

Rittal – The System.

Faster – better – everywhere.

► TS 8 Enclosure Systems

**Technische Dokumentation
Schutzleiteranschluss,
Strombelastbarkeit**

**Technical documentation
PE conductor connection,
current carrying capacity**



ENCLOSURES

POWER DISTRIBUTION

CLIMATE CONTROL

IT INFRASTRUCTURE

SOFTWARE & SERVICES

FRIEDHELM LOH GROUP



Inhaltsverzeichnis

Contents

1. Allgemeine Hinweise		
1.1 Einleitung	3	
1.2 Hinweise zur Konzeption des Schutzleitersystems	4	
1.3 Vorschriften/Normen	4	
2. Schutzleiteranschlussstellen		
2.1 TS 8 Schaltschrank	5 – 8	
3. Stromtragfähigkeit und Kurzschlussfestigkeit		
3.1 Stromtragfähigkeit von Systemzubehör	9 – 13	
3.2 Stromtragfähigkeit der automatischen Kontaktierung	14 – 15	
3.3 Zulässiger Kurzschlusswechselstrom von Erdungsbändern	16	
4. Prüfverfahren und Auswertung		
4.1 Prüfverfahren	17	
4.2 Anmerkung zur Auswertung	17	
1. General remarks		
1.1 Introduction	3	
1.2 Notes on the design of the earthing system	4	
1.3 Regulations/standards	4	
2. Earthing connection points		
2.1 TS 8 enclosures	5 – 8	
3. Current carrying capacity and short-circuit resistance		
3.1 Current carrying capacity of system accessories	9 – 13	
3.2 Current carrying capacity of the automatic contacting	14 – 15	
3.3 Permissible symmetrical short-circuit current of earthing straps	16	
4. Test methods and evaluation		
4.1 Test methods	17	
4.2 Notes of evaluation	17	

1. Allgemeine Hinweise

1. General remarks

1.1 Einleitung

Sorgfältige Ausführung bei der Erstellung von Schaltanlagen und vorangegangene fachliche Planung können letztlich nicht verhindern, dass es beim Betrieb dieser Anlagen zu unerwünschten Kurzschlüssen kommen kann. Entsprechende Sicherungsmaßnahmen sind zu treffen, die Personen- und Sachschäden in diesen Fällen zuverlässig verhindern. Elektrische Betriebsmittel – auch Schaltschränkegehäuse – müssen daher eine entsprechende Kurzschlussfestigkeit aufweisen. Sie müssen also die möglicherweise auftretenden Kurzschlussströme während der Kurzschlussdauer ohne sicherheitsrelevante Beeinträchtigung führen können.

In der vorliegenden Dokumentation wird speziell auf Schutzleiterverbindungen durch mechanische Einbaukomponenten innerhalb von Schaltgerätekombinationen Bezug genommen.

Die Kurzschlussfestigkeit einer Schaltgerätekombination ist das Maß der Widerstandsfähigkeit gegen die im Kurzschlussfall auftretenden dynamischen und thermischen Beanspruchungen. Die thermische Beanspruchung ist bei der Betrachtung des Verhaltens von Gehäusen oder Gehäuseteilen von besonderem Interesse.

Für die Beurteilung der zulässigen thermischen Beanspruchung ist der quadratische Mittelwert des Kurzschlussstromes während seiner Dauer maßgebend.

Die von dem Kurzschlussstrom durchflossenen Verbindungsstellen und -elemente entwickeln Wärme aufgrund ihres elektrischen Widerstandes. Diese Wärme muss von den Verbindungsstellen beherrscht werden können. Sie dürfen nicht soweit zerstört werden, dass sie ihre sicherheitstechnische Aufgabe nicht mehr erfüllen.

Die Kurzschlussbeanspruchung wird im Wesentlichen durch folgende Faktoren beeinflusst:

1. Dauer des Kurzschlusses
Begrenzung durch schnell abschaltende Schutzeinrichtungen wie Schmelzsicherung, moderne Leistungsschalter mit Nullpunkt-lösung oder Strombegrenzung u. ä.
2. Impedanz der Netzkurzschlussenschleife
Diese ist von der Entfernung zum Transformatorm und der Leistungsfähigkeit des speisenden Netzes abhängig.
3. Bauart und Ausführung der Schutzleiterverbindungsstelle
Meist durch Hersteller des Betriebsmittels vorgegeben oder vorgeschlagen.

Ziel der vorliegenden Dokumentation ist es, dem Planer Daten an die Hand zu geben, um im Projektstadium schnell und sicher die erforderliche Abstimmung vornehmen zu können. Einzelheiten zum angewandten Prüfverfahren und zur Umrechnung vorhandener Werte finden Sie im Anhang.

Die in dieser Broschüre zitierten Messwerte sind das Ergebnis einer einmaligen Prüfung. Diese Messwerte unterliegen Schwankungen, die sowohl vom Testaufbau als auch vom Prüfling (Kurzschlussstromkreislauf) abhängig sein können. Der Hersteller der Schaltanlage sollte daher entsprechende Sicherheiten bei der Ausführung berücksichtigen. Insbesondere muss die Befestigungstechnik unseren Vorgaben entsprechen.

1.1 Introduction

Even careful design of switchgear and expert advanced planning cannot always prevent unwanted short-circuits when operating these systems. Appropriate safety measures must be taken to prevent damage to personnel, property and electrical equipment which includes enclosures. These must therefore be equipped with appropriate short-circuit provisions. They must be able to conduct any short-circuit currents occurring for the fault duration without impairing safety.

This document deals specifically with earthing connections via built-in mechanical components within switchgear combinations.

The short-circuit resistance of a switchgear combination is a measurement of its resistance to the dynamic and thermal stresses. Thermal stress is of particular interest when observing the behaviour of enclosures or parts of enclosures.

When assessing permissible thermal stress, the decisive factor is the root mean square of the short-circuit current throughout its duration.

The connection points and elements through which the short-circuit current flows generate heat due to their electrical resistance. This heat must be withstood by the connection points. They must not be destroyed to such an extent that they are no longer able to fulfil their safety function.

Short-circuit stress is essentially influenced by the following factors:

1. The duration of the short-circuit
Limitation by quick-breaking safety devices such as fuses, modern power switches with zero-current cut-off or current limitation etc.
2. Impedance of the system short-circuit loop
This depends on the distance from the transformer and the capacity of the supplying system.
3. Construction and design of the earthing connection point
This is usually prescribed or suggested by the manufacturer of the operating equipment.

The aim of this document is to provide the planning engineer with data to enable fast, reliable implementation of the required adjustments at the project planning stage. Details of the test methods used and the conversion for existing values can be found in the appendix.

The measurements quoted in this brochure are the results of a single test and are therefore subject to fluctuations which may depend upon both the test layout and the specimen (short-circuit current cycle). The manufacturer of the switching system should therefore include corresponding safety allowances in the design. In particular, the mounting technology must comply with our specifications.

1. Allgemeine Hinweise

1. General remarks

1.2 Hinweise zur Konzeption des Schutzleitersystems

Die durchgehenden Schutzleiterverbindungen können grundsätzlich entweder über Konstruktionsteile oder durch einen gesonderten Schutzleiter sichergestellt sein (DIN EN 61439-1 Pkt. 8.4.3.2.2). Bei Deckeln, Türen, Abschlussplatten u. ä., an denen keine elektrischen Betriebsmittel befestigt sind, gelten die üblichen Schraubverbindungen und Scharniere aus Metall als ausreichend für die durchgehende Schutzleiterverbindung, vorausgesetzt, eine dauerhafte gute Leitfähigkeit ist gesichert. Dies gilt für sämtliche angegebenen Verbindungen am TS-Systemschrank (siehe 3.2). Werden Betriebsmittel an diesen Teilen befestigt oder besteht das Risiko einer Potenzialverschleppung¹⁾ zu diesen Teilen, so muss sorgfältig ein Schutzleiter angeschlossen werden, dessen Querschnitt sich nach dem größten Querschnitt der Zuleitung zu den entsprechenden Betriebsmitteln richtet.

Grundsätzlich muss der Hersteller der Schaltgerätekombination sicherstellen, dass der Schutzleiterstromkreis in der Lage ist, den höchsten am Einbauort auftretenden thermischen und dynamischen Belastungen standzuhalten.

1.3 Vorschriften/Normen

Für die Thematik sind folgende Normen zu beachten:

DIN VDE 0100 – 200 (2006-06)

Errichten von Niederspannungsanlagen

– Begriffe

DIN VDE 0100 – 470 (2007-06)

Errichten von Niederspannungsanlagen

– Teil 4-41: Schutzmaßnahmen

DIN VDE 0100 – 540 (2012-06)

Errichten Niederspannungsanlagen

– Auswahl und Errichtung elektrischer Betriebsmittel;
Erdungsanlagen und Schutzleiter

DIN EN 60 865-1 (VDE 0103 : 2012-09)

Kurzschlussströme – Berechnung der Wirkung

Teil 1: Begriffe und Berechnungsverfahren

DIN EN 60 204-1 (VDE 0113-1 : 2007-06)

Elektrische Ausrüstung von Maschinen

DIN EN 61439-1 (VDE 0660-600-1 : 2012-06)

Niederspannungs-Schaltgerätekombinationen;

Teil 1: Allgemeine Festlegungen

DIN EN 62 208 (VDE 0660-511 : 2012-06)

Leergehäuse für Niederspannungs-Schaltgerätekombinationen;

Allgemeine Anforderungen

1.2 Notes on the design of the earthing system

It is generally permissible to ensure the continuity of the earthing connections either through structural elements of the system or by way of a separate earth conductor (IEC/DIN EN 61439-1 item 8.4.3.2.2). In the case of covers, doors, closing plates, etc. which are not serving as mountings for electrical equipment, the conventional screw connections and metal hinges are considered to be sufficient to provide for continuity of the earthing connection, provided that the permanent good conductivity is guaranteed. This applies for all such connections of the TS enclosure system (see 3.2). If equipment is mounted on these parts or if there is a risk of potential transfer¹⁾ to the parts, then it is necessary to provide for careful connection of an earth conductor whose cross-section is governed by the greatest cross-section of the supply cables to the equipment concerned.

The manufacturer of the switchgear assembly must always ensure that the earthing circuit is able to withstand the maximum thermal and dynamic loads occurring at the point of installation.

1.3 Regulations/standards

The following standards must be observed:

DIN VDE 0100 – 200 (2006-06) (IEC 60050-826 : 2004, modified)

Low-voltage installations

– General terminology

DIN VDE 0100 – 470 (2007-06) (IEC 60364-4-41 : 2005, modified)

Erection of power installations with rated voltages up to 1000 V

– Part 4-41: Protection for safety

DIN VDE 0100 – 540 (2012-06) (IEC 60364-5-54 : 2011)

Erection of power installations with rated voltages up to 1000 V

– Selection and erection of electrical equipment –
Earthing arrangements and protective conductors

EN 60 865-1 : 2006 (IEC 60865-1 : 2011)

Short-circuit currents – Calculation of effects

Part 1: Definitions and calculation methods

EN 60 204-1 : 2012 (IEC 60204-1 : 2005, modified)

Electrical equipment of machines

EN 61439-1 : 2011 (IEC 61439-1 : 2011)

Low-voltage switchgear and controlgear assemblies

Part 1: General rules

EN 62 208 : 2011 (IEC 62208 : 2011)

Empty enclosures for low-voltage switchgear and controlgear assemblies;

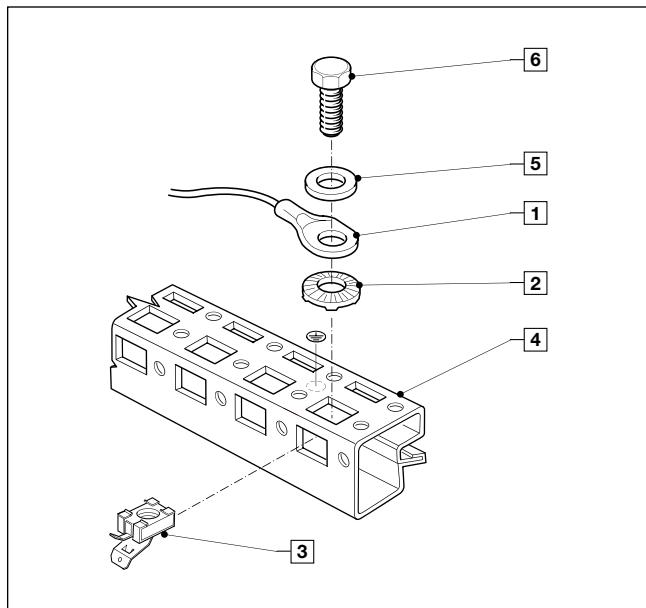
General requirements

¹⁾ Kontakt mit einem aktiven Leiter mit definierter Querschnitt

¹⁾ Contact with an active conductor of a defined cross-section

2.1 Schutzleiteranschlussstellen TS 8 Schaltschrank

2.1 Earthing connection points TS 8 enclosures



TS 8 – Rahmengestell – Käfigmutter

TS 8 – Frame – Captive nut

- | | |
|-------------------------------|-----------------------------------|
| ① Kabelschuh mit Schutzleiter | ① Ring terminal with PE conductor |
| ② Kontaktscheibe 2335.000 | ② Contact washer 2335.000 |
| ③ Käfigmutter M8/4165.000 | ③ Captive nut M8/4165.000 |
| ④ TS-Rahmengestell | ④ TS frame |
| ⑤ Unterlegscheibe A8,4 | ⑤ Plain washer A8.4 |
| ⑥ Sechskantschraube M8 | ⑥ Hex screw M8 |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$I_p = 31,7 \text{ kA}$
 $I_p = 31.7 \text{ kA}$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

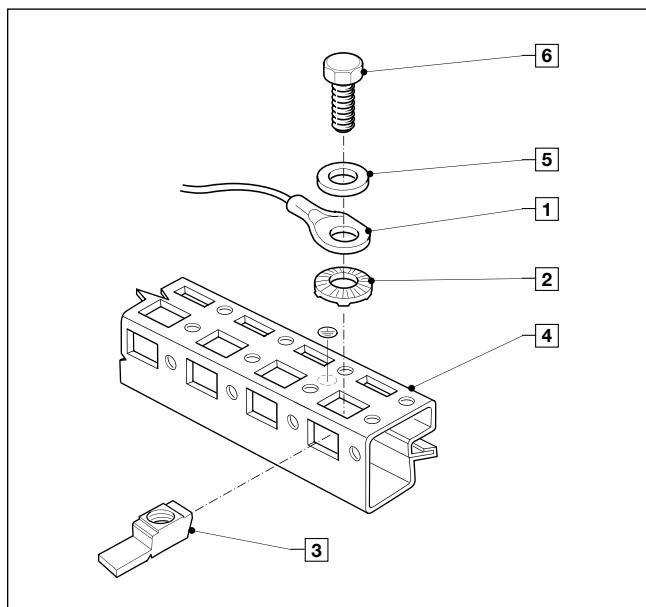
$I_{th} = 15,9 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 15.9 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$I_{th^2} \cdot T_K = 15,4 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th^2} \cdot T_K = 15.4 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

Empfohlenes Anzugsdrehmoment
Recommended tightening torque

$M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$
 $M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$



TS 8 – Rahmengestell – Einstekkmutter

TS 8 – Frame – Threaded block

- | | |
|-------------------------------|-----------------------------------|
| ① Kabelschuh mit Schutzleiter | ① Ring terminal with PE conductor |
| ② Kontaktscheibe 2335.000 | ② Contact washer 2335.000 |
| ③ Einstekkmutter M8/4163.000 | ③ Threaded block M8/4163.000 |
| ④ TS-Rahmengestell | ④ TS frame |
| ⑤ Unterlegscheibe A8,4 | ⑤ Plain washer A8.4 |
| ⑥ Sechskantschraube M8 | ⑥ Hex screw M8 |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$I_p = 13,5 \text{ kA}$
 $I_p = 13.5 \text{ kA}$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$I_{th} = 8,3 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 8.3 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

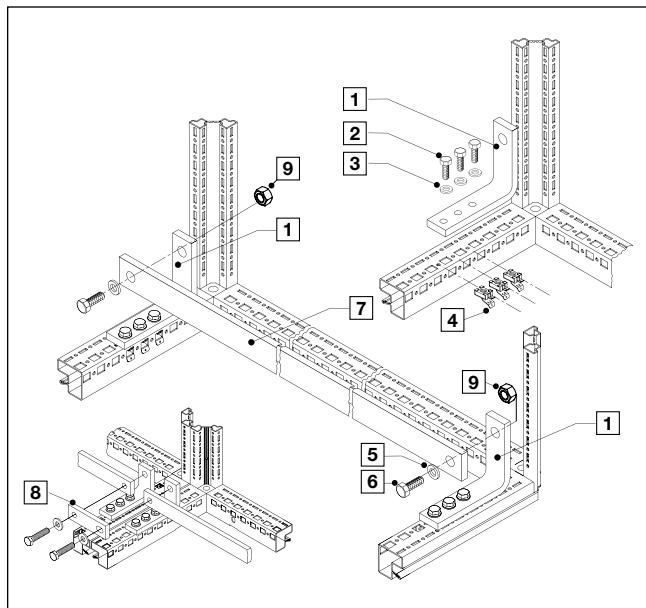
$I_{th^2} \cdot T_K = 3,6 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th^2} \cdot T_K = 3.6 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

Empfohlenes Anzugsdrehmoment
Recommended tightening torque

$M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$
 $M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$

2.1 Schutzleiteranschlussstellen TS 8 Schaltschrank

2.1 Earthing connection points TS 8 enclosures



TS 8 – PE/PEN Kombination
TS 8 – PE/PEN combination

1 PE/PEN Kombiwinkel 9661.230/9661.235	1 PE/PEN combination angle 9661.230/9661.235
2 Sechskantschraube M8	2 Hex screw M8
3 Spann-Scheibe A8,4	3 Spring washer A8.4
4 Käfigmutter M8	4 Captive nut M8
5 Spann-Scheibe A10,5	5 Spring washer A10.5
6 Sechskantschraube M10	6 Hex screw M10
7 PE/PEN Sammelschiene 30 x 5 9661.305/325/335/345/365/385	7 PE/PEN busbar 30 x 5 9661.305/325/335/345/365/385
30 x 10 9661.300/320/330/340/360/380	30 x 10 9661.300/320/330/340/360/380

Bei Anreihung von TS 8 Schränken: For baying of TS 8 enclosures:

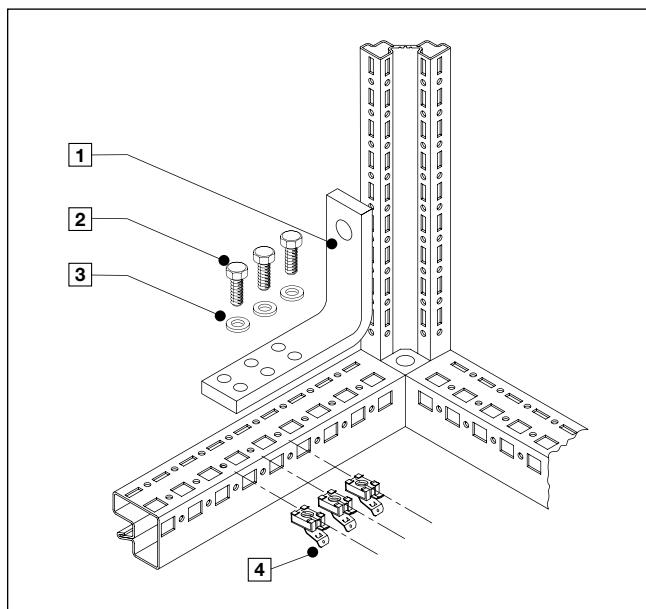
8 Anreihlasche 9661.350/355	8 Baying bracket 9661.350/355
9 Setzmutter M10	9 Press nut M10

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

30 x 5 $I_p = 36.0 \text{ kA}$
30 x 10 $I_p = 63.0 \text{ kA}$

Bemessungskurzzeitstromfestigkeit
Rated short-time withstand current

30 x 5 $I_{cw} = 18.0 \text{ kA}$ (1 s)
30 x 10 $I_{cw} = 30.0 \text{ kA}$ (1 s)



TS 8 – PE/PEN Kombination
TS 8 – PE/PEN combination

1 PE/PEN Kombiwinkel 9661.200	1 PE/PEN combination angle 9661.200
2 Sechskantschraube M8	2 Hex screw M8
3 Spann-Scheibe A8,4	3 Spring washer A8.4
4 Käfigmutter M8	4 Captive nut M8
5 PE/PEN Sammelschiene 9640.XXX/9650.XXX	5 PE/PEN busbar 9640.XXX/9650.XXX
6 Nutenstein M10/M12	6 Sliding block M10/M12
7 Sechskantmutter M10/M12	7 Hex nut M10/M12
8 Spann-Scheibe A10,5/A13	8 Spring washer A10.5/A13

Bei Anreihung von TS 8 Schränken: For baying of TS 8 enclosures:

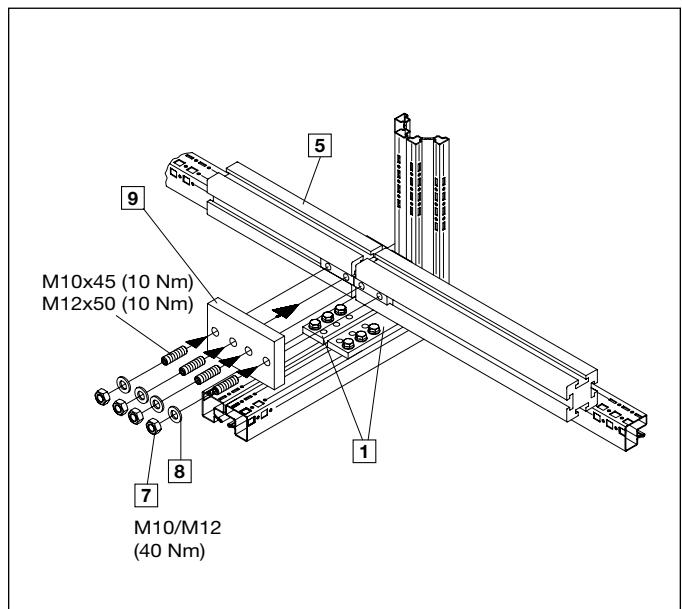
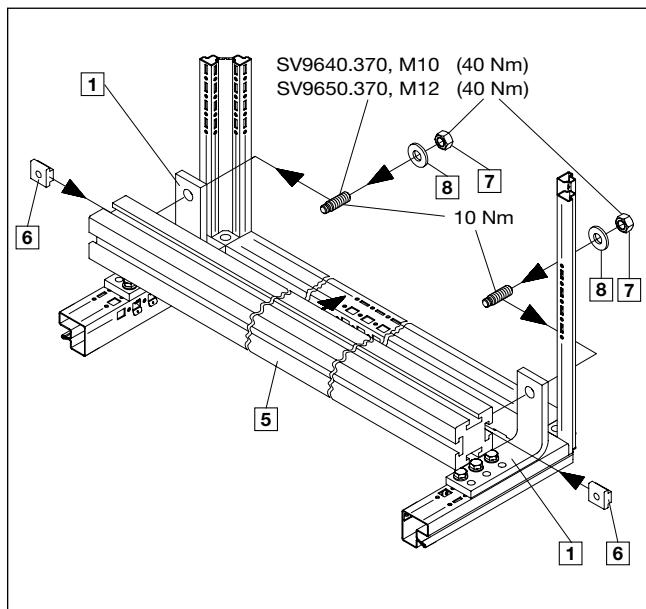
9 Anreihlasche 9640.190/9650.190	9 Baying bracket 9640.190/9650.190
-------------------------------------	---------------------------------------

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

9640.XXX $I_p = 133.0 \text{ kA}$
9650.XXX $I_p = 133.0 \text{ kA}$

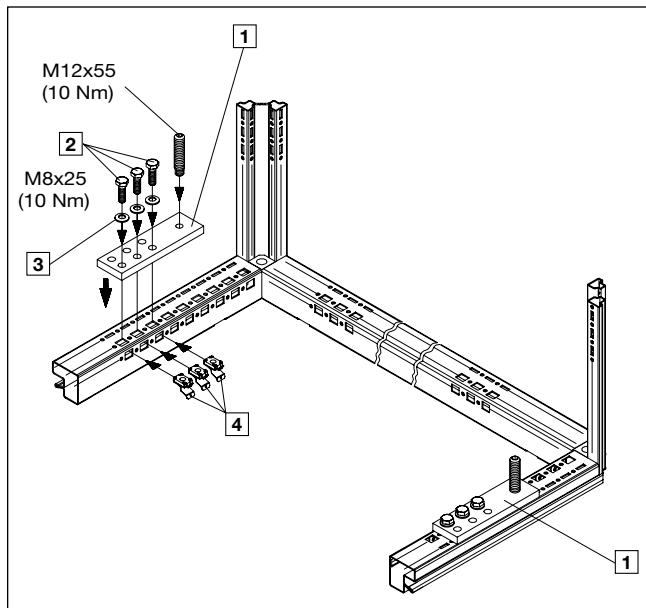
Bemessungskurzzeitstromfestigkeit
Rated short-time withstand current

9640.XXX $I_{cw} = 60.0 \text{ kA}$ (1 s)
9650.XXX $I_{cw} = 60.0 \text{ kA}$ (1 s)



2.1 Schutzleiteranschlussstellen TS 8 Schaltschrank

2.1 Earthing connection points TS 8 enclosures



**TS 8 – PE/PEN Kombination
TS 8 – PE/PEN combination**

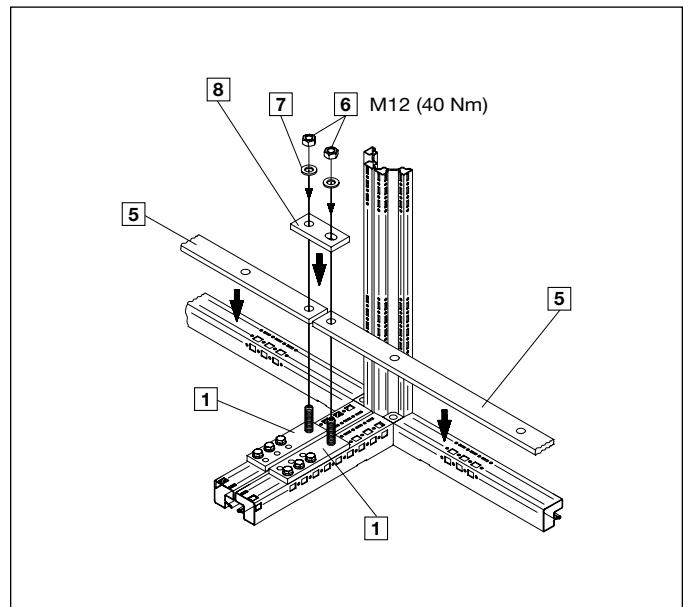
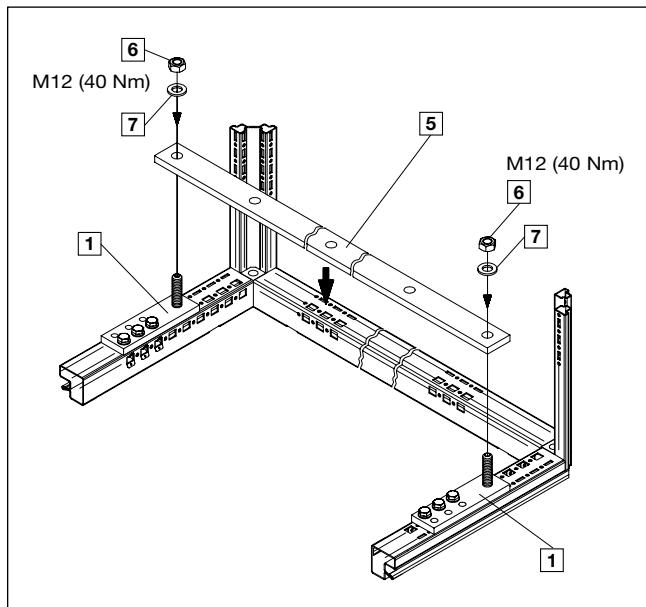
- | | |
|--|---|
| ① PE/PEN Kombiwinkel
9661.240 | ① PE/PEN combination angle
9661.240 |
| ② Sechskantschraube M8 | ② Hex screw M8 |
| ③ Spann-Scheibe A8,4 | ③ Spring washer A8,4 |
| ④ Käfigmutter M8 | ④ Captive nut M8 |
| ⑤ PE/PEN Sammelschiene
9661.000/020/030/040
9661.060/080/100/120
9661.130/140/160/180 | ⑤ PE/PEN busbar
9661.000/020/030/040
9661.060/080/100/120
9661.130/140/160/180 |
| ⑥ Sechskantmutter M12 | ⑥ Hex nut M12 |
| ⑦ Spann-Scheibe A13 | ⑦ Spring washer A13 |
| Bei Anreihung von TS 8 Schränken: For baying of TS 8 enclosures: | |
| ⑧ Anreihlasche 9661.050/150 | ⑧ Baying bracket 9661.050/150 |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

40 x 10 $I_p = 88.0 \text{ kA}$
80 x 10 $I_p = 133.0 \text{ kA}$

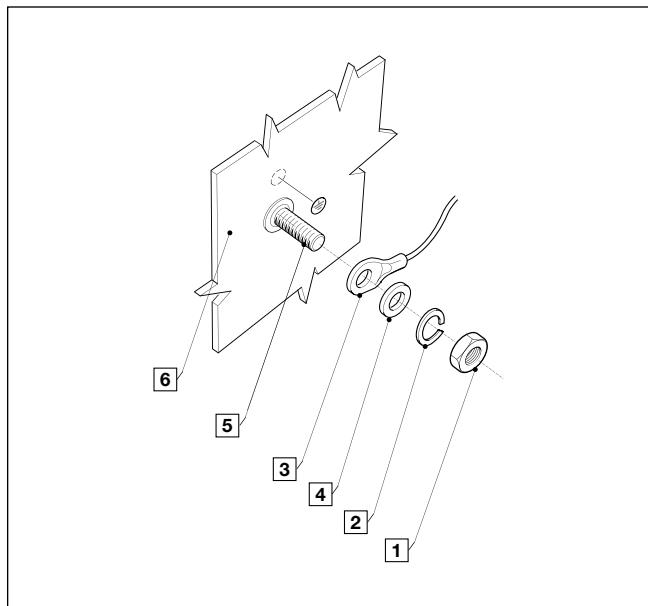
Bemessungskurzzeitstromfestigkeit
Rated short-time withstand current

40 x 10 $I_{cw} = 42.0 \text{ kA}$ (1 s)
80 x 10 $I_{cw} = 60.0 \text{ kA}$ (1 s)



2.1 Schutzleiteranschlussstellen TS 8 Schaltschrank

2.1 Earthing connection points TS 8 enclosures



TS 8 – Flachteile

TS 8 – Panels

- | | |
|-------------------------------|-----------------------------------|
| ① Sechskantmutter M8 | ① Hex nut M8 |
| ② Federring A8 | ② Spring lock washer A8 |
| ③ Kabelschuh mit Schutzleiter | ③ Ring terminal with PE conductor |
| ④ Unterlegscheibe A8,4 | ④ Plain washer A8,4 |
| ⑤ Anschweißbolzen M8 | ⑤ Welded stud M8 |
| ⑥ Flachteil | ⑥ Panel |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 32,6 \text{ kA}$$

$$I_p = 32.6 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 16,1 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 16.1 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

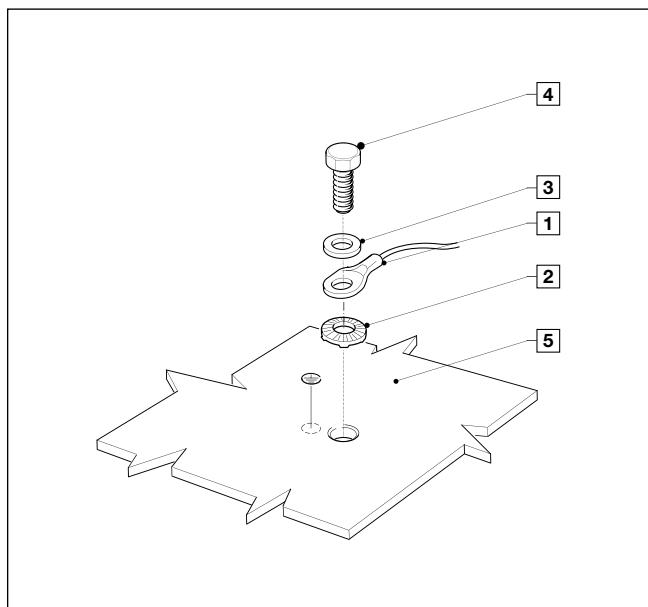
Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th}^2 \cdot T_K = 16,1 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

Empfohlenes Anzugsdrehmoment
Recommended tightening torque

$$M_A = 8 - 10 \text{ Nm}$$

$$M_A = 8 - 10 \text{ Nm}$$



TS 8 – Bodenblech

TS 8 – Gland plate

- | | |
|--|-----------------------------------|
| ① Kabelschuh mit Schutzleiter | ① Ring terminal with PE conductor |
| ② Kontaktscheibe 2335.000 | ② Contact washer 2335.000 |
| ③ Unterlegscheibe A8,4 | ③ Plain washer A8,4 |
| ④ TS-Rahmengestell | ④ TS frame |
| ⑤ Selbstformende
Sechskantschraube M8 | ⑤ Self-tapping
hex screw M8 |
| ⑥ Bodenblech | ⑥ Gland plate |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 27,0 \text{ kA}$$

$$I_p = 27.0 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 13,4 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 13.4 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

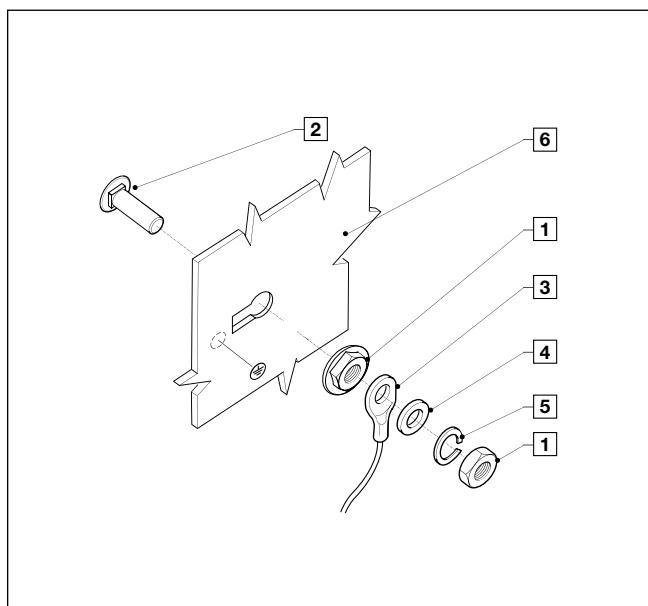
$$I_{th}^2 \cdot T_K = 11,1 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

Empfohlenes Anzugsdrehmoment
Recommended tightening torque

$$I_{th}^2 \cdot T_K = 11.1 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$$

$$M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$$



TS 8 – Montageplatte

TS 8 – Mounting plate

- | | |
|---|-----------------------------------|
| ① Sperrzahnmutter M8, DIN 6923 | ① Self-locking nut M8, DIN 6923 |
| ② Flachrundschraube mit
Vierkantansatz M8, DIN 603 | ② Carriage bolt M8, DIN 603 |
| ③ Kabelschuh mit Schutzleiter | ③ Ring terminal with PE conductor |
| ④ Unterlegscheibe A8,4 | ④ Plain washer A8,4 |
| ⑤ Federring A8 | ⑤ Spring lock washer A8 |
| ⑥ Montageplatte | ⑥ Mounting plate |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 35,5 \text{ kA}$$

$$I_p = 35.5 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 24,9 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 150 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 24.9 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 150 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th}^2 \cdot T_K = 92,3 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

Empfohlenes Anzugsdrehmoment
Recommended tightening torque

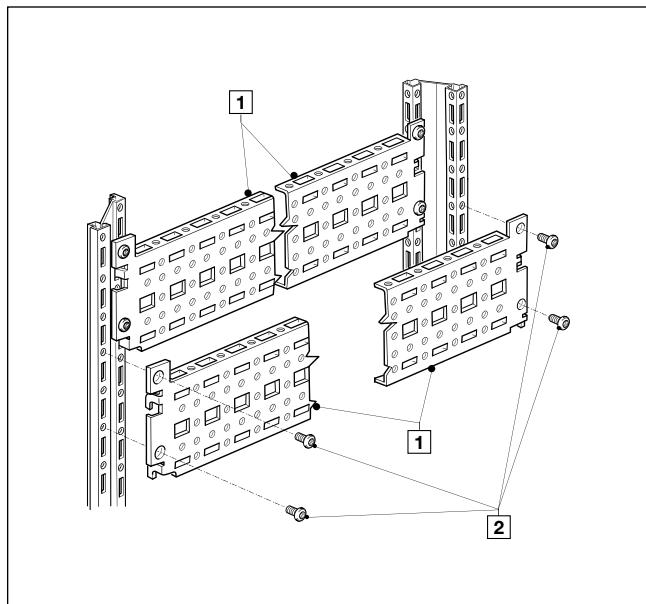
$$I_{th}^2 \cdot T_K = 92.3 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$$

$$M_A = 10 - 12 \text{ Nm}$$

3.1 Stromtragfähigkeit von Systemzubehör

3.1 Current carrying capacity of system accessories



TS 8 – Rahmengestell – Systemchassis

TS 8 – Frame – Punched section with mounting flange

① Systemchassis
8612.000 – 8612.180

② Blechschraube 2486.000

① Punched section
with mounting flange
8612.000 – 8612.180

② Screw 2486.000

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 40,8 \text{ kA}$$

$$I_p = 40.8 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 28,8 \text{ kA} (\text{bei } T_k = 40 \text{ ms})$$

$$I_{th} = 28.8 \text{ kA} (\text{where } T_k = 40 \text{ ms})$$

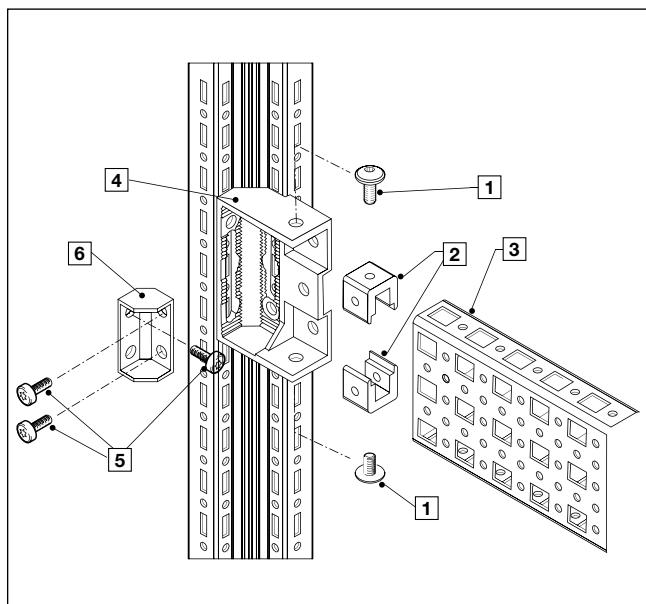
Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 32,2 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 32.2 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – Kombihaltestück TS – Montage-Chassis 23 x 73 mm

TS 8 – Frame – Support bracket TS – Punched section without mounting flange 23 x 73 mm

① Schraube M6 2504.500

② Schiebemutter M6 4179.000

③ Montage-Chassis
4374.000/4387.000

④ Kombi-Haltestück 8800.330

⑤ Blechschraube 2486.500

⑥ Arretierstück

① Screw M6 2504.500

② U nut M6 4179.000

③ Punched section
without mounting flange
4374.000/4387.000

④ Support bracket 8800.330

⑤ Screw 2486.500

⑥ Stay

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 29,5 \text{ kA}$$

$$I_p = 29.5 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 19,2 \text{ kA} (\text{bei } T_k = 50 \text{ ms})$$

$$I_{th} = 19.2 \text{ kA} (\text{where } T_k = 50 \text{ ms})$$

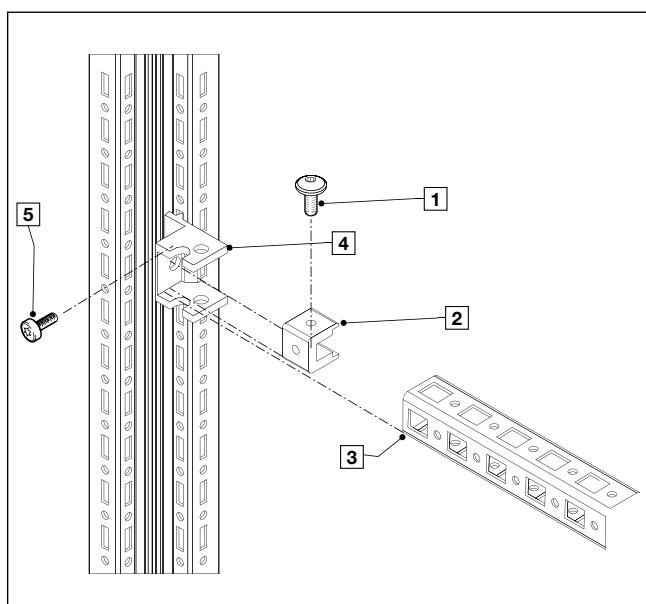
Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 17,5 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 17.5 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – Befestigungs-Haltestück TS – Montageschiene 23 x 23 mm

TS 8 – Frame – Mounting bracket TS – Punched rail 23 x 23 mm

① Schraube M6 2504.500

② Schiebemutter M6 4179.000

③ Montageschiene 4169.000/
4178.000/4393.000

④ Befestigungs-Haltestück
8800.370

⑤ Blechschraube 2486.500

① Screw M6 2504.500

② U nut M6 4179.000

③ Punched rail 4169.000/
4178.000/4393.000

④ Mounting bracket
8800.370

⑤ Screw 2486.500

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 19,1 \text{ kA}$$

$$I_p = 19.1 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 11,8 \text{ kA} (\text{bei } T_k = 50 \text{ ms})$$

$$I_{th} = 11.8 \text{ kA} (\text{where } T_k = 50 \text{ ms})$$

Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

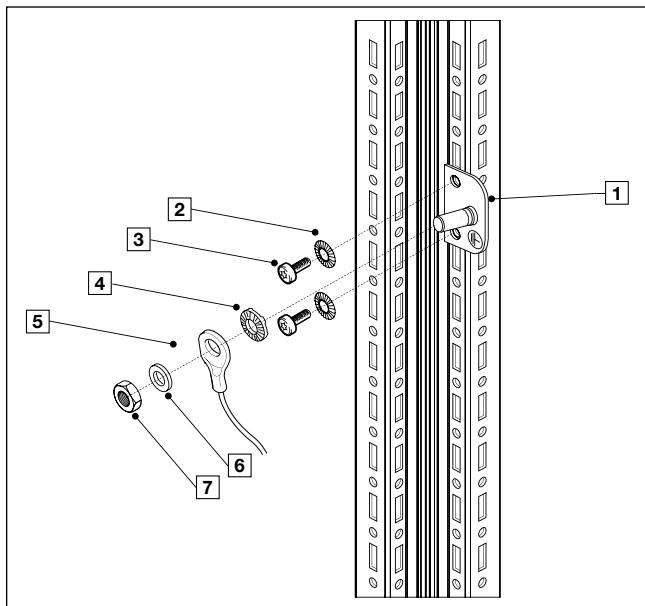
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 6,59 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 6.59 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

3.1 Stromtragfähigkeit von Systemzubehör

3.1 Current carrying capacity of system accessories



TS 8 – Rahmengestell – Zentraler Erdungspunkt

TS 8 – Frame – Central earthing point

① Zentraler Erdungspunkt 7829.200	① Central earthing point 7829.200
② Fächerscheibe A6,4	② Serrated lock washer A6.4
③ Blechschraube 2486.500	③ Screw 2486.500
④ Kontaktscheibe M8 2335.000	④ Contact washer M8 2335.000
⑤ Kabelschuh mit Schutzleiter	⑤ Ring terminal with PE conductor
⑥ Unterlegscheibe A8,4	⑥ Plain washer A8.4
⑦ Sechskantmutter M8	⑦ Hex nut M8

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 14,7 \text{ kA}$$

$$I_p = 14.7 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

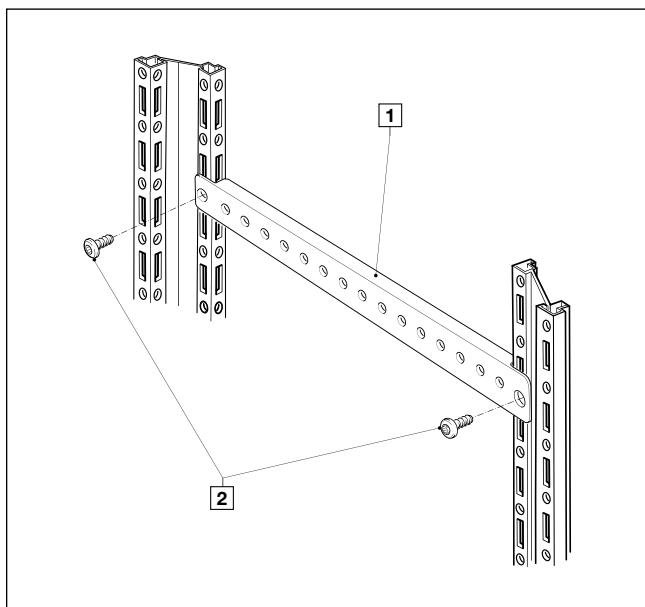
$$I_{th} = 9,1 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 9.1 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_k = 3,92 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_k = 3.92 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – Tiefenstrebe

TS 8 – Frame – Horizontal support strip

① Tiefenstrebe 4694.000 – 4697.000	① Horizontal support strip 4694.000 – 4697.000
② Blechschraube 2486.000	② Screw 2486.000

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 26,4 \text{ kA}$$

$$I_p = 26.4 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

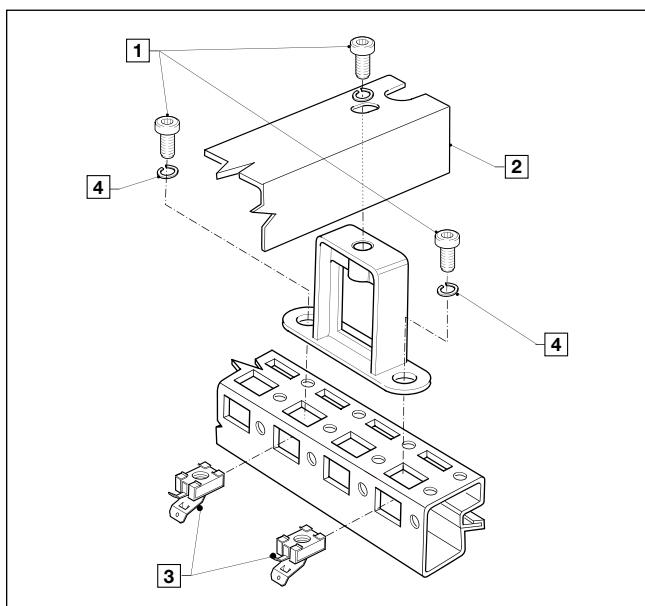
$$I_{th} = 13,0 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 13.0 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_k = 10,3 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_k = 10.3 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – Haltestück – Kabelabfangschiene

TS 8 – Frame – Bracket – Cable clamp rail

① Innensechskantschraube M8	① Allen screw M8
② Kabelabfangschiene 4191.000 – 4193.000/ 4195.000 – 4197.000/ 4136.000/4138.000/4139.000	② Cable clamp rail 4191.000 – 4193.000/ 4195.000 – 4197.000/ 4136.000/4138.000/4139.000
③ Käfigmutter M8/4165.000	③ Captive nut M8/4165.000
④ Federring B8	④ Spring lock washer B8

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 51,3 \text{ kA}$$

$$I_p = 51.3 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 35,2 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 40 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 35.2 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 40 \text{ ms)}$$

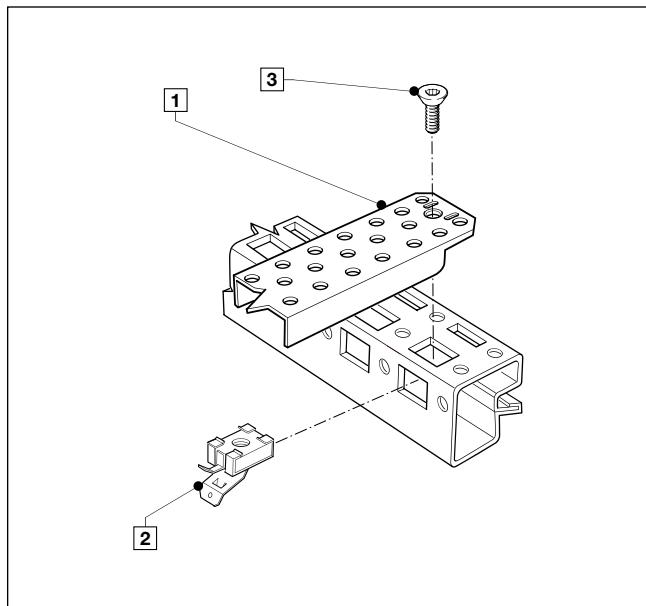
Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_k = 49,6 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_k = 49.6 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

3.1 Stromtragfähigkeit von Systemzubehör

3.1 Current carrying capacity of system accessories



TS 8 – Rahmengestell – Tragschiene

TS 8 – Frame – Support rail

- ① Tragschiene
4394.000 – 4398.000
② Käfigmutter M8/4165.000
③ Senkkopfschraube M8

- ① Support rail
4394.000 – 4398.000
② Captive nut M8/4165.000
③ Countersunk screw M8

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 50,6 \text{ kA}$$

$$I_p = 50,6 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 35,8 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 40 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 35,8 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 40 \text{ ms)}$$

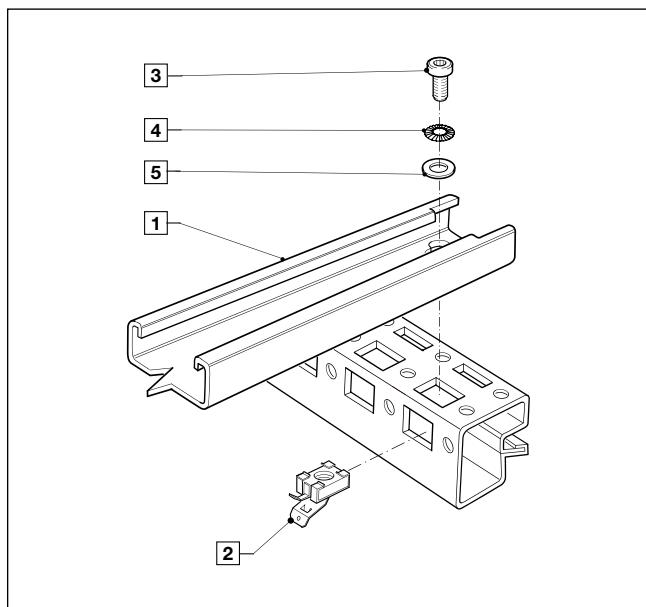
Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 51,3 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 51,3 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – System-Tragschiene

TS 8 – Frame – System support rail

- ① System-Tragschiene
4361.000 – 4363.000/
4347.000
② Käfigmutter M8/4165.000
③ Innensechskantschraube M8
④ Fächerscheibe A8,4
⑤ Unterlegscheibe A8,4

- ① System support rail
4361.000 – 4363.000/
4347.000
② Captive nut M8/4165.000
③ Allen screw M8
④ Serrated lock washer A8.4
⑤ Plain washer A8.4

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 30,0 \text{ kA}$$

$$I_p = 30,0 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 21,1 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 40 \text{ ms)}$$

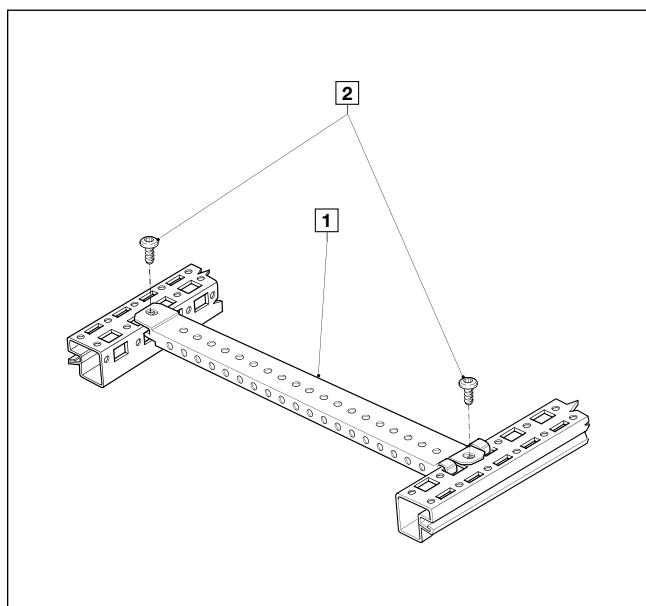
$$I_{th} = 21,1 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 40 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)

Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 17,8 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 17,8 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – Gleitschiene

TS 8 – Frame – Slide rail

- ① Gleitschiene
8613.150 – 8613.180
② Blechschraube 2486.000

- ① Slide rail
8613.150 – 8613.180
② Screw 2486.000

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 21,4 \text{ kA}$$

$$I_p = 21,4 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 10,6 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 10,6 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)

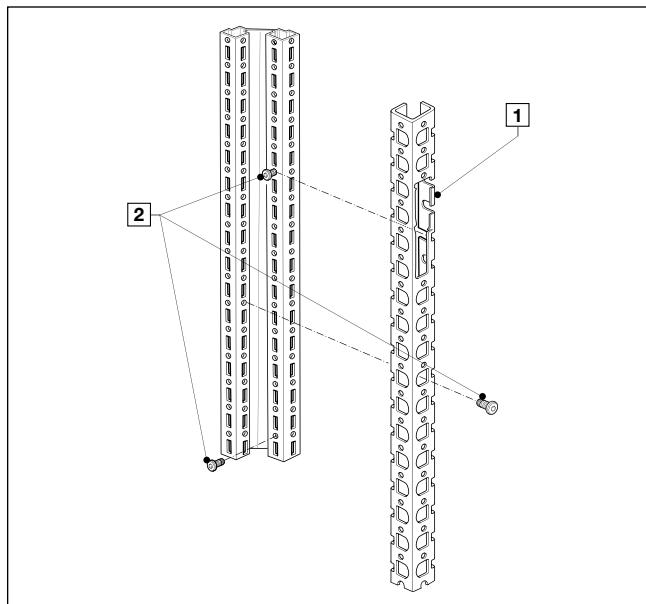
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 6,9 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 6,9 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

3.1 Stromtragfähigkeit von Systemzubehör

3.1 Current carrying capacity of system accessories



TS 8 – Rahmengestell – Adapterschiene

TS 8 – Frame – Adaptor rail

- ① Adapterschiene
8800.300/TS 8800.320/
8800.380
- ② Blechschraube 2486.000

- ① Adaptor rail
8800.300/TS 8800.320/
8800.380
- ② Screw 2486.000

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 37,6 \text{ kA}$$

$$I_p = 37.6 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 18,5 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 18.5 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

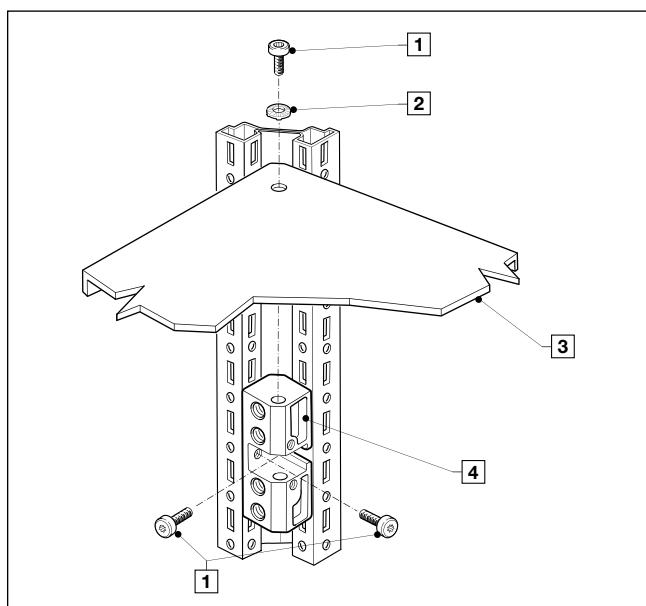
Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 21,4 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 21.4 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Rahmengestell – Geräteboden

TS 8 – Frame – Component shelf

- ① Blechschraube 2486.000
- ② Kontaktscheibe 2334.000
- ③ Gerätебoden
7828.660 – 7828.880
- ④ Ausbaubock 8800.310

- ① Screw 2486.000
- ② Contact washer 2334.000
- ③ Component shelf
7828.660 – 7828.880
- ④ Assembly block 8800.310

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 7,1 \text{ kA}$$

$$I_p = 7.1 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 4,7 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 50 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 4.7 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 50 \text{ ms)}$$

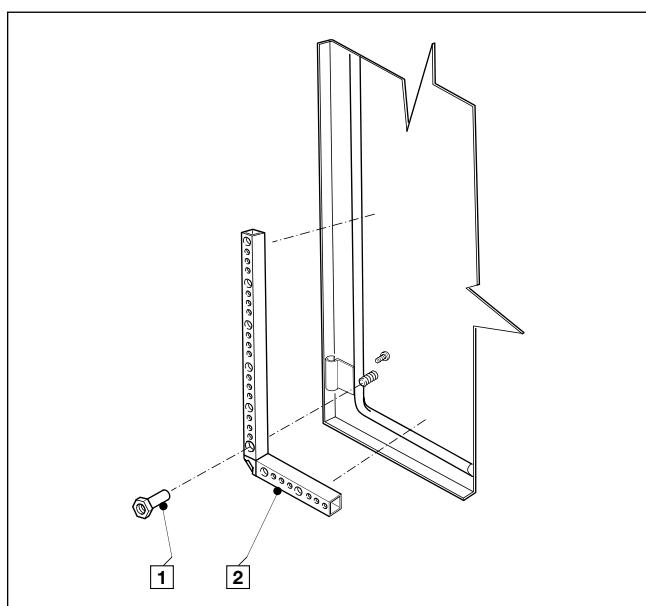
Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 1,1 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 1.1 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$



TS 8 – Tür – Hülsenschraube – Türrohrrahmen

TS 8 – Door – Sleeve screw – Tubular door frame

- ① Hülsenschraube M6
- ② Türrohrrahmen

- ① Sleeve screw M6
- ② Tubular door frame

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$$I_p = 30,0 \text{ kA}$$

$$I_p = 30.0 \text{ kA}$$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$$I_{th} = 21,0 \text{ kA} \text{ (bei } T_k = 40 \text{ ms)}$$

$$I_{th} = 21.0 \text{ kA} \text{ (where } T_k = 40 \text{ ms)}$$

Errechnete Strombelastbarkeit

(Stromwärmeimpuls)

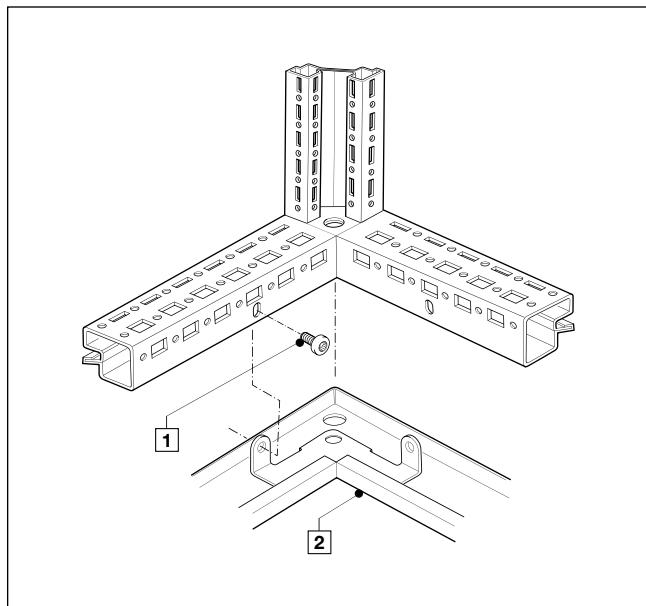
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$$I_{th^2} \cdot T_K = 17,6 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

$$I_{th^2} \cdot T_K = 17.6 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$$

3.1 Stromtragfähigkeit von Systemzubehör

3.1 Current carrying capacity of system accessories



TS 8 – Rahmengestell – Bodenrahmen

TS 8 – Frame – Base frame

① Unterkopfverzahnte Schraube
M8 x 12

② Bodenrahmen

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

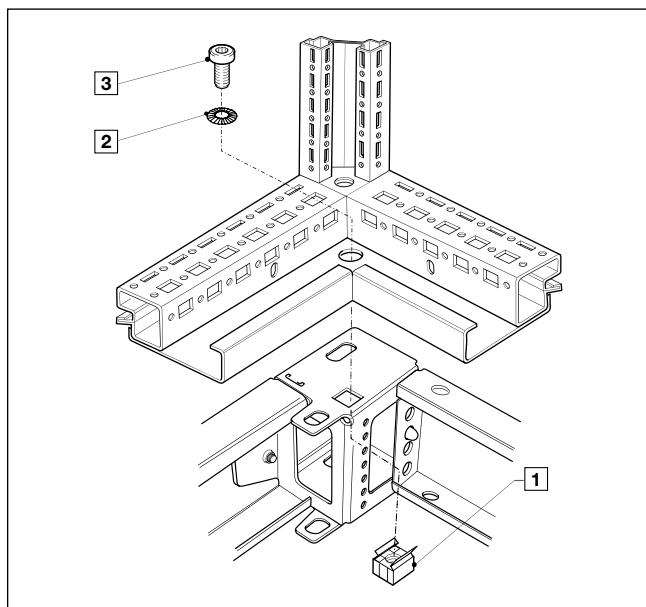
① Tooth-head screw
M8 x 12

② Base frame

$I_p = 9,1 \text{ kA}$
 $I_p = 9.1 \text{ kA}$

$I_{th} = 6,0 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 6.0 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)

$I_{th}^2 \cdot T_k = 1,8 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th}^2 \cdot T_k = 1.8 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$



TS 8 – Bodenrahmen – Sockel

TS 8 – Frame – Base/plinth

① Käfig-Erdungsmutter M12
(Sockel)

② Fächerscheibe A13

③ Innensechskantschraube M12

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

① Captive earthing nut M12
(base/plinth)

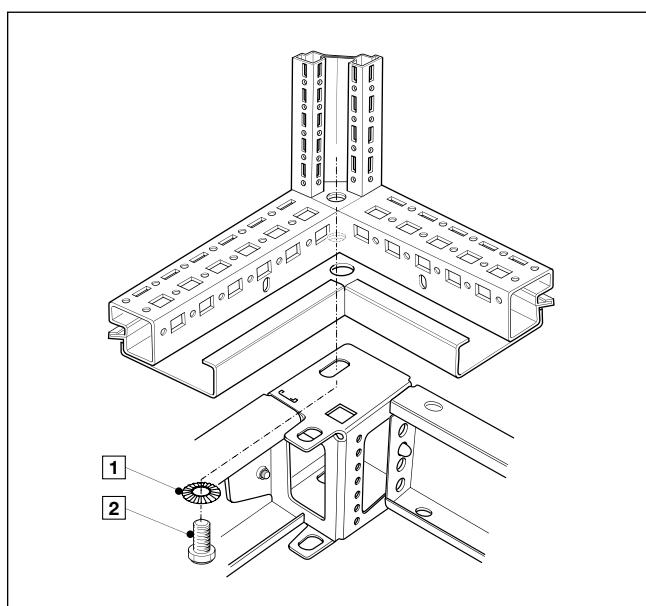
② Serrated lock washer A13

③ Allen screw M12

$I_p = 40,7 \text{ kA}$
 $I_p = 40.7 \text{ kA}$

$I_{th} = 27,4 \text{ kA}$ (bei $T_k = 40 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 27.4 \text{ kA}$ (where $T_k = 40 \text{ ms}$)

$I_{th}^2 \cdot T_k = 30,0 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th}^2 \cdot T_k = 30.0 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$



TS 8 – Rahmengestell (Eckstück) – Sockel

TS 8 – Frame (corner piece) – Base/plinth

① Fächerscheibe A13

② Innensechskantschraube M12

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

① Serrated lock washer A13

② Allen screw M12

$I_p = 40,8 \text{ kA}$
 $I_p = 40.8 \text{ kA}$

$I_{th} = 27,7 \text{ kA}$ (bei $T_k = 40 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 27.7 \text{ kA}$ (where $T_k = 40 \text{ ms}$)

$I_{th}^2 \cdot T_k = 30,7 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th}^2 \cdot T_k = 30.7 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

3.2 Stromtragfähigkeit der automatischen Kontaktierung

3.2 Current carrying capacity of the automatic contacting

Das automatische Kontaktierungssystem des TS 8 stellt sicher, dass alle Flachteile leitend mit dem Rahmen verbunden sind. Die Ergebnisse unserer messtechnischen Untersuchungen bestätigen, dass die Verbindungen einen Übergangswiderstand von kleiner $0,1 \Omega$ besitzen, wie in der DIN EN 62 208 gefordert. Bezuglich der Einbeziehung der Tür in die Schutzmaßnahme „Schutz bei indirektem Berühren“ empfehlen wir, einen gesonderten Schutzeleiter an der Tür anzuschließen, weil eine dauerhafte, leitende Verbindung nicht gewährleistet werden kann (Lack, Öl, Verschmutzungen u. ä.). Inwieweit die automatischen Kontaktierungen für das Schutzeleitersystem ausreichend sind, muss durch den Planer überprüft werden. Diesbezüglich verweisen wir auf 1.2 (Hinweise zur Konzeption) sowie auf die einschlägigen Vorschriften und Normen (siehe 1.3).

Hinweis:

Die nachfolgenden Werte sind mit der Serienlackierung ermittelt worden, bei Sonderlackierungen können sich andere Kontaktionsverhältnisse ergeben.

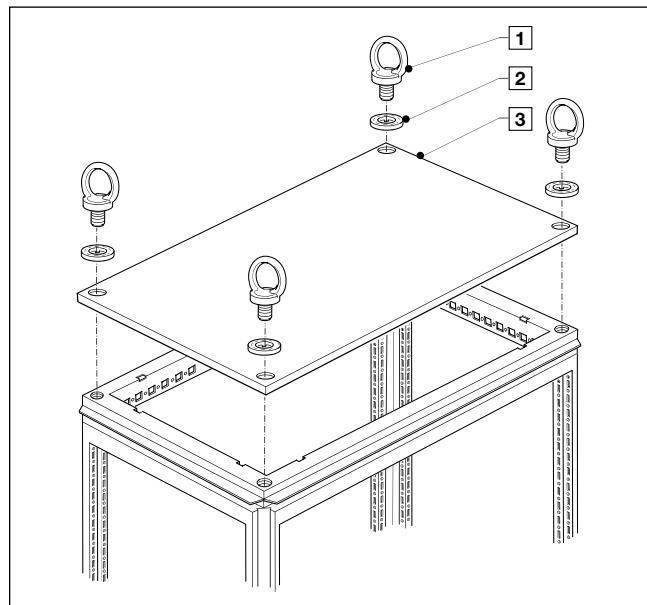
The automatic contacting system of the TS 8 ensures a conducting connection between all panel elements.

The results of our tests and measurements confirm that the connections possess a contact resistance of less than 0.1Ω , as demanded in IEC/DIN EN 62 208.

With regard to the inclusion of the door in the protection measures for "Protection in case of indirect contact" we recommend connection of a separate earth conductor to the door, as a permanent conducting connection cannot be guaranteed (paint, oil, contamination, etc.). The designer must determine whether or not the automatic contacting is sufficient for the earthing system. Attention is here drawn to point 1.2 (Notes on design) and to the relevant directives and standards (see 1.3).

Note:

The following values have been determined using standard spray finish. In case of special paints, other contact conditions could be possible.



TS 8 – Rahmengestell – Dach

TS 8 – Frame – Roof

① Ringschraube 4568.000

① Eyebolt 4568.000

② Dichtfächerscheibe

② Serrated washer

③ Dachblech

③ Roof plate

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$I_p = 4,3 \text{ kA}$

$I_p = 4.3 \text{ kA}$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

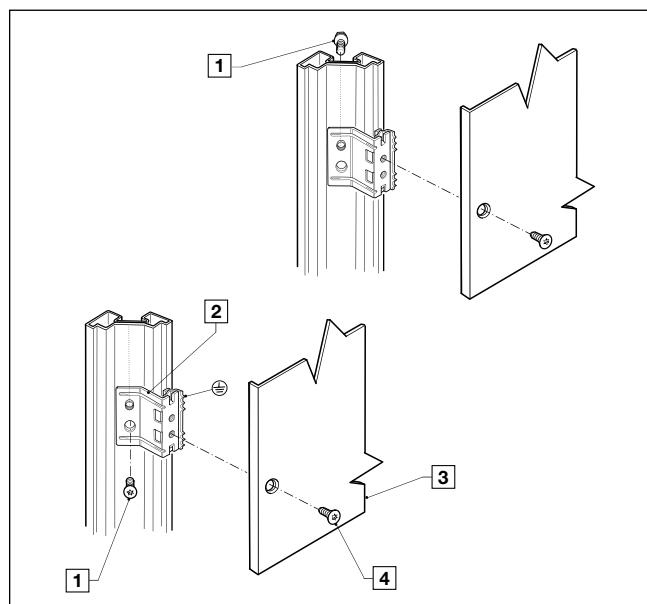
$I_{th} = 3,0 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)

$I_{th} = 3.0 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)

Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$I_{th}^2 \cdot T_K = 0,41 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

$I_{th}^2 \cdot T_K = 0.41 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$



TS 8 – Rahmengestell – Seitenwand

TS 8 – Frame – Side panel

① Senkkopfschraube M6 x 12/
Flachkopfschraube M5 x 8

① Countersunk screw M6 x 12/
Panhead screw M5 x 8

② Flachteilhalter
mit Kontaktfeder

② Enclosure panel fastener
with contact spring

③ Seitenwand

③ Side panel

④ Senkkopfschraube M6 x 8

④ Countersunk screw M6 x 8

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance

$I_p = 11,6 \text{ kA}$

$I_p = 11.6 \text{ kA}$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current

$I_{th} = 7,0 \text{ kA}$ (bei $T_k = 30 \text{ ms}$)

$I_{th} = 7.0 \text{ kA}$ (where $T_k = 30 \text{ ms}$)

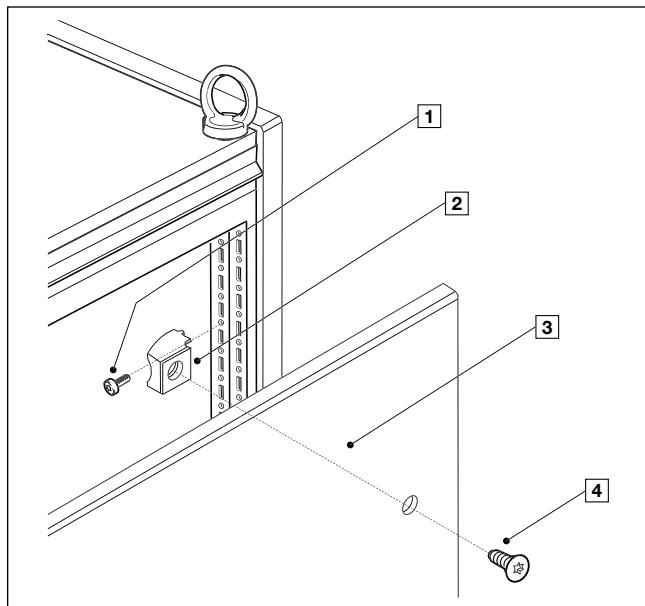
Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$I_{th}^2 \cdot T_K = 1,59 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

$I_{th}^2 \cdot T_K = 1.59 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

3.2 Stromtragfähigkeit der automatischen Kontaktierung

3.2 Current carrying capacity of the automatic contacting



TS 8 – Rahmengestell – Seitenwand für modulare Frontgestaltung
TS 8 – Frame – Side panel for modular front design

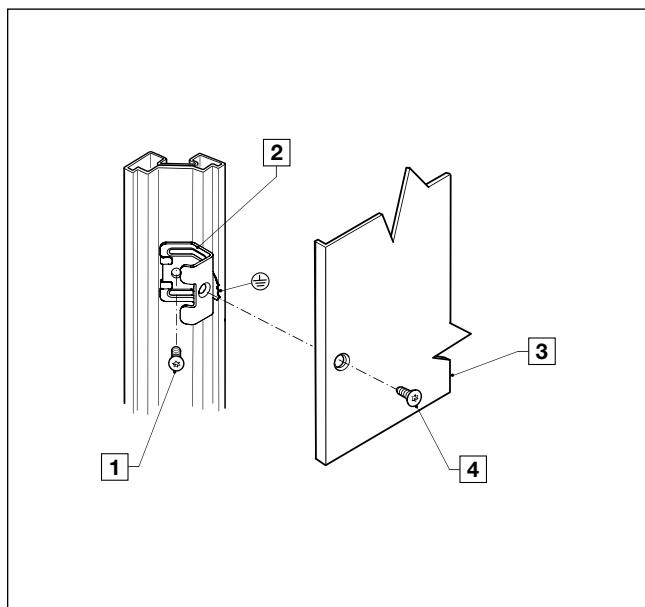
- | | |
|--|---|
| ① Blechschraube 5,5 x 13
2486.500 | ① Screw 5.5 x 13
2486.500 |
| ② Flachteilhalter
mit Erdungsfeder innenliegend | ② Enclosure panel fastener
with with earthing spring, internal |
| ③ Seitenwand
für modulare Frontgestaltung | ③ Side panel
for modular front design |
| ④ Senkkopfschraube M6 x 9 | ④ Countersunk screw M6 x 9 |

Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance
 $I_p = 12,0 \text{ kA}$
 $I_p = 12.0 \text{ kA}$

Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current
 $I_{th} = 7,5 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 7.5 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)

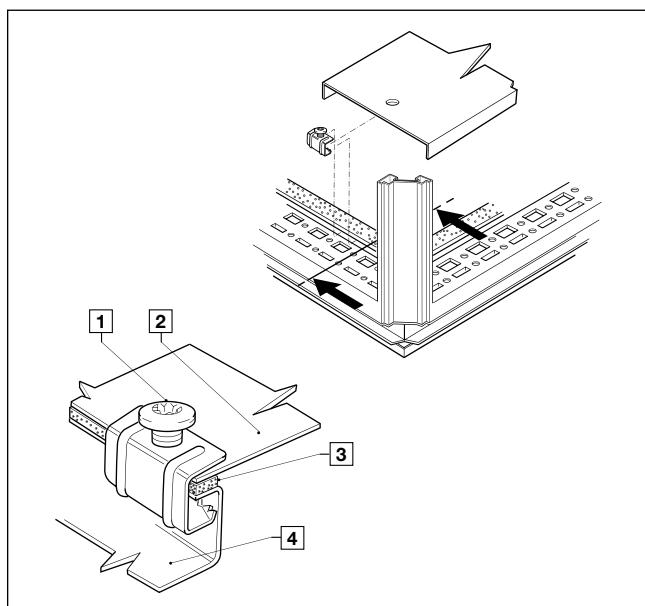
Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)

$I_{th}^2 \cdot T_K = 2,64 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th}^2 \cdot T_K = 2.64 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$



TS 8 – Rahmengestell – Rückwand
TS 8 – Frame – Rear panel

- | | |
|---------------------------------------|---|
| ① Senkkopfschraube M6 x 12 | ① Countersunk screw M6 x 12 |
| ② Flachteilhalter
mit Kontaktfeder | ② Enclosure panel fastener
with contact spring |
| ③ Rückwand | ③ Rear panel |
| ④ Senkkopfschraube M6 x 8 | ④ Countersunk screw M6 x 8 |
- Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance
 $I_p = 11,8 \text{ kA}$
 $I_p = 11.8 \text{ kA}$
- Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current
 $I_{th} = 7,0 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 7.0 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)
- Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)
- $I_{th}^2 \cdot T_K = 2,52 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th}^2 \cdot T_K = 2.52 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$



TS 8 – Bodenrahmen – Bodenblech
TS 8 – Frame – Gland plate

- | | |
|--|---|
| ① Klemmteil
mit Flachkopfschraube M5 x 10 | ① Clamping part
with panhead screw M5 x 10 |
| ② Bodenblech | ② Gland plate |
| ③ Dichtung | ③ Gasket |
| ④ Bodenrahmen | ④ Base frame |
- Max. zulässiger Stoßkurzschlussstrom
Rated surge current resistance
 $I_p = 4,3 \text{ kA}$
 $I_p = 4.3 \text{ kA}$
- Thermisch gleichwertiger Kurzzeitstrom
Thermal equivalent short-time current
 $I_{th} = 3,0 \text{ kA}$ (bei $T_k = 50 \text{ ms}$)
 $I_{th} = 3.0 \text{ kA}$ (where $T_k = 50 \text{ ms}$)
- Errechnete Strombelastbarkeit
(Stromwärmeimpuls)
Calculated current carrying capacity
(Joule heat impulse)
- $I_{th}^2 \cdot T_K = 0,4 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$
 $I_{th}^2 \cdot T_K = 0.4 \cdot 10^6 \text{ A}^2 \text{ s}$

3.3 Zulässiger Kurzschlusswechselstrom von Erdungsbändern

3.3 Permissible symmetrical short-circuit current of earthing straps

3.3.1 Erdungsbänder, PVC-Isoliert

Zulässiger Kurzschlusswechselstrom von Erdungsbändern (Schutzeleiter) Cu 4 mm², 10 mm², 16 mm², 25 mm² und 35 mm² (PVC-isoliert), bezogen auf die Kurzschlussdauer von 0,04 s; 0,2 s; 0,5 s; 1 s und 5 s.

3.3.1. Earthing straps, PVC insulated

Permissible symmetrical short-circuit current of earthing straps (PE conductors) Cu 4 mm², 10 mm², 16 mm², 25 mm² and 35 mm² (PVC insulated) in relation to a short-circuit duration of 0.04 s; 0.2 s; 0.5 s; 1 s and 5 s.

Zulässiger Kurzschlusswechselstrom/Permissible symmetrical short-circuit current

Abschaltzeit des Schutzbogens Break time of protective device	Schutzleiterquerschnitt (PVC-Isolierung) Cross-section of PE conductor (PVC insulation)				
	4 mm ² (Cu)	10 mm ² (Cu)	16 mm ² (Cu)	25 mm ² (Cu)	35 mm ² (Cu)
0.04 s	2.86 kA	7.15 kA	11.44 kA	17.88 kA	25.03 kA
0.2 s	1.28 kA	3.20 kA	5.12 kA	8.00 kA	11.20 kA
0.5 s	0.81 kA	2.02 kA	3.23 kA	5.05 kA	7.07 kA
1.0 s	0.57 kA	1.43 kA	2.29 kA	3.58 kA	5.01 kA
5.0 s	0.26 kA	0.64 kA	1.02 kA	1.60 kA	2.24 kA

Berechnungsbasis EN 61 439-1, Anhang B (VDE 0660, Teil 600-1)

$$Sp = \frac{\sqrt{I^2 \cdot t}}{k} \quad I = Sp \cdot k \cdot \sqrt{1/t}$$

I = zulässiger Kurzschlusswechselstrom in A

gegeben:

Leiterquerschnitt Sp = 4, 10, 16, 25, 35 mm²

Abschaltzeit t = 0,04; 0,2; 0,5; 1; 5 s

Materialbeiwert k = 143 A · √s/mm²

Basis of calculation EN 61 439-1, appendix B (VDE 0660, part 600-1)

$$Sp = \frac{\sqrt{I^2 \cdot t}}{k} \quad I = Sp \cdot k \cdot \sqrt{1/t}$$

I = permissible symmetrical short-circuit current in A

where:

Cross-section of conductor Sp = 4, 10, 16, 25, 35 mm²

Break time t = 0.04; 0.2; 0.5; 1; 5 s

Material coefficient k = 143 A · √s/mm²

3.3.2. Erdungsbänder , blanke Leiter

Zulässiger Kurzschlusswechselstrom von Erdungsbändern (Schutzeleiter) Cu 4 mm², 10 mm², 16 mm², 25 mm² und 35 mm² (blanke Leiter), bezogen auf die Kurzschlussdauer von 0,04 s; 0,2 s; 0,5 s; 1 s und 5 s.

3.3.2. Earthing straps, bare conductor

Permissible symmetrical short-circuit current of earthing straps (PE conductors) Cu 4 mm², 10 mm², 16 mm², 25 mm² and 35 mm² (bare conductor) in relation to a short-circuit duration of 0.04 s; 0.2 s; 0.5 s; 1 s and 5 s.

Zulässiger Kurzschlusswechselstrom/Permissible symmetrical short-circuit current

Abschaltzeit des Schutzbogens Break time of protective device	Schutzleiterquerschnitt (blanke Leiter) Cross-section of PE conductor (bare conductor)				
	4 mm ² (Cu)	10 mm ² (Cu)	16 mm ² (Cu)	25 mm ² (Cu)	35 mm ² (Cu)
0.04 s	3.52 kA	8.79 kA	14.07 kA	21.99 kA	30.79 kA
0.2 s	1.57 kA	3.93 kA	6.30 kA	9.84 kA	13.78 kA
0.5 s	1.00 kA	2.48 kA	3.97 kA	6.21 kA	8.70 kA
1.0 s	0.70 kA	1.76 kA	2.82 kA	4.40 kA	6.16 kA
5.0 s	0.32 kA	0.79 kA	1.25 kA	1.97 kA	2.76 kA

Berechnungsbasis EN 61 439-1, Anhang B (VDE 0660, Teil 600-1)

$$Sp = \frac{\sqrt{I^2 \cdot t}}{k} \quad I = Sp \cdot k \cdot \sqrt{1/t}$$

I = zulässiger Kurzschlusswechselstrom in A

gegeben:

Leiterquerschnitt Sp = 4, 10, 16, 25, 35 mm²

Abschaltzeit t = 0,04; 0,2; 0,5; 1; 5 s

Materialbeiwert k = 176 A · √s/mm²

Basis of calculation EN 61 439-1, appendix B (VDE 0660, part 600-1)

$$Sp = \frac{\sqrt{I^2 \cdot t}}{k} \quad I = Sp \cdot k \cdot \sqrt{1/t}$$

I = permissible symmetrical short-circuit current in A

where:

Cross-section of conductor Sp = 4, 10, 16, 25, 35 mm²

Break time t = 0.04; 0.2; 0.5; 1; 5 s

Material coefficient k = 176 A · √s/mm²

4. Prüfverfahren und Auswertung

4. Test methods and evaluation

Rittal hat in aufwendigen Versuchsreihen in einem der größten deutschen Prüfinstitute – dem IPH in Berlin – die Schutzleiterverbindungen des TS-Schalterschrankes testen lassen. Dabei sind sowohl Verbindungen zwischen Gehäuseteilen wie auch Schutzleiteranschlussstellen auf eine wirkungsvolle elektrische Verbindung (gemäß DIN EN 62 208) und die thermische Kurzschlussfestigkeit (in Anlehnung an DIN EN 61 439-1) untersucht worden. Ziel der Testreihen war es, die Kontaktierung zwischen den einzelnen Gehäuseteilen nachzuweisen und Angaben für die Kurzschlussfestigkeit zu erhalten. Es wurden sowohl der Stoßkurzschlussstrom wie auch der Stromwärmewert (I^2t -Wert) ermittelt und dokumentiert.

4.1 Prüfverfahren

1. Die Prüflinge wurden über einen Leistungstransformator an einen Hochstromgenerator angeschlossen und über einen definierten Zeitraum einem Kurzschlussstrom ausgesetzt.
2. Vor und nach dem Kurzschluss wurde der Übergangswiderstand im Strom-Spannungsverfahren gemessen und festgehalten.
3. Der Stoßkurzschlussstrom wurde in mehreren Stufen bis zur Zerstörung der Verbindung bzw. bis zum Überschreiten des zu lässigen Übergangswiderstandes gesteigert.
4. Der Kurvenverlauf des Stromes und der Spannung wurden aufgezeichnet, der Stoßkurzschlussstrom, der Kurzschlusswechselstrom (Effektivwert), die Kurzschlussdauer und das Joule-Integral (Stromwärmewert) ermittelt.
5. Durch fotografische Aufnahmen wurden die Zustände der Verbindung vor und nach den einzelnen Versuchsphasen festgehalten.

4.2 Anmerkung zur Auswertung

Eine Bewertung der Prüfung erfolgte in der Form, dass die elektrische Verbindung durch Besichtigung und durch Messung des Widerstandswertes untersucht wurde. Hierbei sei erwähnt, dass ein Spratzen durchaus zulässig ist, solange die elektrische Verbindung nicht beeinträchtigt wird und benachbarte brennbare Teile nicht entzündet werden (gemäß DIN EN 61 439-1, Pkt. 10.11.5.6.2 Anm.1). Deshalb empfehlen wir, dass je nach Ausbau ggfs. eine individuelle Prüfung erfolgen sollte.

Aus den Versuchsreihen ergibt sich der Stromwärmewert (I^2t -Wert), der von dem Planer für die am Einbauort möglichen Belastungen umgerechnet werden kann (siehe DIN EN 61 439-1).

Danach ist der Stromwärmewert I^2t im Bereich kleiner Kurzschlusszeiten nahezu konstant. Das bedeutet, dass das Produkt aus der bekannten Abschaltzeit T_k und dem zulässigen thermischen Kurzzeitstrom I_{th} die angegebene Strombelastbarkeit (I^2t -Wert) nicht übersteigen darf.

$$I^2 \cdot t = I_{th}^2 \cdot T_k = \text{const.}$$

Anzumerken ist weiter, dass sich die angegebenen Werte nur auf die untersuchten Konstruktionsteile und Verbindungen beziehen.

Insbesondere für die dynamische Kurzschlussfestigkeit können keine allgemeingültigen Werte angegeben werden. Bei der Verwendung der angegebenen Werte für den zulässigen Stoßkurzschlussstrom ist zu beachten, dass die Anordnung der Anschlussleitungen und der Ausbau des Schalterschrankes entscheidende Bedeutung für die entstehenden Stromkräfte haben.

Rittal has commissioned one of the largest German test institutes – IPH in Berlin – to perform an elaborate series of experiments to test the earthing connections of the TS enclosure. These experiments were to investigate both connections between the housing elements and earth conductor terminal points with regard to their proper electrical continuity (in accordance with IEC/DIN EN 62 208) and thermal short-circuit resistance (following IEC/DIN EN 61 439-1). The objective of the tests was to confirm the continuity between the individual housing elements and to obtain values for the short-circuit resistance. Both the surge current resistance and the Joule heat value (I^2t value) were determined and documented.

4.1 Test methods

1. The test specimens were connected to a heavy current generator via a power transformer and subjected to a short-circuit current over a defined period of time.
2. Before and after the short-circuit, the contact resistance was measured using the ammeter-voltmeter method and recorded.
3. The surge current was gradually increased until the connection was destroyed or until the permissible contact resistance was exceeded.
4. The curve patterns of the current and the voltage were recorded, and the surge current, the symmetrical short-circuit current (r.m.s. value), the short-circuit duration and the Joule integral (I^2t value) were determined.
5. The condition of the connections before and after the individual phases of the experiment were recorded as photographs.

4.2 Notes of evaluation

The tests were evaluated in that the electrical connection was examined visually and through measurement of the resistance. It must be mentioned that a certain level of crackle remains permissible, provided the electrical connection is not adversely affected and neighbouring inflammable components are not ignited (in accordance with IEC/DIN EN 61 439-1, item 10.11.5.6.2 note 1). It is thus recommended to carry out appropriate individual testing, depending on the specific configuration.

The tests provide a value for the Joule heat (I^2t value), which can be converted by the designer to take into account the possible loads arising at the actual point of installation (see IEC/DIN EN 61 439-1).

It follows herefrom that the Joule heat I^2t is practically constant across the whole range of short durations. This means that the product of the known break time T_k and the permissible thermal short-time current I_{th} must not exceed the specified current carrying capacity (I^2t value).

$$I^2 \cdot t = I_{th}^2 \cdot T_k = \text{const.}$$

It should be noted further, that the given values refer only to the tested structural elements and connections.

With regard to the dynamic short-circuit resistance, in particular, it is not possible to specify generally applicable values. When applying the specified values for rated surge current resistance, it must be noted that the layout of the connecting cables and the installations of the enclosure are decisive factors determining the arising current forces.

Rittal – The System.

Faster – better – everywhere.

- Enclosures
- Power Distribution
- Climate Control
- IT Infrastructure
- Software & Services

You can find the contact details of all
Rittal companies throughout the world here.



www.ittal.com/contact

XWW00006INT1508

ENCLOSURES

POWER DISTRIBUTION

CLIMATE CONTROL

IT INFRASTRUCTURE

SOFTWARE & SERVICES

FRIEDHELM LOH GROUP

