par les Comités nationaux de l'IEC. Tous les efforts raisonnables sont entrepris afin que l'IEC s'assure de l'exactitude du contenu technique de ses publications; l'IEC ne peut pas être tenue responsable de l'éventuelle mauvaise utilisation ou interprétation qui en est faite par un quelconque utilisateur final.
- 4) Dans le but d'encourager l'uniformité internationale, les Comités nationaux de l'IEC s'engagent, dans toute la mesure possible, à appliquer de façon transparente les Publications de l'IEC dans leurs publications nationales et régionales. Toutes divergences entre toutes Publications de l'IEC et toutes publications nationales ou régionales correspondantes doivent être indiquées en termes clairs dans ces dernières.
- 5) L'IEC elle-même ne fournit aucune attestation de conformité. Des organismes de certification indépendants fournissent des services d'évaluation de conformité et, dans certains secteurs, accèdent aux marques de conformité de l'IEC. L'IEC n'est responsable d'aucun des services effectués par les organismes de certification indépendants.
- 6) Tous les utilisateurs doivent s'assurer qu'ils sont en possession de la dernière édition de cette publication.
- 7) Aucune responsabilité ne doit être imputée à l'IEC, à ses administrateurs, employés, auxiliaires ou mandataires, y compris ses experts particuliers et les membres de ses comités d'études et des Comités nationaux de l'IEC, pour tout préjudice causé en cas de dommages corporels et matériels, ou de tout autre dommage de quelque nature que ce soit, directe ou indirecte, ou pour supporter les coûts (y compris les frais de justice) et les dépenses découlant de la publication ou de l'utilisation de cette Publication de l'IEC ou de toute autre Publication de l'IEC, ou au crédit qui lui est accordé.
- 8) L'attention est attirée sur les références normatives citées dans cette publication. L'utilisation de publications référencées est obligatoire pour une application correcte de la présente publication.
- 9) L'IEC attire l'attention sur le fait que la mise en application du présent document peut entraîner l'utilisation d'un ou de plusieurs brevets. L'IEC ne prend pas position quant à la preuve, à la validité et à l'applicabilité de tout droit de brevet revendiqué à cet égard. À la date de publication du présent document, l'IEC n'avait pas reçu notification qu'un ou plusieurs brevets pouvaient être nécessaires à sa mise en application. Toutefois, il y a lieu d'avertir les responsables de la mise en application du présent document que des informations plus récentes sont susceptibles de figurer dans la base de données de brevets, disponible à l'adresse <https://patents.iec.ch>. L'IEC ne saurait être tenue pour responsable de ne pas avoir identifié de tels droits de brevets.

L'IEC 62024-1 a été établie par le comité d'études 51 de l'IEC: Composants magnétiques, ferrites et matériaux en poudre magnétique. Il s'agit d'une Norme internationale.

Cette quatrième édition annule et remplace la troisième édition parue en 2017. Cette édition constitue une révision technique.

Cette édition inclut les modifications techniques majeures suivantes par rapport à l'édition précédente:

- a) ajout du mesurage des paramètres S;
- b) ajout des mesurages de l'inductance, du facteur Q et de l'impédance d'une bobine d'inductance par la méthode du facteur de réflexion au moyen d'un analyseur de réseau;
- c) ajout du mesurage de la fréquence de résonance d'une bobine d'inductance par un analyseur de réseau à deux accès;
- d) ajout de la méthode de montage d'une bobine d'inductance à montage en surface par brasage sans plomb.

Le texte de cette Norme internationale est issu des documents suivants:

Projet	Rapport de vote
51/1500/FDIS	51/1511/RVD

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

La langue employée pour l'élaboration de cette Norme internationale est l'anglais. La version française de cette norme n'a pas été soumise au vote.

Ce document a été rédigé selon les Directives ISO/IEC, Partie 2, il a été développé selon les Directives ISO/IEC, Partie 1 et les Directives ISO/IEC, Supplément IEC, disponibles sous www.iec.ch/members_experts/refdocs. Les principaux types de documents développés par l'IEC sont décrits plus en détail sous www.iec.ch/publications.

Une liste de toutes les parties de la série IEC 62024, publiées sous le titre général *Composants inductifs à haute fréquence – Caractéristiques électriques et méthodes de mesure*, se trouve sur le site web de l'IEC.

Le comité a décidé que le contenu de ce document ne sera pas modifié avant la date de stabilité indiquée sur le site web de l'IEC sous webstore.iec.ch dans les données relatives au document recherché. À cette date, le document sera

- reconduit,
- supprimé, ou
- révisé.

IMPORTANT – Le logo "colour inside" qui se trouve sur la page de couverture de ce document indique qu'il contient des couleurs qui sont considérées comme utiles à une bonne compréhension de son contenu. Les utilisateurs devraient, par conséquent, imprimer ce document en utilisant une imprimante couleur.

COMPOSANTS INDUCTIFS À HAUTE FRÉQUENCE – CARACTÉRISTIQUES ÉLECTRIQUES ET MÉTHODES DE MESURE –

Partie 1: Bobine d'inductance pastille de l'ordre du nanohenry

1 Domaine d'application

La présente partie de l'IEC 62024 spécifie les caractéristiques électriques et les méthodes de mesure pour l'inductance pastille de l'ordre du nanohenry qui est normalement utilisée dans la plage des hautes fréquences (supérieures à 100 kHz).

2 Références normatives

Les documents suivants sont cités dans le texte de sorte qu'ils constituent, pour tout ou partie de leur contenu, des exigences 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).

IEC 60068-2-58, *Essais d'environnement – Partie 2-58: Essais – Essai Td: Méthodes d'essai de la soudabilité, résistance de la métallisation à la dissolution et résistance à la chaleur de brasage des composants pour montage en surface (CMS)*

IEC 61249-2-7, *Matériaux pour circuits imprimés et autres structures d'interconnexion – Partie 2-7 : Matériaux de base renforcés, plaqués et non plaqués – Feuille stratifiée tissée de verre E avec de la résine époxyde, d'inflammabilité définie (essai de combustion verticale), plaquée cuivre*

IEC 62025-1, *Composants inductifs à haute fréquence – Caractéristiques non électriques et méthodes de mesure – Partie 1: Inductances fixes pour montage en surface utilisées dans les matériels électroniques et les équipements de télécommunications*

ISO 6353-3, *Réactifs pour analyse chimique – Partie 3: Spécifications – Deuxième série*

ISO 9453, *Alliages de brasage tendre – Compositions chimiques et formes*

3 Termes et définitions

Aucun terme n'est défini dans le présent document.

L'ISO et l'IEC tiennent à jour des bases de données terminologiques destinées à être utilisées en normalisation, consultables aux adresses suivantes:

- IEC Electropedia: disponible à l'adresse <https://www.electropedia.org/>
- ISO Online browsing platform: disponible à l'adresse <https://www.iso.org/obp>

4 Inductance, facteur Q et impédance

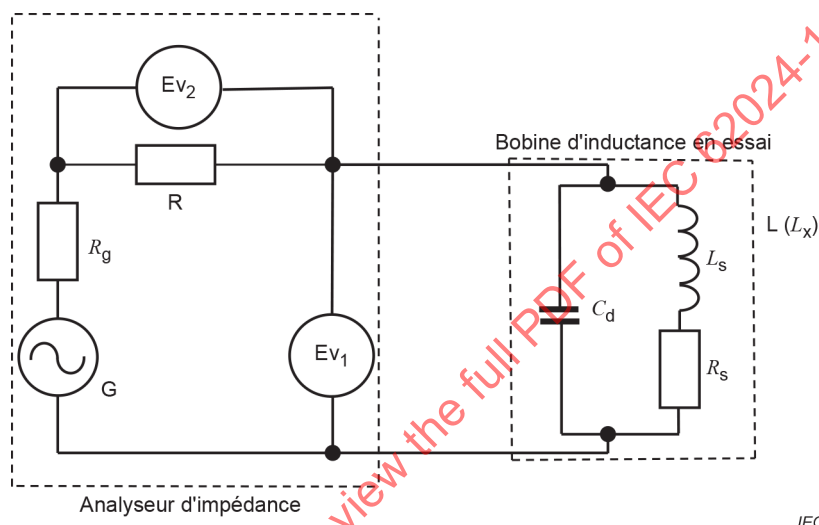
4.1 Inductance

4.1.1 Méthode de mesure

L'inductance d'une bobine d'inductance est mesurée par la méthode de tension/courant vectoriels (analyseur d'impédance) ou la méthode du facteur de réflexion (analyseur de réseau).

4.1.2 Circuit de mesure

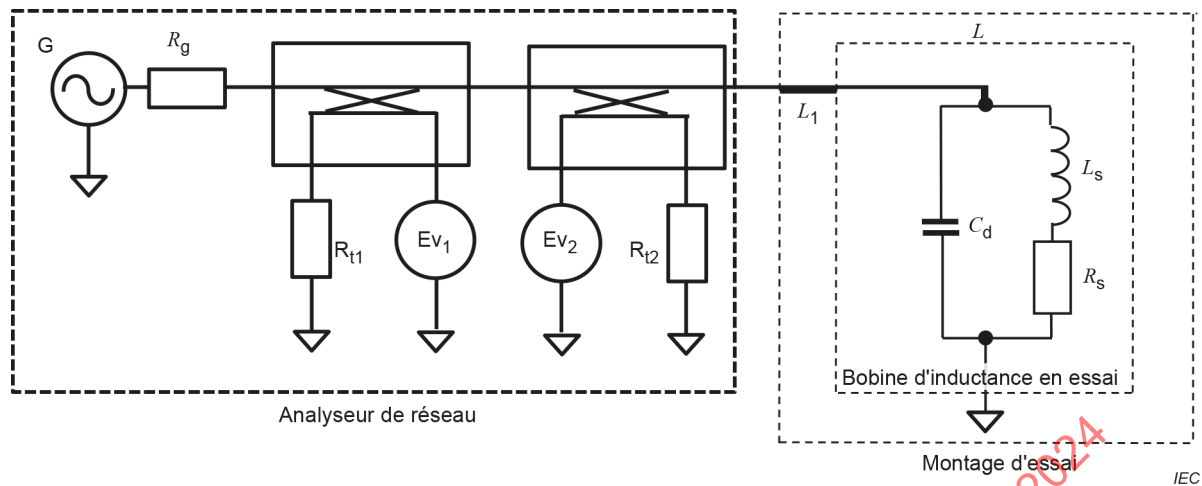
Un exemple de circuit pour la méthode de tension/courant vectoriels est représenté sur la Figure 1. Un exemple de circuit pour la méthode du facteur de réflexion est représenté sur la Figure 2.



Légende

R_g	résistance de la source ($50 \, \Omega$)
R	résistance
L	bobine d'inductance en essai
L_x	inductance de la bobine d'inductance en essai
C_d	capacité parallèle de la bobine d'inductance en essai
L_s	inductance série de la bobine d'inductance en essai
R_s	résistance série de la bobine d'inductance en essai
Ev_1, Ev_2	voltmètres vectoriels
G	générateur de signaux

Figure 1 – Exemple de circuit pour la méthode de tension/courant vectoriels



Légende

- R_g résistance de la source (50 Ω)
- R_{t1}, R_{t2} résistances terminale (50 Ω)
- L bobine d'inductance en essai
- C_d capacité parallèle de la bobine d'inductance en essai
- L_s inductance série de la bobine d'inductance en essai
- R_s résistance série de la bobine d'inductance en essai
- Ev_1, Ev_2 voltmètres vectoriels
- G générateur de signaux
- L_1 ligne à microruban de 50 Ω ou ligne de transmission équivalente

Figure 2 – Exemple de circuit pour la méthode du facteur de réflexion

4.1.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai

4.1.3.1 Généralités

La bobine d'inductance doit être montée dans un montage d'essai, comme cela est spécifié dans la norme correspondante. Si aucun montage n'est spécifié, l'un des montages d'essai A, B ou C suivants doit être utilisé. Le montage utilisé doit être consigné.

4.1.3.2 Montage A

La forme et les dimensions du montage A doivent être conformes à la Figure 3 et au Tableau 1.

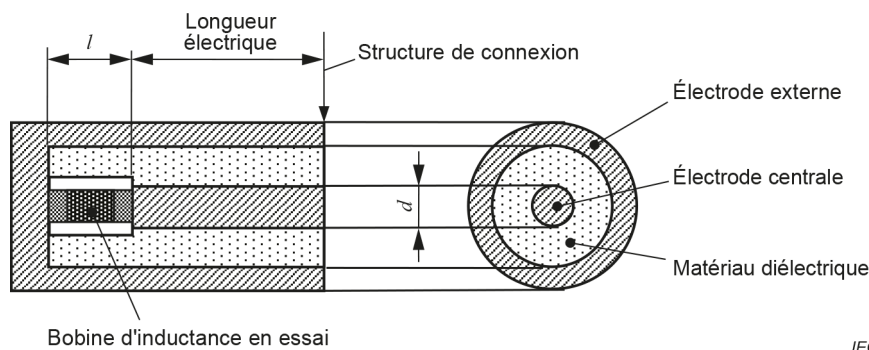


Figure 3 – Montage A

Tableau 1 – Dimensions *l* et *d*

Taille de la bobine d'inductance en essai ^a	<i>l</i>	<i>d</i>
	mm	mm
1608	1,6	0,95
1005	1,0	0,60
0603	0,6	0,36
0402	0,4	0,26
0201	0,2	0,12
^a Les dimensions extérieures de la bobine d'inductance à montage en surface doivent être indiquées par un numéro à quatre chiffres, avec deux chiffres significatifs pour chaque dimension <i>L</i> et <i>W</i> (ou <i>H</i>) (voir l'IEC 62025-1).		

Les électrodes du montage d'essai doivent être mises en contact avec les électrodes de la bobine d'inductance en essai par application d'une force mécanique par une méthode appropriée. Cette force doit être choisie de manière à procurer une stabilité de mesure satisfaisante sans influencer les caractéristiques de la bobine d'inductance. La force mécanique doit être spécifiée. La structure entre le circuit de mesure et le montage d'essai doit maintenir une impédance caractéristique aussi proche que possible de 50 Ω.

4.1.3.3 Montage B

Le montage d'essai B représenté sur la Figure 4 doit être utilisé.

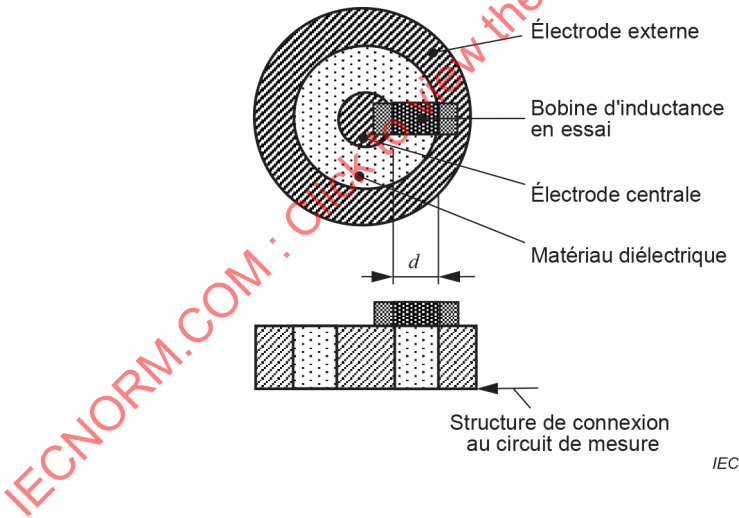


Figure 4 – Montage B

Les électrodes du montage d'essai doivent être mises en contact avec les électrodes de la bobine d'inductance en essai par application d'une force mécanique par une méthode appropriée. Cette force doit être choisie de manière à procurer une stabilité de mesure satisfaisante sans influencer les caractéristiques de la bobine d'inductance. La force mécanique doit être spécifiée. La structure entre le circuit de mesure et le montage d'essai doit maintenir une impédance caractéristique aussi proche que possible de 50 Ω. La dimension *d* doit être spécifiée par les parties concernées.

4.1.3.4 Montage C

Le support d'essai C représenté sur la Figure 5 doit être utilisé.

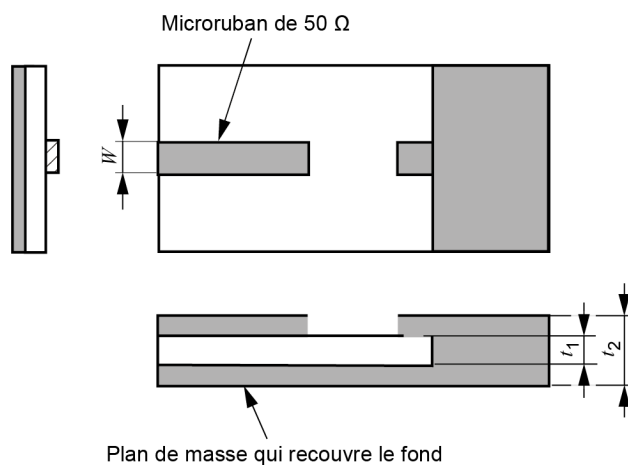


Figure 5 – Montage C

Les électrodes du montage d'essai doivent être mises en contact avec les électrodes de la bobine d'inductance en essai par application d'une force mécanique par une méthode appropriée. Cette force doit être choisie de manière à procurer une stabilité de mesure satisfaisante sans influencer les caractéristiques de la bobine d'inductance. La force mécanique doit être spécifiée. La structure entre le circuit de mesure et le montage d'essai doit maintenir une impédance caractéristique aussi proche que possible de 50 Ω. Les dimensions des impressions du montage et le matériau du montage doivent être spécifiés par les parties concernées.

4.1.4 Méthode de mesure et formule de calcul

L'inductance L_x de la bobine d'inductance L est définie par la somme vectorielle des réactances provoquées par L_s et C_d (voir la Figure 1 ou la Figure 2). La fréquence f du signal de sortie du générateur de signaux doit être réglée sur une fréquence spécifiée séparément. La bobine d'inductance en essai doit être connectée au circuit de mesure en utilisant le montage d'essai décrit dans les 4.1.3.2 à 4.1.3.4. Les tensions vectorielles E_1 et E_2 doivent être mesurées par les voltmètres vectoriels Ev_1 et Ev_2 , respectivement. L'inductance L_x doit être calculée à l'aide de la Formule (1) et de la Formule (2) pour la méthode de tension/courant vectoriels, ou à l'aide des Formules (3) à (5) pour la méthode du facteur de réflexion:

$$L_x = \frac{\text{Im}[Z_x]}{\omega} \quad (1)$$

$$Z_x = R \frac{E_1}{E_2} \quad (2)$$

où

L_x est la valeur d'inductance de la bobine d'inductance en essai;

Im est la partie imaginaire de la valeur complexe;

Z_x est la valeur d'impédance de la bobine d'inductance en essai;

R est la valeur de la résistance;

E_1 est la valeur indiquée par le voltmètre vectoriel E_{v1} ;

E_2 est la valeur indiquée par le voltmètre vectoriel E_{v2} ;

ω est la pulsation: $2\pi f$.

$$L_x = \frac{\text{Im}[Z_x]}{\omega} \quad (3)$$

$$Z_x = R \frac{E_1}{E_2} \quad (4)$$

$$S_{11} = \frac{E_1}{E_2} \quad (5)$$

où

L_x est la valeur d'inductance de la bobine d'inductance en essai;

Im est la partie imaginaire de la valeur complexe;

Z_x est la valeur d'impédance de la bobine d'inductance en essai;

R est la valeur de la résistance;

S_{11} est le facteur de réflexion de la bobine d'inductance en essai;

Z_0 est l'impédance du réseau du système de mesure (50 Ω);

E_1 est la valeur indiquée par le voltmètre vectoriel E_{v1} ;

E_2 est la valeur indiquée par le voltmètre vectoriel E_{v2} ;

ω est la pulsation: $2\pi f$.

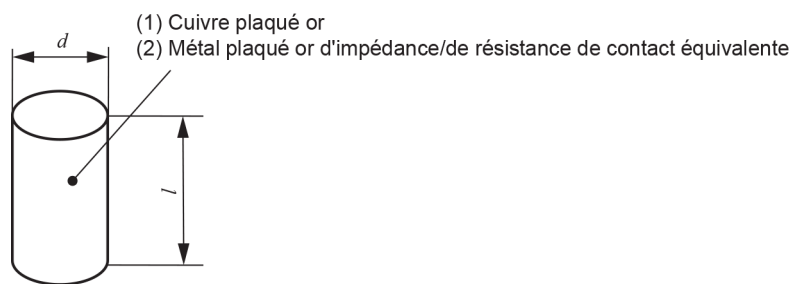
4.1.5 Notes sur le mesurage

4.1.5.1 Généralités

La longueur électrique du montage d'essai doit être compensée par une méthode appropriée suivie par une compensation de circuit ouvert/court-circuit. Si une longueur électrique qui n'est pas couramment acceptée est utilisée, celle-ci doit être spécifiée. La compensation de circuit ouvert/court-circuit doit être calculée selon l'Annexe B.

4.1.5.2 Compensation de court-circuit

Pour le montage d'essai A, les dimensions et la forme appropriées du dispositif de court-circuit sont indiquées sur la Figure 6 et dans le Tableau 2. L'inductance appropriée du dispositif de court-circuit doit être choisie dans le Tableau 2 selon les dimensions de la bobine d'inductance en essai. L'inductance du dispositif de court-circuit choisi doit être utilisée comme valeur de compensation.



IEC

Figure 6 – Forme du dispositif de court-circuit**Tableau 2 – Dimensions et inductances du dispositif de court-circuit**

Taille de la bobine d'inductance en essai	l mm	d mm	Valeur d'inductance nH
1608	1,6	0,95	0,43
1005	1,0	0,60	0,27
0603	0,6	0,36	0,16
0402	0,4	0,26	0,11
0201	0,2	0,12	0,05

Si le montage d'essai A n'utilise pas l'une des valeurs d'inductance indiquées dans le Tableau 2 et si le dispositif de court-circuit n'a pas la forme définie sur la Figure 6 (s'il est de forme rectangulaire, par exemple), la valeur choisie doit alors être spécifiée. Pour les montages d'essai B et C, les dimensions, la forme et les valeurs d'inductance du dispositif de court-circuit doivent être spécifiées.

4.1.5.3 Compensation de circuit ouvert

La compensation de circuit ouvert pour le montage d'essai A doit être réalisée en plaçant les électrodes du montage d'essai à équidistance de la bobine d'inductance en essai placée dans le montage. L'admittance Y_{os} est définie comme 0 S (zéro siemens), sauf spécification contraire.

La compensation de circuit ouvert pour le montage d'essai B et C doit être réalisée sans mettre en place la bobine d'inductance. L'admittance Y_{os} est définie comme 0 S (zéro siemens), sauf spécification contraire.

4.2 Facteur de qualité

4.2.1 Méthode de mesure

Le facteur Q de la bobine d'inductance doit être mesuré par la méthode de tension/courant vectoriels ou la méthode du facteur de réflexion.

4.2.2 Circuit de mesure

Le circuit de mesure est représenté sur la Figure 1 et sur la Figure 2. Le matériel de mesure doit être correctement étalonné.

4.2.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai

Le montage de la bobine d'inductance est décrit en 4.1.3.

4.2.4 Méthode de mesure et formule de calcul

La fréquence du signal de sortie du générateur de signaux (Figure 1 ou Figure 2) doit être réglée sur une fréquence spécifiée séparément. La bobine d'inductance doit être connectée au circuit de mesure en utilisant les montages d'essai décrits dans les 4.1.3.2 à 4.1.3.4. Les tensions vectorielles E_1 et E_2 doivent être mesurées par les voltmètres vectoriels Ev_1 et Ev_2 , respectivement. La valeur du facteur Q doit être calculée à l'aide de la formule suivante:

$$Q = \frac{\text{Im}[Z_x]}{\text{Re}[Z_x]} \quad (6)$$

où

Q est le facteur Q de la bobine d'inductance en essai;

Re est la partie réelle de la valeur complexe;

Im est la partie imaginaire de la valeur complexe;

Z_x est la valeur d'impédance de la bobine d'inductance en essai, calculée à l'aide de la Formule (2) ou la Formule (4).

4.2.5 Notes sur le mesurage

Voir le 4.1.5.

4.3 Impédance

4.3.1 Méthode de mesure

L'impédance d'une bobine d'inductance doit être mesurée par la méthode de tension/courant vectoriels ou la méthode du facteur de réflexion. Ces méthodes sont décrites dans les 4.3.2 à 4.3.5.

4.3.2 Circuit de mesure

Les circuits de mesure sont représentés sur la Figure 1 et sur la Figure 2. Le matériel de mesure doit être correctement étalonné.

4.3.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai

Le montage de la bobine d'inductance est décrit en 4.1.3.

4.3.4 Méthode de mesure et calcul

La fréquence du signal de sortie du générateur de signaux (Figure 1 ou Figure 2) doit être réglée sur une fréquence f spécifiée séparément. La bobine d'inductance doit être connectée au circuit de mesure en utilisant le montage d'essai décrit dans les 4.1.3.2 à 4.1.3.4. Les tensions vectorielles E_1 et E_2 doivent être mesurées par les voltmètres vectoriels Ev_1 et Ev_2 , respectivement.

L'impédance doit être calculée à l'aide de la Formule (2) ou la Formule (4) conformément à la méthode utilisée.

4.3.5 Notes sur le mesurage

Voir le 4.1.5.

5 Fréquence de résonance

5.1 Fréquence de résonance propre

La fréquence de résonance propre de la bobine d'inductance doit être mesurée par la méthode de sortie minimale décrite en 5.2 ou par l'analyseur d'impédance ou l'analyseur de réseau comme cela est décrit en 4.1.

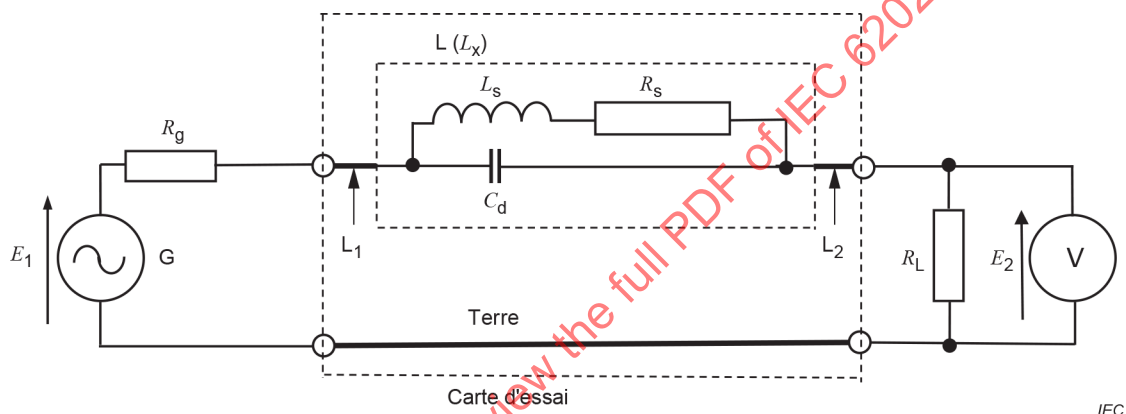
5.2 Méthode de sortie minimale

5.2.1 Généralités

La méthode de sortie minimale est décrite dans les 5.2.2 à 5.2.5.

5.2.2 Circuit de mesure

Le circuit de mesure est représenté sur la Figure 7.



Légende

- G générateur de signaux
- R_g résistance de la source du générateur de signaux (50 Ω)
- L_x inductance de la bobine d'inductance en essai
- C_d capacité parallèle de la bobine d'inductance en essai
- L bobine d'inductance en essai
- L_1, L_2 lignes à microruban de 50 Ω ou lignes de transmission équivalentes
- V voltmètre RF
- R_L résistance d'entrée du voltmètre RF (50 Ω)
- E_1 est la valeur indiquée par le voltmètre vectoriel Ev_1
- E_2 est la valeur indiquée par le voltmètre vectoriel Ev_2

Il est permis d'utiliser un analyseur de réseau correctement étalonné pour la méthode de sortie minimale en lieu et place du générateur de signaux et du voltmètre RF.

Figure 7 – Exemple de circuit d'essai pour la méthode de sortie minimale

5.2.3 Montage de la bobine d'inductance pour l'essai

La bobine doit être montée sur la table d'essai de fréquence de résonance propre spécifiée dans la norme spécifique pour la bobine particulière par la méthode spécifiée à l'Annexe A. S'il n'existe aucune norme spécifique, la table d'essai de fréquence de résonance propre doit être conforme à la Figure 8.

Les dimensions des impressions du montage et le matériau du montage doivent être spécifiés par les parties concernées.

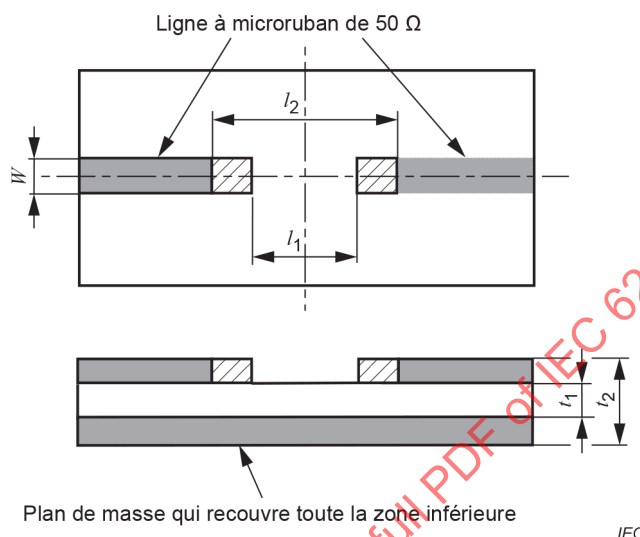


Figure 8 – Carte d'essai de fréquence de résonance propre (méthode de sortie minimale)

5.2.4 Méthode de mesure et formule de calcul

En utilisant un circuit du type représenté sur la Figure 7 et en maintenant E_1 sur une valeur fixe, il convient d'augmenter progressivement la fréquence d'oscillation du générateur de signaux jusqu'à obtenir la résonance indiquée par E_2 , en prenant pour hypothèse sa valeur minimale, qui est alors prise comme la fréquence de résonance propre.

Cependant, si la plage de fréquences où la valeur de E_2 est minimale est large, et si la fréquence de la valeur minimale n'est pas facile à déterminer, les deux fréquences f_1 et f_2 où la valeur de E_2 est supérieure de A (dB) ($A \leq 3$) à la valeur minimale, doivent être mesurées, et la fréquence de résonance propre doit être calculée à l'aide de la formule suivante:

$$\text{SRF} = \frac{f_1 + f_2}{2} \quad (7)$$

où

SRF (Self-Resonant Frequency) est la fréquence de résonance propre.

5.2.5 Note sur le mesurage

La largeur W de la ligne à microruban doit être telle que l'impédance caractéristique est aussi proche que possible de 50 Ω. La valeur E_1 de la ligne à microruban choisie doit également permettre d'identifier facilement la valeur minimale de E_2 .

5.3 Mesurage par analyseur

5.3.1 Mesurage par analyseur d'impédance et par analyseur de réseau à un accès

La fréquence de résonance propre peut être mesurée en mesurant la caractéristique de fréquence de l'impédance de la bobine d'inductance à l'aide de l'analyseur d'impédance. Il est permis d'utiliser un analyseur de réseau à un accès en lieu et place de l'analyseur d'impédance décrit au 4.1.2. Lors du mesurage de la fréquence de résonance propre, après avoir compensé les capacités parasites (voir le 4.1.5.3), la bobine d'inductance en essai doit être connectée au montage d'essai.

La valeur exacte de la fréquence de résonance propre doit être la fréquence à laquelle la première partie imaginaire de l'impédance vaut zéro, lorsque la fréquence de l'analyseur d'impédance est balayée de la valeur inférieure à la valeur supérieure.

Le montage d'essai pour le mesurage de la fréquence de résonance propre doit être le même que celui utilisé pour mesurer l'inductance.

5.3.2 Mesurage par analyseur d'impédance et par analyseur de réseau à deux accès

La fréquence de résonance propre de la bobine d'inductance peut être mesurée par la méthode d'affaiblissement de la puissance au moyen de l'analyseur de réseau. Pendant le mesurage de la fréquence de résonance propre, l'influence des perturbations électromagnétiques générées par d'autres matériels électroniques doit être évitée. La plage des fréquences de balayage de l'analyseur de réseau doit inclure la fréquence de résonance propre de la bobine d'inductance.

La fréquence de résonance propre de la bobine d'inductance doit être la fréquence à laquelle l'affaiblissement de la puissance devient maximal. Il doit être confirmé que la fréquence de résonance propre mesurée ne correspond pas à la résonance du montage d'essai.

Un exemple de montage d'essai pour le mesurage de la fréquence de résonance propre par la méthode d'affaiblissement de la puissance est décrit en 5.2.3.

6 Résistance en courant continu

6.1 Méthode de chute de tension

6.1.1 Circuit de mesure

La Figure 9 représente un exemple de circuit de mesure pour la résistance en courant continu.

6.1.2 Méthode de mesure et formule de calcul

Utiliser le circuit représenté sur la Figure 9.

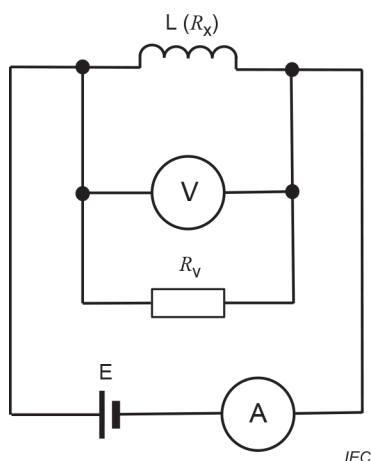
Calculer la résistance en courant continu R_x de la bobine d'inductance à l'aide de la formule suivante:

$$R_x = \frac{V}{I} \quad (8)$$

où

V est la valeur indiquée, en V;

I est la valeur indiquée, en A.



Légende

- L bobine d'inductance en essai
- E alimentation en courant continu
- V voltmètre en courant continu
- A ampèremètre en courant continu
- R_x résistance en courant continu de la bobine d'inductance en essai
- R_v résistance interne du voltmètre en courant continu: $R_v \gg R_x$

Figure 9 – Exemple de circuit d'essai pour la méthode de chute de tension

6.2 Méthode du pont

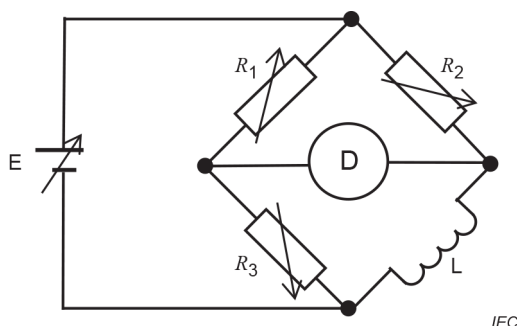
6.2.1 Circuit de mesure

La Figure 10 représente un exemple de circuit de mesure pour la résistance en courant continu.

6.2.2 Méthode de mesure et formule de calcul

Utiliser le circuit représenté sur la Figure 10, équilibrer le pont en réglant les résistances des branches proportionnelles R_1 et R_2 et la résistance variable normalisée R_3 , puis calculer la résistance en courant continu R_x de la bobine d'inductance à l'aide de la formule suivante:

$$R_x = \frac{R_2}{R_1} \times R_3 \quad (9)$$



Légende

R_1, R_2 valeurs des résistances des branches proportionnelles R_1 et R_2

R_3 valeur de la résistance variable normalisée R_3

L bobine d'inductance en essai

E alimentation en courant continu

D détecteur

Figure 10 – Exemple de circuit d'essai pour la méthode du pont

6.3 Notes sur le mesurage

Lors du mesurage, les précautions suivantes doivent être prises:

- la résistance doit être mesurée en appliquant une tension directe de faible amplitude sur une période aussi courte que possible, afin que la température de l'élément de résistance n'augmente pas de manière significative pendant le mesurage;
- tension de mesure: $\leq 0,5$ V;
- incertitude de mesure de $\pm 0,5$ % sur la valeur mesurée;
- il convient que la température de l'éprouvette coïncide avec la température ambiante;
- maintenir le courant qui traverse l'éprouvette dans une plage de sorte que la résistance de la bobine d'inductance ne varie pas de manière significative;
- il est recommandé d'utiliser un double pont afin d'obtenir une exactitude adéquate lorsqu'une exactitude de mesure élevée est exigée dans le cas d'une résistance en courant continu inférieure ou égale à $0,1 \Omega$.

6.4 Température de mesure

La température de mesure est spécifiée dans l'IEC 62674-1.

7 Paramètre S

7.1 Montage et procédure de mesure

7.1.1 Généralités

Un analyseur de réseau (système de 50Ω) est utilisé pour mesurer les paramètres S d'un dispositif d'essai (DUT, *Device Under Test*). Un analyseur de réseau vectoriel est un appareil dont la fonction est de déterminer les paramètres S directement à partir des amplitudes et des phases mesurées des ondes incidentes, réfléchies et transmises, en combinant un coupleur directif et un mécanisme d'étalonnage élaboré au générateur de signaux et à un récepteur de mesure. La figure ci-dessous représente le montage de mesure pour un mesurage à deux accès.

Il convient de mesurer les paramètres S en plaçant le DUT dans le montage d'essai et en balayant la fréquence de mesure au moyen de l'analyseur de réseau. Il convient d'enregistrer la relation entre les paramètres S et la fréquence dans la plage de fréquences exigée.

Les électrodes du montage d'essai doivent être mises en contact avec les électrodes de la bobine d'inductance en essai soit par brasage, soit par application d'une force mécanique par une méthode appropriée. La force mécanique doit être spécifiée. Cette force doit être choisie de manière à procurer une stabilité de mesure satisfaisante sans influencer les caractéristiques de la bobine d'inductance. La Figure 11 représente le schéma du montage de mesure de paramètres S à deux accès et de l'analyseur de réseau.

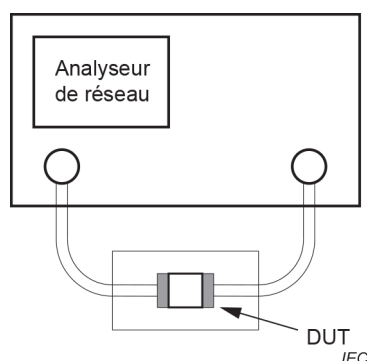


Figure 11 – Schéma du montage de mesure de paramètres S à deux accès et de l'analyseur de réseau

7.1.2 Paramètre S à deux accès

Les caractéristiques des bobines d'inductance peuvent être évaluées à partir des paramètres S à deux accès en utilisant un montage d'essai conforme à la Figure 12.

Il existe deux configurations possibles pour connecter les dispositifs à deux bornes au montage: connexion en dérivation ou connexion en série. Il convient de choisir l'une de ces configurations en fonction de leur impédance. La configuration utilisée doit être spécifiée.

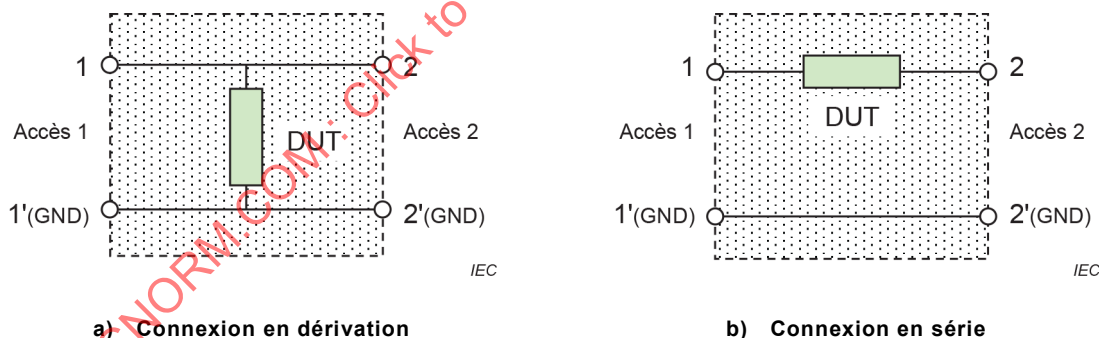
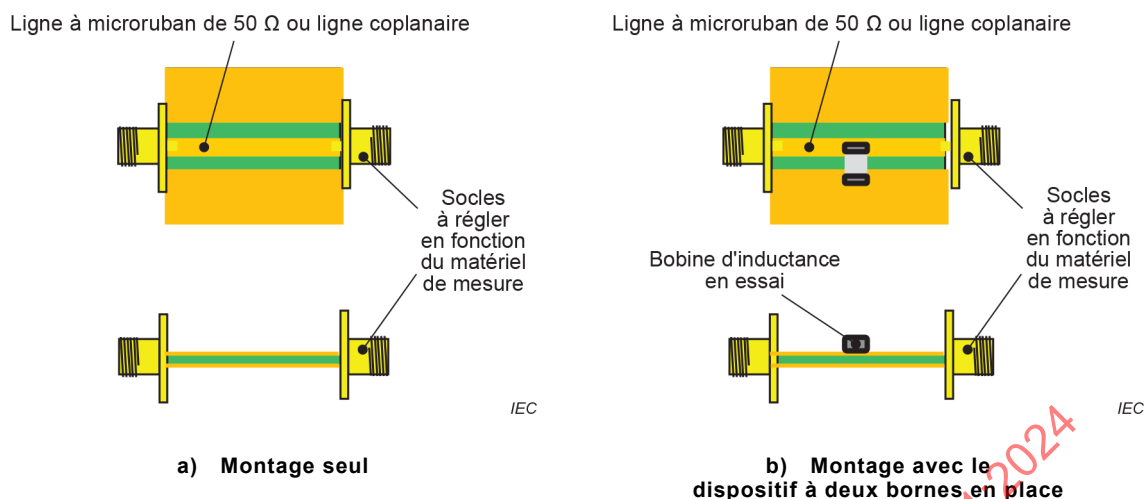


Figure 12 – Montage d'essai des paramètres S pour les dispositifs à deux bornes

7.1.3 Montage d'essai

7.1.3.1 Connexion en dérivation

La Figure 13 représente un montage d'essai pour mesurer les paramètres S d'un dispositif à deux bornes avec une connexion en dérivation. La fréquence maximale applicable est de 60 GHz environ.



Légende

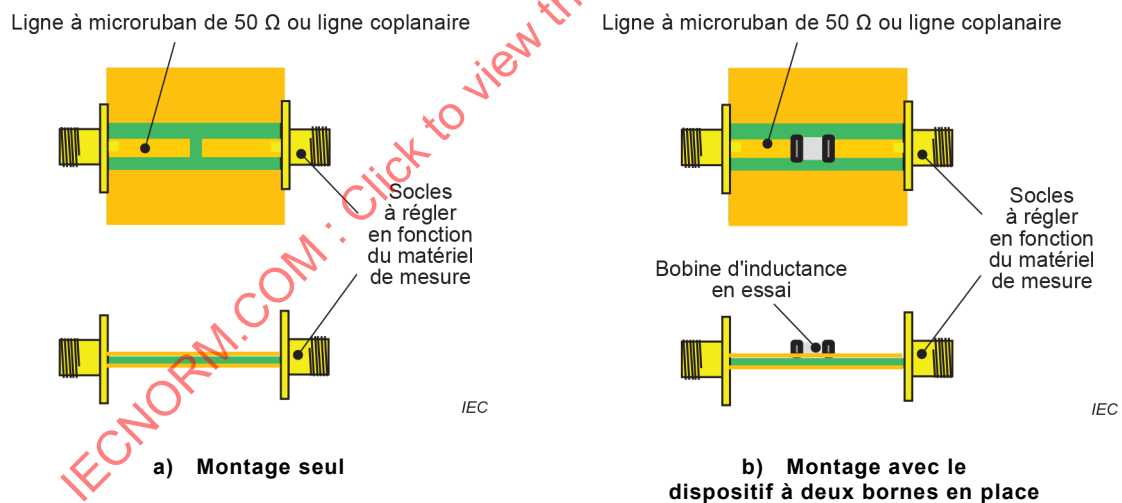
Carte: carte en résine à faible permittivité relative (ϵ_r entre 3 et 5)

Matériau conducteur: Cu

Figure 13 – Montage d'essai pour un dispositif à deux bornes (connexion en dérivation)

7.1.3.2 Connexion en série

La Figure 14 représente un montage d'essai pour mesurer les paramètres S d'un dispositif à deux bornes avec une connexion en série. La fréquence maximale applicable est de 60 GHz environ.



Légende

Carte: carte en résine à faible permittivité relative (ϵ_r entre 3 et 5)

Matériau conducteur: Cu

Figure 14 – Montage d'essai pour un dispositif à deux bornes (connexion en série)

7.2 Étalonnages et vérification du montage d'essai

7.2.1 Généralités

L'étalonnage de l'analyseur de réseau vectoriel (VNA, *Vector Network Analyzer*) permet d'éliminer les effets induits par les circuits internes de l'appareil (coupleurs directifs, lignes de transmission, discontinuités dues aux transitions de signaux physiques), et ainsi d'établir les plans de référence de mesure.

Le réajustement est un étalonnage de second rang qui permet d'éliminer les imperfections des montages d'essai ou d'interconnecter le plan de référence coaxial/plan de référence des microsondes et le plan de référence de mesure.

Une méthode de fixation directe, telle qu'une microsonde, est une autre méthode de fixation possible pour adapter les mesures à plus hautes fréquences.

Les positions exactes des plans de référence de mesure doivent être spécifiées par les parties concernées.

7.2.2 Étalonnage

7.2.2.1 Étalonnage à deux accès complet

L'une des méthodes d'étalonnage à deux accès complet suivantes doit être utilisée.

a) Étalonnage SOLT (Short-Open-Load-Thru):

Quatre types d'étalons (short/open/load/thru) ou un module d'étalonnage électrique intégré avec les mêmes fonctionnalités sont utilisés pour étalonner le système d'essai au niveau des accès coaxiaux.

b) Étalonnage TRL (Thru-Reflect-Line):

Quatre types d'étalons de lignes à microruban (thru/reflect/line/match) sur les cartes du montage sont utilisés pour étalonner le système d'essai au niveau du point de mesure.

Lorsque la méthode SOLT est utilisée et que les plans de référence sont établis au niveau des connecteurs coaxiaux, un réajustement supplémentaire doit être effectué comme cela est décrit au 7.2.2.2.

Lorsque les étalons TRL sur le montage d'essai sont utilisés pour l'étalonnage de premier rang et que les plans de référence sont établis au niveau du point de mesure, il n'est pas exigé d'effectuer un réajustement. Les étalons TRL doivent être fabriqués avec des tolérances sur les dimensions correctes afin d'atteindre une exactitude satisfaisante sur l'impédance de la ligne.

Lorsqu'une méthode de fixation directe, telle qu'une microsonde, est utilisée, un étalonnage et un réajustement appropriés doivent être effectués comme cela est décrit au 7.2.2.2.

Pour connaître les détails de la procédure d'étalonnage, consulter le mode d'emploi de l'analyseur.

La Figure 15 représente des exemples d'étalons (lignes à microruban) pour l'étalonnage TRL.