



IEC 62305-4

Edition 3.0 2024-09

INTERNATIONAL STANDARD

NORME INTERNATIONALE



**Protection against lightning –
Part 4: Electrical and electronic systems within structures**

**Protection contre la foudre –
Partie 4: Réseaux de puissance et de communication dans les structures**

INTERNATIONAL
ELECTROTECHNICAL
COMMISSION

COMMISSION
ELECTROTECHNIQUE
INTERNATIONALE

ICS 29.020, 91.120.40

ISBN 978-2-8322-7933-5

**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	8
INTRODUCTION	10
1 Scope	11
2 Normative references	11
3 Terms and definitions	12
4 Design and installation of SPM	16
4.1 General.....	16
4.2 Design of SPM	20
4.3 Lightning protection zones (LPZs).....	20
4.3.1 General	20
4.3.2 Outer zones	20
4.3.3 Inner zones	21
4.4 Basic SPM	23
5 Earthing and bonding networks.....	24
5.1 General.....	24
5.2 Earth-termination system	25
5.3 Bonding network	26
5.4 Bonding bars	31
5.5 Bonding at the boundary of an LPZ	32
5.6 Material and dimensions of bonding components	32
6 Magnetic shielding and line routing.....	33
6.1 General.....	33
6.2 Spatial shielding	33
6.3 Shielding of internal lines.....	33
6.4 Routing of internal lines	34
6.5 Shielding of external lines	34
6.6 Material and dimensions of magnetic shields	34
7 Coordinated SPD system.....	34
8 Isolating interfaces	35
9 SPM management	35
9.1 General.....	35
9.2 SPM management plan	36
9.3 Inspection of SPM.....	38
9.3.1 General	38
9.3.2 Inspection procedure	38
9.3.3 Inspection documentation	39
9.4 Maintenance	39
Annex A (informative) Basis of electromagnetic environment evaluation in an LPZ	40
A.1 General.....	40
A.2 Damaging effects on electrical and electronic systems due to lightning	40
A.2.1 Sources of damage.....	40
A.2.2 Object of damage	40
A.2.3 Withstand of equipment signal ports	40
A.2.4 Withstand of equipment power ports	41
A.2.5 Relationship between the object of damage and the source of damage.....	42
A.3 Spatial shielding, line routing and line shielding	42

A.3.1	General	42
A.3.2	Grid-like spatial shields	45
A.3.3	Line routing and line shielding	47
A.4	Magnetic field inside LPZ	51
A.4.1	Approximation for the magnetic field inside LPZ	51
A.4.2	Numerical magnetic field calculation in case of direct lightning strikes	57
A.4.3	Experimental evaluation of the magnetic field due to a direct lightning strike	61
A.5	Calculation of induced voltages and currents	62
A.5.1	General	62
A.5.2	Situation inside LPZ 1 in the case of a direct lightning strike.....	62
A.5.3	Situation inside LPZ 1 in the case of a nearby lightning strike.....	65
A.5.4	Situation inside LPZ 2 and higher	66
Annex B (informative)	Implementation of SPM for an existing structure	67
B.1	General.....	67
B.2	Checklists	67
B.3	Design of SPM for an existing structure	68
B.4	Design of basic protection measures for LPZs	70
B.4.1	Design of basic protection measures for LPZ 1	70
B.4.2	Design of basic protection measures for LPZ 2	70
B.4.3	Design of basic protection measures for LPZ 3	71
B.5	Improvement of an existing LPS using spatial shielding of LPZ 1	71
B.6	Establishment of LPZs for electrical and electronic systems.....	71
B.7	Protection using a bonding network	74
B.8	Protection by surge protective devices	74
B.9	Protection by isolating interfaces	75
B.10	Protection measures by line routing and shielding.....	75
B.11	Protection measures for externally installed equipment.....	77
B.11.1	General	77
B.11.2	Protection of external equipment	77
B.11.3	Protection by maintaining electrical insulation to the LPS	79
B.11.4	Reduction of overvoltages in cables.....	80
B.12	Improving interconnections between structures	81
B.12.1	General	81
B.12.2	Isolating lines	81
B.12.3	Metallic lines	81
B.13	Integration of new internal systems into existing structures	81
B.14	Overview of possible protection measures	82
B.14.1	Power supply	82
B.14.2	Surge protective devices	83
B.14.3	Isolating interfaces	83
B.14.4	Line routing and shielding.....	83
B.14.5	Spatial shielding	83
B.14.6	Bonding	83
B.15	Upgrading a power supply and cable installation inside the structure	83
Annex C (informative)	Selection and installation of a coordinated SPD system	84
C.1	General.....	84
C.2	Selection of SPDs	85
C.2.1	Location of SPDs according to source of damage	85

C.2.2	Selection with regard to lightning current I	86
C.2.3	Selection with regard to voltage protection level U_p	87
C.2.4	SPD arrangements	92
C.2.5	Equipment protection by two SPDs	92
C.2.6	Equipment connected to two different services	93
C.2.7	Selection with regard to location and discharge current	93
C.2.8	Coordination of the SPD with back-up overcurrent protective device (OCPD)	96
C.3	Installation of a coordinated SPD system	97
C.3.1	General	97
C.3.2	Installation location of SPDs	97
C.3.3	Connecting conductors	98
C.3.4	Coordination of SPDs	98
C.3.5	Procedure for installation of a coordinated SPD system	98
Annex D (informative)	Factors to be considered in the selection of SPDs	99
D.1	General	99
D.2	Factors determining the stress experienced by an SPD	99
D.3	Quantifying the statistical threat level to an SPD	101
D.3.1	General	101
D.3.2	Installation factors effecting current distribution	101
D.3.3	Considerations in the selection of SPD ratings: I_{imp} , $[I_{max}]$, I_n , U_{OC}	102
Annex E (informative)	Lightning current sharing using simulation modelling	104
E.1	General	104
E.1.1	Overview	104
E.1.2	Methods to determine the lightning current distribution	104
E.2	Lightning current parameters for SPDs	105
E.2.1	Lightning current parameters in accordance with IEC 62305-1	105
E.2.2	Conclusion on lightning current sharing from numerical modelling	105
E.3	Distribution of lightning currents in power supply systems	106
E.3.1	Influencing factors	106
E.3.2	Considerations in lightning current sharing using numerical modelling	108
E.4	Current distribution in structures	111
E.4.1	General	111
E.4.2	Structures with externally installed equipment and non-isolated LPS	112
E.4.3	Tall buildings	113
E.4.4	Transformer located inside a structure	114
Annex F (informative)	Lightning current sharing in photovoltaic installations	115
F.1	General	115
F.2	Structures with roof-mounted PV systems	117
F.2.1	Description and assumptions	117
F.2.2	Simplified calculation for the lightning current flowing in DC conductors	117
F.3	Outside free-field power plant with a non-isolated LPS	119
F.3.1	General	119
F.3.2	Finding the lightning current flowing through the DC conductor via the SPD	120
F.3.3	Results	120
Annex G (informative)	Testing system level behaviour under lightning discharge conditions	122
G.1	General	122

G.2	SPD discharge current test under normal service conditions	122
G.3	Induction test due to lightning currents.....	122
G.4	Recommended test classification of system level immunity (IEC 61000-4-5)	122
Annex H (informative)	Induced voltage in the circuits protected by an SPD	124
H.1	General.....	124
H.2	Direct flashes to the structure (Figure H.1).....	124
H.3	Flashes near the structure (Figure H.2).....	125
H.4	Flashes to the service	126
Annex I (informative)	Isolation interfaces using surge isolation transformers (SITs)	128
I.1	SIT for low-voltage power distribution system	128
I.2	SIT for communication systems	128
I.3	SIT surge mitigation performance (low-voltage power distribution systems)	128
Bibliography	130
Figure 1	– General principle for the division into different LPZs	17
Figure 2	– Examples of possible SPM (LEMP protection measures).....	19
Figure 3	– Examples of interconnected LPZs	22
Figure 4	– Examples of extended lightning protection zones	23
Figure 5	– Example of a three-dimensional earthing system consisting of the bonding network interconnected with the earth-termination system	25
Figure 6	– Meshed earth-termination system of a plant	26
Figure 7	– Utilization of reinforcing rods of a structure as a protection measure against LEMP and for equipotential bonding.....	28
Figure 8	– Equipotential bonding in a structure with steel reinforcement	29
Figure 9	– Integration of conductive parts of internal systems into the bonding network	30
Figure 10	– Combinations of integration methods of conductive parts of internal systems into the bonding network	31
Figure A.1	– LEMP situation due to lightning strike to the structure	42
Figure A.2	– Simulation of the rise of the field of the subsequent stroke (0,25/100 µs) by damped 1 MHz oscillations (multiple impulses 0,2/0,5 µs)	45
Figure A.3	– Large volume shield built by metal reinforcement and metal frames	46
Figure A.4	– Volume for electrical and electronic systems inside an inner LPZ n	47
Figure A.5	– Reducing induction effects by line routing and shielding measures	48
Figure A.6	– Example of SPM for an office building.....	50
Figure A.7	– Evaluation of the magnetic field values in case of a direct lightning strike	51
Figure A.8	– Evaluation of the magnetic field values in case of a nearby lightning strike	53
Figure A.9	– Distance s_a depending on rolling sphere radius and structure dimensions.....	56
Figure A.10	– Types of structure geometries with different volume shields	58
Figure A.11	– Magnetic field strength H_1/MAX inside a grid-like shield for the cubic structure shown in Figure A.10 [14].....	59
Figure A.12	– Magnetic field strength H_1/MAX inside a grid-like shield for the cubic structure according to mesh width.....	60
Figure A.13	– Low-level test to evaluate the magnetic field inside a shielded structure	61
Figure A.14	– Voltages and currents induced into a loop formed by lines	62
Figure B.1	– SPM design steps for an existing structure	70
Figure B.2	– Methods of establishing LPZs in existing structures	73

Figure B.3 – Reduction of loop area using shielded cables close to a metal plate	76
Figure B.4 – Example of a metal plate for additional shielding	76
Figure B.5 – Protection of aerials and other external equipment	78
Figure B.6 – Separation distance maintained or not maintained	79
Figure B.7 – Inherent shielding provided by bonded ladders and pipes	80
Figure B.8 – Ideal positions for lines on a mast (cross-section of steel lattice mast).....	80
Figure B.9 – Upgrading of the SPM in existing structures.....	82
Figure C.1 – Selection of SPDs by source of damage	86
Figure C.2 – Example of installation of an SPD to reduce the effect of SPD lead length.....	88
Figure C.3 – Surge voltage between live conductor and bonding bar	91
Figure C.4 – Equipment with two ports and SPDs on both services bonded to two different earthing points of a non-equipotential earthing system	93
Figure D.1 – Installation example of SPD test class I, class II and class III in a TN system.....	100
Figure D.2 – Basic example of different sources of damage to a structure and lightning current distribution within a system	101
Figure D.3 – Example of the simplified current distribution in a TN power distribution system.....	102
Figure E.1 – Approach to computer simulation used to analyse lightning current sharing	105
Figure E.2 – MEN earthing system.....	108
Figure E.3 – Parallel connected structures	109
Figure E.4 – Influence of lightning current flow in parallel connected structures	109
Figure E.5 – Influence of lightning current flow in star connected structures	110
Figure E.6 – Influence of other metallic conductive services on lightning current sharing	110
Figure E.7 – Influence of lightning current flow from S3 events	111
Figure E.8 – Structures with externally installed equipment and non-isolated LPS	112
Figure E.9 – Protection of internally located sub-station transformers	114
Figure F.1 – Current sharing between LPS down conductors and the internal cabling of a PV system in which the separation distance s has not been maintained	116
Figure F.2 – Protection of a roof-mounted PV system	117
Figure F.3 – Free-field PV power plant with multiple earthing and meshed earthing system	120
Figure G.1 – Example circuit of an SPD discharge current test under service conditions.....	123
Figure G.2 – Example circuit of an induction test due to lightning currents	123
Figure H.1 – Induced loop by a lightning current on the structure	125
Figure H.2 – Induced loop by a lightning current near the structure.....	125
Figure I.1 – Use of SPDs to protect windings of SIT	129
Table 1 – Minimum cross-sections for bonding components	33
Table 2 – SPM management plan for new buildings and for extensive changes in construction or use of existing buildings.....	37
Table A.1 – Rated impulse voltage of equipment per IEC 60364-4-44:2007, Clause 443 and IEC 60364-4-44:2007/AMD1:2015, Clause 443	41
Table A.2 – Parameters relevant to source of harm and equipment.....	43

Table A.3 – Examples for $I_0/\text{MAX} = 100 \text{ kA}$ and $w_m = 2 \text{ m}$	53
Table A.4 – Attenuation of the magnetic field of grid-like spatial shields for a plane wave	54
Table A.5 – Rolling sphere radius corresponding to maximum lightning current	56
Table A.6 – Examples for $I_0/\text{MAX} = 100 \text{ kA}$ and $w_m = 2 \text{ m}$ corresponding to $SF = 12,6 \text{ dB}$	57
Table B.1 – Structural characteristics and surroundings	67
Table B.2 – Installation characteristics	68
Table B.3 – Equipment characteristics	68
Table B.4 – Other questions to be considered for the protection concept	68
Table B.5 – Type of LPS	68
Table C.1 – Required rated impulse voltage of equipment	87
Table C.2 – Connection of the SPD dependent on supply system	94
Table C.3 – Selection of impulse discharge current (I_{imp}) where the building is protected against direct lightning strike (S1) based on simplified rules	95
Table C.4 – Nominal discharge current (I_n) in kA depending on supply system and connection type	95
Table C.5 – Selection of impulse discharge current (I_{imp}) where the building is protected from direct strikes to the line (S3)	96
Table D.1 – Preferred values of I_{imp}	99
Table E.1 – General trends associated with protection installations for different power distribution systems	107
Table F.1 – Simplified calculated values of I_{imp} ($I_{10/350}$) and I_n ($I_{8/20}$) for voltage-limiting SPDs on the DC side of a PV installation mounted on the roof of a building with an external LPS if the separation distance is not maintained (see Figure F.1)	118
Table F.2 – Simplified calculated values of I_{imp} ($I_{10/350}$) for voltage switching SPDs on the DC side of a PV installation mounted on the roof of a building with an external LPS if the separation distance is not maintained (see Figure F.1)	119
Table F.3 – Simplified calculated values of $I_{10/350}$ and $I_{8/20}$ for SPDs intended to be used in free-field PV power plants with multiple earthing and a meshed earthing system based on Figure F.3	121
Table H.1 – Flashes near the structure: induced voltage per square metre q as a function of LPL	126
Table H.2 – Values of k_C	127
Table H.3 – Values of k_{S1} and k_{S2} for some copper shields	127

INTERNATIONAL ELECTROTECHNICAL COMMISSION

PROTECTION AGAINST LIGHTNING –

Part 4: Electrical and electronic systems within structures

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 62305-4 has been prepared by IEC technical committee 81: Lightning protection. It is an International Standard.

This third edition cancels and replaces the second edition published in 2010. This edition constitutes a technical revision.

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

- a) addition of new informative Annex E and Annex F on the determination of current sharing using modelling and current sharing in PV installations respectively;
- b) addition of a new informative Annex G on methods of testing of system level behaviour;
- c) addition of a new informative Annex H on induced voltages in SPD-protected installations.

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

Draft	Report on voting
81/733/FDIS	81/752/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 in the IEC 62305 series, published under the general title *Protection against lightning*, can be found on the IEC website.

The following differing practices of a less permanent nature exist in the countries indicated below.

- 1) Subclause 5.6: In Japan, the minimum values of the cross-section are reduced from:
 - 16 mm² to 14 mm² for copper and 25 mm² to 22 mm² for aluminium, for bonding conductors connecting different bonding bars and conductors connecting the bars to the earth-termination system;
 - 6 mm² to 5 mm² for copper, 10 mm² to 8 mm² for aluminium and 16 mm² to 14 mm² for steel, for bonding conductors connecting internal metal installations to the bonding bars;
 - 16 mm² to 14 mm², 6 mm² to 5 mm² and 2,5 mm² to 2 mm² for copper, for earthing conductors to the SPD, conductors connecting SPDs and overcurrent protective devices to live conductors.
- 2) Subclause E.3.2.3: In South Africa SANS 10142-1:2020, Clause 6.1.6 [1]¹ states that 'The neutral conductor shall not be connected direct to earth or to the earth continuity conductor on the load side of the point of control'.

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.

¹ Numbers in square brackets refer to the Bibliography.

INTRODUCTION

Lightning as a source of harm is a very high energy phenomenon. Lightning flashes release many hundreds of mega-joules of energy. When compared with the milli-joules of energy that can be enough to cause damage to sensitive electronic equipment in electrical and electronic systems within a structure, additional protection measures will be necessary to protect some of this equipment.

The need for this International Standard has arisen due to the increasing cost of failures of electrical and electronic systems, caused by electromagnetic effects of lightning. Of importance are electronic systems used in data processing and storage as well as process control and safety for plants of considerable capital cost, size and complexity (for which plant outages are very undesirable for cost and safety reasons).

Lightning can cause different types of damage in a structure, as defined in IEC 62305-1.

IEC 62305-3 deals with the protection measures to reduce the risk of physical damage and life hazard but does not cover the protection of electrical and electronic systems.

This part of IEC 62305 therefore provides information on protection measures to reduce the risk of permanent failures of electrical and electronic systems within structures.

Permanent failure of electrical and electronic systems can be caused by the lightning electromagnetic impulse (LEMP) via:

- conducted and induced surges transmitted to equipment via connecting wiring;
- the effects of radiated electromagnetic fields directly into equipment itself.

Surges to the structure can originate from sources external to the structure or from within the structure itself:

- surges which originate externally from the structure are created by lightning flashes striking incoming lines or the nearby ground, and are transmitted to electrical and electronic systems within the structure via these lines;
- surges which originate internally within the structure are created by lightning flashes striking the structure itself or the nearby ground.

NOTE 1 Surges can also originate internally within the structure, from switching effects, e.g. switching of inductive loads, tripping of circuit breakers, blowing of fuses.

NOTE 2 Further information about the protection against switching overvoltages created within structures can be found in IEC 60364-4-43 [2], IEC 60364-5-53 and IEC 61643-12.

Coupling can arise from different mechanisms, namely:

- resistive coupling (e.g. the earth impedance of the earth-termination system or the cable shield resistance);
- magnetic field coupling (e.g. caused by wiring loops in the electrical and electronic system or by inductance of bonding conductors);
- electric field coupling (e.g. caused by rod antenna reception).

NOTE 3 The effects of electric field coupling are generally very small when compared to the magnetic field coupling and can be disregarded.

Radiated electromagnetic fields can be generated via

- the direct lightning current flowing in the lightning channel;
- the partial lightning current flowing in conductors (e.g. in the down conductors of an external LPS, or its natural components, in accordance with IEC 62305-3 or in an external spatial shield in accordance with this document).

PROTECTION AGAINST LIGHTNING –

Part 4: Electrical and electronic systems within structures

1 Scope

This part of IEC 62305 provides requirements for the design, installation, inspection, maintenance, and testing of surge protection measures (SPM) for electrical and electronic systems to reduce the risk of permanent failures due to lightning electromagnetic impulse (LEMP) within a structure.

This document does not cover protection against electromagnetic interference due to lightning, which can cause malfunctioning of internal systems. However, the information reported in Annex A can also be used to evaluate such disturbances. Protection measures against electromagnetic interference are covered in IEC 60364-4-44 [3] and in the IEC 61000 series [4].

This document provides guidelines for cooperation between the designer of the electrical and electronic system and the designer of the protection measures, in order to achieve optimum protection effectiveness.

This document does not deal with detailed design of the electrical and electronic systems themselves.

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 60364-5-53:2019, *Low-voltage electrical installations – Part 5-53: Selection and erection of electrical equipment – Devices for protection for safety, isolation, switching, control and monitoring*

IEC 60664-1, *Insulation coordination for equipment within low-voltage systems – Part 1: Principles, requirements, and tests*

IEC 61000-4-5, *Electromagnetic compatibility (EMC) – Part 4-5: Testing and measurement techniques – Surge immunity test*

IEC 61000-4-9, *Electromagnetic compatibility (EMC) – Part 4-9: Testing and measurement techniques – Impulse magnetic field immunity test*

IEC 61000-4-10, *Electromagnetic compatibility (EMC) – Part 4-10: Testing and measurement techniques – Damped oscillatory magnetic field immunity test*

IEC 61643-11:2011, *Low-voltage surge protective devices – Part 11: Surge protective devices connected to low-voltage power systems – Requirements and test methods*

IEC 61643-12:2020, *Low-voltage surge protective devices – Part 12: Surge protective devices connected to low-voltage power systems – Selection and application principles*

IEC 61643-21, *Low-voltage surge protective devices – Part 21: Surge protective devices connected to telecommunications and signalling networks – Performance requirements and testing methods*

IEC 61643-22, *Low-voltage surge protective devices – Part 22: Surge protective devices connected to telecommunications and signalling networks – Selection and application principles*

IEC 61643-31, *Low-voltage surge protective devices – Part 31: Requirements and test methods for SPDs for photovoltaic installations*

IEC 61643-32:2017, *Low-voltage surge protective devices – Part 32: Surge protective devices connected to the d.c. side of photovoltaic installations – Selection and application principles*

IEC 62305-1:2024, *Protection against lightning – Part 1: General principles*

IEC 62305-2:2024, *Protection against lightning – Part 2: Risk management*

IEC 62305-3:2024, *Protection against lightning – Part 3: Physical damage to structures and life hazard*

IEC 62561 (all parts), *Lightning protection system components (LPSC)*

SOMMAIRE

AVANT-PROPOS	139
INTRODUCTION	142
1 Domaine d'application	144
2 Références normatives	144
3 Termes et définitions	145
4 Conception et mise en œuvre de MPF	149
4.1 Généralités	149
4.2 Conception de MPF	153
4.3 Zones de protection contre la foudre (ZPF)	153
4.3.1 Généralités	153
4.3.2 Zones extérieures	154
4.3.3 Zones intérieures	154
4.4 MPF fondamentales	157
5 Réseaux de mise à la terre et d'équipotentialité	158
5.1 Généralités	158
5.2 Réseau de prises de terre	159
5.3 Réseau d'équipotentialité	161
5.4 Barres d'équipotentialité	165
5.5 Équipotentialité à la frontière d'une ZPF	166
5.6 Matériaux et dimensions des éléments d'équipotentialité	166
6 Écrans magnétiques et cheminement des lignes	167
6.1 Généralités	167
6.2 Blindage spatial	167
6.3 Écran des lignes internes	168
6.4 Cheminement des lignes internes	168
6.5 Blindage des lignes externes	168
6.6 Matériaux et dimensions des écrans magnétiques	168
7 Système de protection par parafoudres coordonnés	168
8 Interfaces d'isolement	169
9 Gestion des MPF	170
9.1 Généralités	170
9.2 Plan de gestion des MPF	170
9.3 Inspection des MPF	172
9.3.1 Généralités	172
9.3.2 Procédure d'inspection	172
9.3.3 Documentation d'inspection	173
9.4 Maintenance	173
Annexe A (informative) Éléments essentiels à l'évaluation de l'environnement électromagnétique dans une ZPF	174
A.1 Généralités	174
A.2 Dégradation par la foudre des réseaux de puissance et de communication	174
A.2.1 Sources de dommages	174
A.2.2 Objets des dommages	174
A.2.3 Tenue des ports de signalisation du matériel	174
A.2.4 Tenue des ports d'alimentation du matériel	175
A.2.5 Relation entre l'objet des dommages et la source de dommages	176

A.3	Blindage spatial, cheminement et blindage des lignes	177
A.3.1	Généralités	177
A.3.2	Écrans spatiaux maillés	180
A.3.3	Cheminement et blindage des lignes	182
A.4	Champ magnétique dans les ZPF	186
A.4.1	Approximation du champ magnétique dans les ZPF	186
A.4.2	Calcul numérique du champ magnétique en cas d'impacts de foudre directs	192
A.4.3	Évaluation expérimentale du champ magnétique dû à un impact de foudre direct	196
A.5	Calcul des tensions et courants induits	197
A.5.1	Généralités	197
A.5.2	Situation dans une ZPF 1 en cas d'impact de foudre direct	197
A.5.3	Situation dans la ZPF 1 en cas d'impact de foudre à proximité	200
A.5.4	Situation dans une ZPF 2 ou d'ordre supérieur	201
Annexe B (informative)	Mise en œuvre des MPF pour une structure existante	202
B.1	Généralités	202
B.2	Listes de vérifications	202
B.3	Conception des MPF pour une structure existante	203
B.4	Conception des mesures de protection de base pour les ZPF	205
B.4.1	Conception des mesures de protection de base pour la ZPF 1	205
B.4.2	Conception des mesures de protection de base pour la ZPF 2	205
B.4.3	Conception des mesures de protection de base pour la ZPF 3	206
B.5	Amélioration d'un SPF existant en utilisant un blindage spatial de la ZPF 1	206
B.6	Détermination des ZPF pour les réseaux de puissance et de communication	206
B.7	Protection par réseau d'équipotentialité	209
B.8	Protection par parafoudres	209
B.9	Protection par interfaces d'isolement	210
B.10	Mesures de protection par cheminement et blindage des lignes	210
B.11	Mesures de protection pour le matériel placé à l'extérieur	212
B.11.1	Généralités	212
B.11.2	Protection du matériel extérieur	212
B.11.3	Protection par le maintien d'un isolement électrique par rapport au SPF	214
B.11.4	Réduction des surtensions dans les câbles	215
B.12	Amélioration des interconnexions entre des structures	216
B.12.1	Généralités	216
B.12.2	Lignes isolées	216
B.12.3	Lignes métalliques	216
B.13	Intégration de nouveaux réseaux internes dans des structures existantes	216
B.14	Vue d'ensemble des mesures de protection possibles	217
B.14.1	Alimentation électrique	217
B.14.2	Para foudres	218
B.14.3	Interfaces d'isolement	218
B.14.4	Cheminement et blindage des lignes	218
B.14.5	Blindage spatial	218
B.14.6	Équipotentialité	218
B.15	Amélioration de l'alimentation électrique et du cheminement des câbles dans la structure	219
Annexe C (informative)	Choix et mise en œuvre d'un système de protection par para foudres coordonnés	220

C.1	Généralités	220
C.2	Choix des SPD.....	221
C.2.1	Emplacement des SPD selon la source de dommages	221
C.2.2	Choix en fonction du courant de foudre I	222
C.2.3	Choix en fonction du niveau de protection de tension U_p	223
C.2.4	Dispositions des SPD	229
C.2.5	Protection du matériel par deux SPD	229
C.2.6	Matériel connecté à deux services différents	230
C.2.7	Choix en fonction de l'emplacement et du courant de décharge	231
C.2.8	Coordination du SPD avec le dispositif de protection contre les surintensités (OCPD) amont	233
C.3	Mise en œuvre d'un système de protection par parafoudres coordonnés.....	235
C.3.1	Généralités	235
C.3.2	Emplacement des SPD	235
C.3.3	Conducteurs de connexion	235
C.3.4	Coordination des parafoudres	235
C.3.5	Procédure d'installation d'un système de protection par parafoudres coordonnés.....	235
Annexe D (informative)	Facteurs à prendre en compte dans le choix des SPD.....	237
D.1	Généralités	237
D.2	Facteurs qui déterminent la contrainte exercée sur un SPD	237
D.3	Quantification du niveau de menace statistique pour un SPD.....	239
D.3.1	Généralités	239
D.3.2	Facteurs de l'installation qui affectent la distribution du courant.....	239
D.3.3	Considérations pour le choix des caractéristiques assignées des SPD: I_{imp} , $[I_{max}]$, I_n , U_{OC}	240
Annexe E (informative)	Répartition du courant de foudre par modélisation et simulation	242
E.1	Généralités	242
E.1.1	Vue d'ensemble	242
E.1.2	Méthodes pour déterminer la distribution du courant de foudre	242
E.2	Paramètres du courant de foudre pour les SPD	243
E.2.1	Paramètres du courant de foudre conformément à l'IEC 62305-1.....	243
E.2.2	Conclusion sur la répartition du courant de foudre à partir de la modélisation numérique.....	243
E.3	Distribution des courants de foudre dans les réseaux d'alimentation électrique	244
E.3.1	Facteurs d'influence	244
E.3.2	Considérations sur la répartition du courant de foudre à l'aide de la modélisation numérique.....	246
E.4	Distribution du courant dans les structures.....	250
E.4.1	Généralités	250
E.4.2	Structures qui comportent du matériel placé à l'extérieur et des SPF non isolés	251
E.4.3	Bâtiments de grande hauteur	252
E.4.4	Transformateur placé à l'intérieur d'une structure	253
Annexe F (informative)	Répartition du courant de foudre dans les installations photovoltaïques	254
F.1	Généralités	254
F.2	Structures qui comportent des systèmes photovoltaïques montés sur le toit.....	256

F.2.1	Description et hypothèses.....	256
F.2.2	Calcul simplifié du courant de foudre qui s'écoule dans les conducteurs en courant continu	257
F.3	Centrale extérieure en champ libre avec un SPF non isolé.....	258
F.3.1	Généralités	258
F.3.2	Détermination du courant de foudre qui s'écoule à travers le conducteur courant continu par l'intermédiaire des SPD	259
F.3.3	Résultats	259
Annexe G (informative)	Essais de comportement des systèmes dans les conditions de décharge de la foudre	261
G.1	Généralités	261
G.2	Essai de courant de décharge dans un SPD en conditions normales de fonctionnement	261
G.3	Essai d'induction due aux courants de foudre	261
G.4	Classification recommandée pour l'essai d'immunité au niveau système (IEC 61000-4-5)	262
Annexe H (informative)	Tension induite dans les circuits protégés par un SPD	263
H.1	Généralités	263
H.2	Impacts directs sur la structure (Figure H.1)	263
H.3	Impacts à proximité de la structure (Figure H.2).....	264
H.4	Impacts sur le service	265
Annexe I (informative)	Interfaces d'isolement qui utilisent des transformateurs d'isolement contre les surtensions (SIT).....	267
I.1	SIT pour réseau de distribution d'énergie basse tension	267
I.2	SIT pour réseaux de communication	267
I.3	Capacité d'atténuation des surtensions des SIT (réseaux de distribution d'énergie basse tension)	267
Bibliographie.....		269
Figure 1 – Principe général de division en plusieurs ZPF	150	
Figure 2 – Exemples de MPF possibles (mesures de protection contre l'IEMF)	152	
Figure 3 – Exemples de ZPF interconnectées	155	
Figure 4 – Exemples de zones de protection contre la foudre étendues	157	
Figure 5 – Exemple de réseau de mise à la terre tridimensionnel constitué du réseau d'équipotentialité interconnecté avec le réseau de prises de terre.....	159	
Figure 6 – Réseau de prises de terre maillé d'une implantation.....	160	
Figure 7 – Utilisation des tiges de renfort d'une structure comme mesure de protection contre l'IEMF et pour la liaison équipotentielle	162	
Figure 8 – Liaison équipotentielle dans une structure avec armature en acier	163	
Figure 9 – Intégration des parties conductrices des réseaux internes dans le réseau d'équipotentialité.....	164	
Figure 10 – Associations de méthodes d'intégration des parties conductrices des réseaux internes dans le réseau d'équipotentialité	165	
Figure A.1 – Situation de l'IEMF due à un impact de foudre sur la structure	177	
Figure A.2 – Simulation de l'élévation du champ magnétique due au coup subséquent (0,25/100 µs) par des oscillations amorties de 1 MHz (chocs multiples 0,2/0,5 µs).....	180	
Figure A.3 – Écran à large volume réalisé par armatures et ossatures métalliques	181	
Figure A.4 – Volume pour les réseaux de puissance et de communication dans une ZPF n intérieure	182	

Figure A.5 – Réduction des effets d'induction par des mesures de cheminement et de blindage des lignes	183
Figure A.6 – Exemple de MPF d'un immeuble de bureaux.....	185
Figure A.7 – Évaluation des valeurs du champ magnétique en cas d'impact de foudre direct	186
Figure A.8 – Évaluation des valeurs du champ magnétique dans le cas d'un impact de foudre à proximité	188
Figure A.9 – Distance s_A en fonction du rayon de la sphère fictive et des dimensions de la structure.....	191
Figure A.10 – Types de géométries de structures avec des écrans de différents volumes	193
Figure A.11 – Champ magnétique $H_{1/MAX}$ dans un écran maillé pour la structure cubique représentée à la Figure A.10 [14].....	194
Figure A.12 – Champ magnétique $H_{1/MAX}$ dans un écran maillé pour la structure cubique selon la taille de maille	195
Figure A.13 – Essai à bas niveau pour déterminer le champ magnétique dans une structure écrantée.....	196
Figure A.14 – Tensions et courants induits dans une boucle formée par les lignes	197
Figure B.1 – Étapes de la conception des MPF pour une structure existante.....	205
Figure B.2 – Méthodes d'établissement de ZPF dans des structures existantes	208
Figure B.3 – Réduction de la surface de boucle en utilisant des câbles écrantés proches d'une plaque métallique.....	211
Figure B.4 – Exemple de plaque métallique utilisée comme écran complémentaire.....	211
Figure B.5 – Protection du matériel aérien et autre matériel extérieur	213
Figure B.6 – Distance de séparation maintenue ou non	214
Figure B.7 – Écran naturel fourni par des échelles et canalisations mises à la terre	215
Figure B.8 – Emplacements idéaux pour des lignes sur un mât (section d'un mât treillis en acier)	215
Figure B.9 – Amélioration des MPF dans les structures existantes.....	217
Figure C.1 – Choix des SPD selon la source de dommages	222
Figure C.2 – Exemple d'installation d'un SPD pour réduire l'effet de la longueur des câbles du SPD	224
Figure C.3 – Tension de choc entre un conducteur actif et la barre d'équipotentialité.....	228
Figure C.4 – Matériel avec deux ports et SPD installés sur les deux services relié à deux points de mise à la terre différents d'un réseau de mise à la terre non équipotentiel	230
Figure D.1 – Exemple d'installation de SPD soumis à l'essai de classes I, II et III dans un réseau TN	238
Figure D.2 – Exemple de base de différentes sources de dommages à une structure et distribution du courant de foudre dans un réseau	239
Figure D.3 – Exemple de distribution simplifiée du courant dans un réseau de distribution d'énergie TN	240
Figure E.1 – Approche de simulation numérique utilisée pour analyser la répartition du courant de foudre.....	243
Figure E.2 – Réseau de mise à la terre MEN	247
Figure E.3 – Structures raccordées en parallèle.....	247
Figure E.4 – Influence de l'écoulement du courant de foudre dans les structures raccordées en parallèle.....	248

Figure E.5 – Influence de l'écoulement du courant de foudre dans les structures raccordées en étoile	248
Figure E.6 – Influence des autres services conducteurs métalliques sur la répartition du courant de foudre	249
Figure E.7 – Influence de l'écoulement du courant de foudre dû à des événements S3	250
Figure E.8 – Structures qui comportent du matériel placé à l'extérieur et des SPF non isolés	251
Figure E.9 – Protection des transformateurs de poste placés à l'intérieur.....	253
Figure F.1 – Répartition du courant entre les conducteurs de descente du SPF et le câblage interne d'un système photovoltaïque, dans laquelle la distance de séparation s n'a pas été maintenue	255
Figure F.2 – Protection d'un système photovoltaïque monté sur le toit	256
Figure F.3 – Centrale photovoltaïque en champ libre avec de multiples mises à la terre et un réseau de mise à la terre maillé	259
Figure G.1 – Exemple de circuit d'essai de courant de décharge dans un SPD en conditions de fonctionnement.....	262
Figure G.2 – Exemple de circuit d'essai d'induction due aux courants de foudre	262
Figure H.1 – Boucle induite par un courant de foudre sur la structure	264
Figure H.2 – Boucle induite par un courant de foudre à proximité de la structure	264
Figure I.1 – Utilisation de SPD pour protéger les enroulements de SIT	268
 Tableau 1 – Sections minimales des éléments d'équipotentialité.....	167
Tableau 2 – Plan de gestion des MPF pour des bâtiments neufs et pour des modifications importantes dans la construction ou l'utilisation de bâtiments existants	171
Tableau A.1 – Tension de choc assignée du matériel selon l'Article 443 de l'IEC 60364-4-44:2007 et l'Article 443 de l'IEC 60364-4-44:2007/AMD1:2015	176
Tableau A.2 – Paramètres relatifs à la source de dégradations et au matériel.....	178
Tableau A.3 – Exemples pour $I_{0/MAX} = 100 \text{ kA}$ et $w_m = 2 \text{ m}$	188
Tableau A.4 – Atténuation du champ magnétique des écrans spatiaux maillés dans le cas d'une onde plane	189
Tableau A.5 – Rayon de la sphère fictive qui correspond au courant maximal de foudre	192
Tableau A.6 – Exemples pour $I_{0/MAX} = 100 \text{ kA}$ et $w_m = 2 \text{ m}$ correspondant à $SF = 12,6 \text{ dB}$	192
Tableau B.1 – Caractéristiques et environnements des structures	202
Tableau B.2 – Caractéristiques des installations	203
Tableau B.3 – Caractéristiques du matériel.....	203
Tableau B.4 – Autres questions à prendre en considération pour la détermination du concept de protection	203
Tableau B.5 – Type de SPF	203
Tableau C.1 – Tension de choc assignée exigée du matériel	223
Tableau C.2 – Connexion du SPD en fonction du réseau d'alimentation.....	231
Tableau C.3 – Choix du courant de choc (I_{imp}) d'après des règles simplifiées lorsque le bâtiment est protégé contre les impacts de foudre directs (S1)	232
Tableau C.4 – Courant nominal de décharge (I_n) en kA en fonction du réseau d'alimentation et du type de connexion	232
Tableau C.5 – Choix du courant de choc (I_{imp}) lorsque le bâtiment est protégé contre les impacts de foudre directs sur la ligne (S3).....	233

Tableau D.1 – Valeurs préférentielles de I_{imp}	237
Tableau E.1 – Tendances générales associées aux installations de protection pour différents réseaux de distribution d'énergie	245
Tableau F.1 – Valeurs calculées simplifiées de I_{imp} ($I_{10/350}$) et de I_n ($I_{8/20}$) pour les SPD à limitation de tension du côté courant continu d'une installation photovoltaïque montée sur le toit d'un bâtiment avec un SPF externe si la distance de séparation n'est pas maintenue (voir Figure F.1)	257
Tableau F.2 – Valeurs calculées simplifiées de I_{imp} ($I_{10/350}$) pour les SPD à coupure de tension du côté courant continu d'une installation photovoltaïque montée sur le toit d'un bâtiment avec un SPF externe si la distance de séparation n'est pas maintenue (voir Figure F.1)	258
Tableau F.3 – Valeurs calculées simplifiées de $I_{10/350}$ et $I_{8/20}$ pour les SPD destinés à être utilisés dans des centrales photovoltaïques en champ libre avec mises à la terre multiples et système de mise à la terre maillé, d'après la Figure F.3	260
Tableau H.1 – Impacts à proximité de la structure: tension induite par mètre carré q en fonction du NPF	265
Tableau H.2 – Valeurs de k_C	266
Tableau H.3 – Valeurs de k_{S1} et k_{S2} pour certains écrans en cuivre	266

COMMISSION ÉLECTROTECHNIQUE INTERNATIONALE

PROTECTION CONTRE LA FOUDRE –

Partie 4: Réseaux de puissance et de communication dans les structures

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 62305-4 a été établie par le comité d'études 81 de l'IEC: Protection contre la foudre. Il s'agit d'une Norme internationale.

Cette troisième édition annule et remplace la deuxième édition parue en 2010. Cette édition constitue une révision technique.

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

- a) ajout de nouvelles Annexe E et Annexe F informatives sur la détermination de la répartition du courant à l'aide d'une modélisation et dans les installations photovoltaïques, respectivement;
- b) ajout d'une nouvelle Annexe G informative sur les méthodes d'essai des comportements de niveau système;
- c) ajout d'une nouvelle Annexe H informative sur les tensions induites dans les installations protégées par des SPD.

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

Projet	Rapport de vote
81/733/FDIS	81/752/RVD

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

La version française de la norme n'a pas été soumise au vote.

La langue employée pour l'élaboration de cette Norme internationale est l'anglais.

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 62305, publiées sous le titre général *Protection contre la foudre*, se trouve sur le site web de l'IEC.

Les différentes pratiques suivantes, à caractère moins permanent, existent dans les pays indiqués ci-après.

- 1) 5.6: Au Japon, les valeurs minimales de la section sont réduites:
 - de 16 mm² à 14 mm² pour le cuivre et de 25 mm² à 22 mm² pour l'aluminium, pour les conducteurs d'équipotentialité qui relient différentes barres d'équipotentialité et les conducteurs qui relient les barres au réseau de prises de terre;
 - de 6 mm² à 5 mm² pour le cuivre, de 10 mm² à 8 mm² pour l'aluminium et de 16 mm² à 14 mm² pour l'acier, pour les conducteurs d'équipotentialité qui relient les installations métalliques internes aux barres d'équipotentialité;
 - de 16 mm² à 14 mm², de 6 mm² à 5 mm² et de 2,5 mm² à 2 mm² pour le cuivre, pour les conducteurs de mise à la terre vers le SPD, les conducteurs de connexion des SPD et des dispositifs de protection contre les surintensités aux conducteurs actifs.
- 2) E.3.2.3: En Afrique du Sud, le 6.1.6 de la norme SANS 10142-1:2020 [1]¹ stipule que "le conducteur de neutre ne doit pas être connecté directement à la terre ou au conducteur de continuité de terre côté charge du point de contrôle".

¹ Les chiffres entre crochets renvoient à la Bibliographie.

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.

INTRODUCTION

La foudre, en tant que cause de dégradations, est un phénomène à très haut niveau d'énergie. Les impacts de foudre libèrent des centaines de mégajoules d'énergie. En comparaison des millijoules d'énergie qui peuvent suffire à endommager le matériel électronique sensible sur les réseaux de puissance et de communication au sein d'une structure, des mesures de protection additionnelles sont nécessaires pour protéger certains de ces équipements.

L'utilité de la présente Norme internationale est apparue en raison de l'augmentation des coûts des défaillances des réseaux de puissance et de communication, causées par les effets électromagnétiques de la foudre. Les réseaux de communication utilisés dans le traitement et le stockage de données, ainsi que le contrôle et la sécurité des processus pour les installations qui représentent un capital immobilisé, une taille et une complexité considérables (dont les défaillances sont particulièrement indésirables pour des raisons de sécurité et de coût), sont importants.

La foudre peut entraîner différents types de dommages dans une structure, comme cela est défini dans l'IEC 62305-1.

L'IEC 62305-3 traite des mesures de protection destinées à réduire les risques de dommages physiques et les dangers de mort, mais ne couvre pas la protection des réseaux de puissance et de communication.

La présente partie de l'IEC 62305 fournit donc des informations sur les mesures de protection destinées à réduire le risque de défaillances permanentes des réseaux de puissance et de communication au sein des structures.

De telles défaillances permanentes des réseaux de puissance et de communication peuvent être causées par l'impulsion électromagnétique de la foudre (IEMF), par l'intermédiaire:

- des chocs conduits et induits, transmis au matériel par l'intermédiaire du câblage de liaison;
- des effets des champs électromagnétiques rayonnés directement dans le matériel.

Les chocs sur la structure peuvent provenir de sources externes à la structure ou de l'intérieur de la structure elle-même:

- les chocs d'origine externe à la structure sont créés par les coups de foudre qui frappent des lignes entrantes ou le sol à proximité de ces lignes. Ils sont transmis aux réseaux de puissance et de communication de la structure par l'intermédiaire de ces lignes;
- les chocs d'origine interne à la structure sont créés par les coups de foudre qui frappent la structure elle-même ou le sol à proximité.

NOTE 1 Les chocs peuvent aussi être d'origine interne à la structure et provenir d'effets de coupure, par exemple la coupure de charges inductives, le déclenchement de disjoncteurs, le saut de fusibles.

NOTE 2 Des informations complémentaires concernant la protection contre les surtensions de coupure générées à l'intérieur des structures peuvent être obtenues dans l'IEC 60364-4-43 [2], l'IEC 60364-5-53 et l'IEC 61643-12.

Un couplage peut découler de différents mécanismes, à savoir:

- couplage résistif (l'impédance de terre du réseau de prises de terre ou la résistance de l'écran du câble, par exemple);
- couplage de champ magnétique (provoqué par exemple par les boucles de câblage dans le réseau de puissance et de communication ou par l'inductance de conducteurs d'équipotentialité);
- couplage de champ électrique (provoqué par exemple par la réception sur une antenne tige).

NOTE 3 Les effets de couplage de champ électrique sont généralement très faibles par rapport au couplage de champ magnétique et peuvent par conséquent être ignorés.

Des champs électromagnétiques rayonnés peuvent être générés par l'intermédiaire:

- du courant de foudre direct qui s'écoule dans le canal de foudre;
- du courant de foudre partiel qui s'écoule dans les conducteurs (par exemple dans les conducteurs de descente d'un SPF extérieur ou de ses composants naturels conformément à l'IEC 62305-3, ou dans un écran spatial externe conformément au présent document).

PROTECTION CONTRE LA FOUDRE –

Partie 4: Réseaux de puissance et de communication dans les structures

1 Domaine d'application

La présente partie de l'IEC 62305 fournit des exigences relatives à la conception, à l'installation, à l'inspection, à la maintenance et aux essais des mesures de protection contre les chocs (MPF) destinées aux réseaux de puissance et de communication, lesquelles visent à réduire le risque de défaillances permanentes dû aux impulsions électromagnétiques de foudre (IEMF) dans une structure.

Le présent document ne traite pas de la protection contre le brouillage électromagnétique dû à la foudre, qui peut être à l'origine de dysfonctionnements des réseaux internes. Toutefois, les informations de l'Annexe A peuvent également être utilisées pour évaluer ces perturbations. Les mesures de protection contre les perturbations électromagnétiques sont traitées dans l'IEC 60364-4-44 [3] et dans la série IEC 61000 [4].

Le présent document donne des lignes directrices pour la coopération entre le concepteur des réseaux de puissance et de communication et le concepteur des mesures de protection afin d'obtenir la protection la plus efficace.

Le présent document ne traite pas de la conception détaillée des réseaux de puissance et de communication eux-mêmes.

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 60364-5-53:2019, *Installations électriques à basse tension – Partie 5-53: Choix et mise en œuvre des matériels électriques – Dispositifs de protection pour assurer la sécurité, le sectionnement, la coupure, la commande et la surveillance*

IEC 60664-1, *Coordination de l'isolement des matériels dans les réseaux d'énergie électrique à basse tension – Partie 1: Principes, exigences et essais*

IEC 61000-4-5, *Compatibilité électromagnétique (CEM) – Partie 4-5: Techniques d'essai et de mesure – Essai d'immunité aux ondes de choc*

IEC 61000-4-9, *Compatibilité électromagnétique (CEM) – Partie 4-9: Techniques d'essai et de mesure – Essai d'immunité au champ magnétique impulsional*

IEC 61000-4-10, *Compatibilité électromagnétique (CEM) – Partie 4-10: Techniques d'essai et de mesure – Essai d'immunité du champ magnétique oscillatoire amorti*

IEC 61643-11:2011, *Parafoudres basse-tension – Partie 11: Parafoudres connectés aux systèmes basse tension – Exigences et méthodes d'essai*

IEC 61643-12:2020, *Parafoudres basse tension – Partie 12: Parafoudres connectés aux réseaux à basse tension – Principes de choix et de mise en œuvre*

IEC 61643-21, *Parafoudres basse tension – Partie 21: Parafoudres connectés aux réseaux de signaux et de télécommunications – Prescriptions de fonctionnement et méthodes d'essais*

IEC 61643-22, *Parafoudres basse tension – Partie 22: Parafoudres connectés aux réseaux de signaux et de télécommunications — Principes de choix et d'application*

IEC 61643-31, *Parafoudres basse tension – Partie 31: Parafoudres pour usage spécifique y compris en courant continu – Exigences et méthodes d'essai des parafoudres pour installations photovoltaïques*

IEC 61643-32:2017, *Parafoudres basse tension – Partie 32: Parafoudres connectés au côté courant continu des installations photovoltaïques – Principes de choix et d'application*

IEC 62305-1:2024, *Protection contre la foudre – Partie 1: Principes généraux*

IEC 62305-2:2024, *Protection contre la foudre – Partie 2: Évaluation des risques*

IEC 62305-3:2024, *Protection contre la foudre – Partie 3: Dommages physiques sur les structures et risques humains*

IEC 62561 (toutes les parties), *Composants des systèmes de protection contre la foudre (CSPF)*