

**DIN EN 1999-1-2**

**DIN**

ICS 13.220.50; 91.010.30; 91.080.10

Ersatz für  
DIN EN 1999-1-2:2007-05 und  
DIN EN 1999-1-2  
Berichtigung 1:2010-05

**Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken –  
Teil 1-2: Tragwerksbemessung für den Brandfall;  
Deutsche Fassung EN 1999-1-2:2007 + AC:2009**

Eurocode 9: Design of aluminium structures –  
Part 1-2: Structural fire design;  
German version EN 1999-1-2:2007 + AC:2009

Eurocode 9: Calcul des structures en aluminium –  
Partie 1-2: Calcul du comportement au feu;  
Version allemande EN 1999-1-2:2007 + AC:2009

Gesamtumfang 61 Seiten

Normenausschuss Bauwesen (NABau) im DIN

## DIN EN 1999-1-2:2010-12

### Nationales Vorwort

Diese Europäische Norm (EN 1999-1-2:2007 + AC:2009) wurde vom Technischen Komitee CEN/TC 250 „Eurocodes für den konstruktiven Ingenieurbau“ erarbeitet, dessen Sekretariat vom BSI (Vereinigtes Königreich) gehalten wird.

Im DIN Deutsches Institut für Normung e. V. ist hierfür der Arbeitsausschuss NA 005-52-22 AA „Konstruktiver baulicher Brandschutz“ des Normenausschusses Bauwesen (NABau) zuständig.

Die Norm ist Bestandteil einer Reihe von Einwirkungs- und Bemessungsnormen, deren Anwendung nur im Paket sinnvoll ist. Dieser Tatsache wird durch das Leitpapier L der Kommission der Europäischen Union für die Anwendung der Eurocodes Rechnung getragen, in dem Übergangsfristen für die verbindliche Umsetzung der Eurocodes in den Mitgliedstaaten vorgesehen sind. Die im Vorwort dieser Europäischen Norm angegebenen Fristen korrelieren in etwa mit diesen Übergangsfristen.

Die Anwendung dieser Norm ist in Deutschland nur in Verbindung mit dem Nationalen Anhang.

Es wird auf die Möglichkeit hingewiesen, dass einige Texte dieses Dokuments Patentrechte berühren können. Das DIN [und/oder die DKE] sind nicht dafür verantwortlich, einige oder alle diesbezüglichen Patentrechte zu identifizieren.

In Abhängigkeit von der Bedeutung der einzelnen Absätze wird in dieser Norm zwischen verbindlichen Regeln und Anwendungsregeln unterschieden (siehe auch 1.4 dieser Europäischen Norm). Die verbindlichen Regeln sind durch den Buchstaben P nach der Nummer des Absatzes gekennzeichnet, z. B. (1)P. Bei allen Absätzen, die nicht als verbindliche Regeln gekennzeichnet sind, handelt es sich um Anwendungsregeln.

Der Beginn und das Ende des hinzugefügten oder geänderten Textes wird im Text durch die Textmarkierungen **AC** **AC** angezeigt.

### Änderungen

Gegenüber DIN V ENV 1999-1-2:1999-10 wurden folgende Änderungen vorgenommen:

- die Stellungnahmen der nationalen Normungsinstitute von CEN zu ENV 1999-1-2:1999 wurden berücksichtigt und der Inhalt wurde vollständig überarbeitet;
- der Vornormcharakter wurde aufgehoben.

Gegenüber DIN EN 1999-1-2:2007-05 und DIN EN 1999-1-2 Berichtigung 1:2010-05 wurden folgende Änderungen vorgenommen:

- Vorgänger-Norm mit der Berichtigung 1 konsolidiert;
- redaktionelle Änderungen durchgeführt.

### Frühere Ausgaben

DIN V ENV 1999-1-2: 1999-10  
DIN EN 1999-1-2: 2007-05  
DIN EN 1999-1-2 Berichtigung 1: 2010-05

EUROPÄISCHE NORM  
EUROPEAN STANDARD  
NORME EUROPÉENNE

**EN 1999-1-2**

Februar 2007

**+AC**

Oktober 2009

ICS 13.220.50; 91.010.30; 91.080.10

Ersatz für ENV 1999-1-2:1998

**Deutsche Fassung**

**Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion  
von Aluminiumtragwerken —  
Teil 1-2: Tragwerksbemessung für den Brandfall**

Eurocode 9: Design of aluminium structures —  
Part 1-2: Structural fire design

Eurocode 9: Calcul des structures en aluminium —  
Partie 1-2: Calcul du comportement au feu

Diese Europäische Norm wurde vom CEN am 18. September 2006 angenommen.

Die Berichtigung tritt am 14. Oktober 2009 in Kraft und wurde in EN 1999-1-2:2007 eingearbeitet.

Die CEN-Mitglieder sind gehalten, die CEN/CENELEC-Geschäftsordnung zu erfüllen, in der die Bedingungen festgelegt sind, unter denen dieser Europäischen Norm ohne jede Änderung der Status einer nationalen Norm zu geben ist. Auf dem letzten Stand befindliche Listen dieser nationalen Normen mit ihren bibliographischen Angaben sind beim Management-Zentrum des CEN oder bei jedem CEN-Mitglied auf Anfrage erhältlich.

Diese Europäische Norm besteht in drei offiziellen Fassungen (Deutsch, Englisch, Französisch). Eine Fassung in einer anderen Sprache, die von einem CEN-Mitglied in eigener Verantwortung durch Übersetzung in seine Landessprache gemacht und dem Management-Zentrum mitgeteilt worden ist, hat den gleichen Status wie die offiziellen Fassungen.

CEN-Mitglieder sind die nationalen Normungsinstitute von Belgien, Bulgarien, Dänemark, Deutschland, Estland, Finnland, Frankreich, Griechenland, Irland, Island, Italien, Lettland, Litauen, Luxemburg, Malta, den Niederlanden, Norwegen, Österreich, Polen, Portugal, Rumänien, Schweden, der Schweiz, der Slowakei, Slowenien, Spanien, der Tschechischen Republik, Ungarn, dem Vereinigten Königreich und Zypern.



EUROPÄISCHES KOMITEE FÜR NORMUNG  
EUROPEAN COMMITTEE FOR STANDARDIZATION  
COMITÉ EUROPÉEN DE NORMALISATION

**Management-Zentrum: Avenue Marnix 17, B-1000 Brüssel**

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

## Inhalt

	Seite
<b>Vorwort .....</b>	<b>4</b>
<b>1 Allgemeines .....</b>	<b>10</b>
<b>1.1 Anwendungsbereich .....</b>	<b>10</b>
<b>1.1.1 Anwendungsbereich von EN 1999 .....</b>	<b>10</b>
<b>1.1.2 Anwendungsbereich von EN 1999-1-2 .....</b>	<b>10</b>
<b>1.2 Normative Verweisungen .....</b>	<b>11</b>
<b>1.3 Annahmen .....</b>	<b>12</b>
<b>1.4 Unterscheidung nach Grundsätzen und Anwendungsregeln .....</b>	<b>12</b>
<b>1.5 Begriffe .....</b>	<b>12</b>
<b>1.5.1 Besondere Begriffe zur allgemeinen Bemessung .....</b>	<b>12</b>
<b>1.5.2 Begriffe mit Bezug auf thermische Einwirkungen .....</b>	<b>12</b>
<b>1.5.3 Begriffe mit Bezug auf Baustoffe und Bauprodukte .....</b>	<b>12</b>
<b>1.5.4 Begriffe mit Bezug auf Wärmeübertragungsberechnungen .....</b>	<b>13</b>
<b>1.5.5 Begriffe mit Bezug auf die Berechnung des Tragverhaltens .....</b>	<b>13</b>
<b>1.6 Symbole .....</b>	<b>14</b>
<b>2 Grundlagen der Bemessung .....</b>	<b>15</b>
<b>2.1 Anforderungen .....</b>	<b>15</b>
<b>2.1.1 Grundlegende Anforderungen .....</b>	<b>15</b>
<b>2.1.2 Brandbeanspruchung mit nomineller Brandkurve .....</b>	<b>16</b>
<b>2.1.3 Parametrische Brandbeanspruchung .....</b>	<b>16</b>
<b>2.2 Einwirkungen .....</b>	<b>16</b>
<b>2.3 Bemessungswerte der Materialeigenschaften .....</b>	<b>16</b>
<b>2.4 Nachweisverfahren .....</b>	<b>17</b>
<b>2.4.1 Allgemeines .....</b>	<b>17</b>
<b>2.4.2 Bauteilberechnung .....</b>	<b>17</b>
<b>2.4.3 Teiltragwerksberechnung .....</b>	<b>19</b>
<b>2.4.4 Gesamttragwerksberechnung .....</b>	<b>20</b>
<b>3 Materialeigenschaften .....</b>	<b>20</b>
<b>3.1 Allgemeines .....</b>	<b>20</b>
<b>3.2 Mechanischen Eigenschaften von Aluminiumlegierungen .....</b>	<b>20</b>
<b>3.2.1 Festigkeits- und Verformungseigenschaften .....</b>	<b>20</b>
<b>3.2.2 Rohdichte .....</b>	<b>23</b>
<b>3.3 Thermische Eigenschaften .....</b>	<b>23</b>
<b>3.3.1 Aluminiumlegierungen .....</b>	<b>23</b>
<b>3.3.2 Brandschutzbekleidungen .....</b>	<b>26</b>
<b>4 Tragwerksbemessung im Brandfall .....</b>	<b>26</b>
<b>4.1 Allgemeines .....</b>	<b>26</b>
<b>4.2 Vereinfachte Berechnungsverfahren .....</b>	<b>26</b>
<b>4.2.1 Allgemeines .....</b>	<b>26</b>
<b>4.2.2 Tragfähigkeit .....</b>	<b>27</b>
<b>4.2.3 Temperaturrentwicklung in Aluminium .....</b>	<b>30</b>
<b>4.3 Allgemeine Berechnungsverfahren .....</b>	<b>36</b>
<b>4.3.1 Allgemeines .....</b>	<b>36</b>
<b>4.3.2 Thermische Analyse .....</b>	<b>36</b>
<b>4.3.3 Mechanische Analyse .....</b>	<b>36</b>
<b>4.3.4 Überprüfung von allgemeinen Berechnungsmodellen .....</b>	<b>37</b>
<b>Anhang A (informativ) Eigenschaften von nicht in EN 1999-1-1 angegebenen Aluminiumlegierungen .....</b>	<b>38</b>
<b>Anhang B (informativ) Wärmeübertragung auf Außenbauteile aus Aluminiumlegierungen .....</b>	<b>39</b>
<b>B.1 Allgemeines .....</b>	<b>39</b>
<b>B.1.1 Grundlagen .....</b>	<b>39</b>
<b>B.1.2 Vereinbarungen zu den Abmessungen .....</b>	<b>39</b>

	Seite
<b>B.1.3 Wärmebilanz .....</b>	<b>39</b>
<b>B.1.4 Gesamtkonfigurationsfaktoren .....</b>	<b>42</b>
<b>B.2 Nicht direkt beflammte Stützen.....</b>	<b>42</b>
<b>B.2.1 Wärmeübertragung durch Strahlung .....</b>	<b>42</b>
<b>B.2.2 Emissionswert der Flamme .....</b>	<b>43</b>
<b>B.2.3 Flammtemperatur .....</b>	<b>47</b>
<b>B.2.4 Absorptionswert der Flamme.....</b>	<b>48</b>
<b>B.3 Nicht direkt beflammte Träger .....</b>	<b>48</b>
<b>B.3.1 Wärmeübertragung durch Strahlung .....</b>	<b>48</b>
<b>B.3.2 Emissionswert der Flamme .....</b>	<b>50</b>
<b>B.3.3 Flammtemperatur .....</b>	<b>51</b>
<b>B.3.4 Absorptionswert der Flamme.....</b>	<b>51</b>
<b>B.4 Direkt beflammte Stützen .....</b>	<b>51</b>
<b>B.5 Voll oder teilweise beflammte Träger.....</b>	<b>54</b>
<b>B.5.1 Wärmeübertragung durch Strahlung .....</b>	<b>54</b>
<b>B.5.2 Emissionswert der Flammen.....</b>	<b>58</b>
<b>B.5.3 Absorptionswert der Flamme.....</b>	<b>58</b>
<b>Literaturhinweise .....</b>	<b>59</b>

## **DIN EN 1999-1-2:2010-12 EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

### **Vorwort**

Diese Europäische Norm (EN 1999-1-2:2007 + AC:2009) wurde vom Technischen Komitee CEN/TC 250 „Eurocodes für den konstruktiven Ingenieurbau“ erarbeitet, dessen Sekretariat vom BSI gehalten wird.

Diese Europäische Norm muss den Status einer nationalen Norm erhalten, entweder durch Veröffentlichung eines identischen Textes oder durch Anerkennung bis August 2007, und etwaige entgegenstehende nationale Normen müssen bis März 2010 zurückgezogen werden.

Diese Europäische Norm ersetzt ENV 1999-1-2:1998.

CEN/TC 250 ist für alle Eurocodes des konstruktiven Ingenieurbaus zuständig.

Entsprechend der CEN/CENELEC-Geschäftsordnung sind die nationalen Normungsinstitute der folgenden Länder gehalten, diese Europäische Norm zu übernehmen: Belgien, Bulgarien, Dänemark, Deutschland, Estland, Finnland, Frankreich, Griechenland, Irland, Island, Italien, Lettland, Litauen, Luxemburg, Malta, Niederlande, Norwegen, Österreich, Polen, Portugal, Rumänien, Schweden, Schweiz, Slowakei, Slowenien, Spanien, Tschechische Republik, Ungarn, Vereinigtes Königreich und Zypern.

### **Hintergrund des Eurocode-Programms**

Im Jahre 1975 beschloss die Kommission der Europäischen Gemeinschaften, für das Bauwesen ein Aktionsprogramm auf der Grundlage des Artikels 95 der Römischen Verträge durchzuführen. Das Ziel des Programms war die Beseitigung technischer Handelshemmisse und die Harmonisierung technischer Spezifikationen.

Im Rahmen dieses Aktionsprogramms leitete die Kommission die Bearbeitung von harmonisierten technischen Regelwerken für die Tragwerksplanung von Bauwerken ein, die im ersten Schritt als Alternative zu den in den Mitgliedsländern geltenden Regeln dienen und schließlich diese ersetzen sollten.

15 Jahre lang leitete die Kommission mit Hilfe eines Lenkungsausschusses mit Vertretern der Mitgliedsländer die Entwicklung des Eurocode-Programms, das zu der ersten Eurocode-Generation in den 80er Jahren des zwanzigsten Jahrhunderts führte.

Im Jahre 1989 entschieden sich die Kommission und die Mitgliedsländer der Europäischen Union und der EFTA, die Entwicklung und Veröffentlichung der Eurocodes über eine Reihe von Mandaten an CEN zu übertragen, damit diese den Status von Europäischen Normen (EN) erhielten. Grundlage war eine Vereinbarung<sup>1)</sup> zwischen der Kommission und CEN. Dieser Schritt verknüpft die Eurocodes de facto mit den Regelungen der Ratsrichtlinien und Kommissionsentscheidungen, die die Europäischen Normen behandeln (z. B. die Ratsrichtlinie 89/106/EWG zu Bauprodukten, die Bauproduktenrichtlinie, die Ratsrichtlinien 93/37/EWG, 92/50/EWG und 89/440/EWG zur Vergabe öffentlicher Aufträge und Dienstleistungen und die entsprechenden EFTA-Richtlinien, die zur Einrichtung des Binnenmarktes eingeleitet wurden).

Das Eurocode-Programm umfasst die folgenden Normen, die in der Regel aus mehreren Teilen bestehen:

EN 1990, Eurocode 0: Grundlagen der Tragwerksplanung

EN 1991, Eurocode 1: Einwirkungen auf Tragwerke

---

1) Vereinbarung zwischen der Kommission der Europäischen Gemeinschaft und dem Europäischen Komitee für Normung (CEN) zur Bearbeitung der Eurocodes für die Tragwerksplanung von Hochbauten und Ingenieurbauwerken (BC/CEN/03/89).

EN 1992, Eurocode 2: Bemessung und Konstruktion von Stahlbeton- und Spannbetontragwerken

EN 1993, Eurocode 3: Bemessung und Konstruktion von Stahlbauten

EN 1994, Eurocode 4: Bemessung und Konstruktion von Verbundtragwerken aus Stahl und Beton

EN 1995, Eurocode 5: Bemessung und Konstruktion von Holzbauten

EN 1996, Eurocode 6: Bemessung und Konstruktion von Mauerwerksbauten

EN 1997, Eurocode 7: Entwurf, Berechnung und Bemessung in der Geotechnik

EN 1998, Eurocode 8: Auslegung von Bauwerken gegen Erdbeben

EN 1999, Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken

Die Eurocode-Normen berücksichtigen die Verantwortlichkeit der Bauaufsichtsorgane in den Mitgliedsländern und haben deren Recht zur nationalen Festlegung sicherheitsbezogener Werte berücksichtigt, so dass diese Werte von Land zu Land unterschiedlich bleiben können.

### **Status und Gültigkeitsbereich der Eurocodes**

Die Mitgliedsländer der EU und von EFTA betrachten die Eurocodes als Bezugsdokumente für folgende Zwecke:

- als Mittel zum Nachweis der Übereinstimmung von Hoch- und Ingenieurbauten mit den wesentlichen Anforderungen der Richtlinie des Rates 89/106/EWG, besonders mit der wesentlichen Anforderung Nr. 1: Mechanische Festigkeit und Standsicherheit und der wesentlichen Anforderung Nr. 2: Brandschutz;
- als Grundlage für die Spezifizierung von Verträgen für die Ausführung von Bauwerken und die dazu erforderlichen Ingenieurleistungen;
- als Rahmenbedingung für die Erstellung harmonisierter, technischer Spezifikationen für Bauprodukte (ENs und ETAs).

Die Eurocodes haben, da sie sich auf Bauwerke beziehen, eine direkte Verbindung zu den Grundlagendokumenten<sup>2)</sup>, auf die in Artikel 12 der Bauproduktenrichtlinie hingewiesen wird, wenn sie auch anderer Art sind als die harmonisierten Produktnormen<sup>3)</sup>. Daher sind die technischen Gesichtspunkte, die sich aus den Eurocodes ergeben, von den Technischen Komitees von CEN und den Arbeitsgruppen von EOTA, die an Produktnormen arbeiten, zu beachten, damit diese Produktnormen mit den Eurocodes vollständig kompatibel sind.

---

2) Entsprechend Artikel 3.3 der Bauproduktenrichtlinie sind die wesentlichen Anforderungen in Grundlagendokumenten zu konkretisieren, um damit die notwendigen Verbindungen zwischen den wesentlichen Anforderungen und den Mandaten für die Erstellung harmonisierter Europäischer Normen und Richtlinien für die europäische Zulassung selbst zu schaffen.

3) Nach Artikel 12 der Bauproduktenrichtlinie hat das Grundlagendokument

- a) die wesentlichen Anforderungen zu konkretisieren, indem die Begriffe und, soweit erforderlich, die technische Grundlage für Klassen und Anforderungsstufen vereinheitlicht werden,
- b) Methoden zur Verbindung dieser Klassen oder Anforderungsstufen mit technischen Spezifikationen anzugeben, z. B. Berechnungs- oder Nachweisverfahren, technische Entwurfsregeln usw.,
- c) als Bezugsdokument für die Erstellung harmonisierter Normen oder Richtlinien für Europäische Technische Zulassungen zu dienen.

Die Eurocodes spielen de facto eine ähnliche Rolle für die wesentliche Anforderung Nr. 1 und einen Teil der wesentlichen Anforderung Nr. 2.

## **DIN EN 1999-1-2:2010-12 EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

Die Eurocodes liefern Regelungen für den Entwurf, die Berechnung und die Bemessung von kompletten Tragwerken und Bauteilen für die allgemeine praktische Anwendung. Sie gehen auf traditionelle Bauweisen und Aspekte innovativer Anwendungen ein, liefern aber keine vollständigen Regelungen für außergewöhnliche Baulösungen und Entwurfsbedingungen. Für diese Fälle können zusätzliche Spezialkenntnisse für den Bauplaner erforderlich sein.

### **Nationale Fassungen der Eurocodes**

Die Nationale Fassung eines Eurocodes enthält den vollständigen Text des Eurocodes (einschließlich aller Anhänge), so wie von CEN veröffentlicht, möglicherweise mit einer nationalen Titelseite und einem Nationalen Vorwort sowie einem Nationalen Anhang (informativ).

Der Nationale Anhang (informativ) darf nur Hinweise zu den Parametern geben, die im Eurocode für nationale Entscheidungen offen gelassen wurden. Diese national festzulegenden Parameter (NDP) gelten für die Tragwerksplanung von Hochbauten und Ingenieurbauten in dem Land, in dem sie erstellt werden. Sie umfassen:

- Zahlenwerte für Teilsicherheitsbeiwerte und/oder Klassen, wo die Eurocodes Alternativen eröffnen,
- Zahlenwerte, wo die Eurocodes nur Symbole angeben,
- landesspezifische, geographische und klimatische Daten, die nur für ein Mitgliedsland gelten, z. B. Schneekarten,
- Vorgehensweisen, wenn die Eurocodes mehrere Verfahren zur Wahl anbieten,
- Verweise zur Anwendung des Eurocodes, soweit sie diesen ergänzen und nicht widersprechen.

### **Verbindung zwischen den Eurocodes und den harmonisierten Technischen Spezifikationen für Bauprodukte (EN und ETAs)**

Es besteht die Notwendigkeit, dass die harmonisierten Technischen Spezifikationen für Bauprodukte und die technischen Regelungen für die Tragwerksplanung<sup>4)</sup> konsistent sind. Insbesondere sollten die Hinweise, die mit der CE-Kennzeichnung von Bauprodukten verbunden sind, die die Eurocodes in Bezug nehmen, klar erkennen lassen, welche national festzulegenden Parameter (NDP) zugrunde liegen.

### **Besondere Hinweise zu EN 1999-1-2**

EN 1999-1-2 behandelt die Bemessungsgrundlagen, Anforderungen und Regeln für die Tragwerksbemessung von Gebäuden im Brandfall unter Berücksichtigung der folgenden Punkte.

#### *Sicherheitsanforderungen*

EN 1999-1-2 ist für Bauherrn (z. B. für die Aufstellung ihrer speziellen Anforderungen), Planer, Bauunternehmer und relevante Behörden bestimmt.

Die allgemeine Zielsetzung des Brandschutzes ist die Begrenzung der Risiken für Einzelpersonen und die Gesellschaft, benachbarte Bauwerke und, falls erforderlich, die Umgebung oder direkt betroffene Bauwerke im Brandfall.

Die Bauproduktenrichtlinie 89/106/EWG nennt die folgende wesentliche Anforderung für den Brandschutz:

---

4) Siehe Artikel 3.3 und Art. 12 der Bauproduktenrichtlinie ebenso wie die Abschnitte 4.2, 4.3.1, 4.3.2 und 5.2 des Grundlagendokumentes Nr. 1.

„Das Bauwerk muss derartig entworfen und ausgeführt sein, dass bei einem Brand

- die Tragfähigkeit der Konstruktion während eines bestimmten Zeitraums erhalten bleibt,
- die Entstehung und Ausbreitung von Feuer und Rauch innerhalb des Bauwerks begrenzt bleiben,
- die Ausbreitung von Feuer auf benachbarte Bauwerke begrenzt bleibt,
- die Bewohner das Gebäude unverletzt verlassen oder durch andere Maßnahmen gerettet werden können,
- die Sicherheit der Rettungsmannschaften berücksichtigt ist.“

Gemäß dem Grundlagendokument N°2 „Brandschutz<sup>5)</sup>“ darf die wesentliche Anforderung durch Befolgen verschiedener in den Mitgliedsstaaten geltenden Brandschutzstrategien, wie konventionelle Brandszenarien (nominelle Brände) oder „natürliche“ Brandszenarien (parametrische Brände), einschließlich vorbeugender und abwehrender Brandschutzmaßnahmen erfüllt werden.

Die den Brandschutz betreffenden Teile des Eurocodes für den konstruktiven Ingenieurbau behandeln bestimmte Aspekte des vorbeugenden Brandschutzes, indem Regeln für die Bemessung und Konstruktion von Bauwerken und Bauteilen hinsichtlich einer ausreichenden Tragfähigkeit und, falls erforderlich, der Begrenzung der Brandausbreitung festgelegt werden.

Die funktionellen Anforderungen und die Leistungsniveaus können entweder als Feuerwiderstandsdauer z. B. bei der Einheits-Temperaturzeitkurve, die im Allgemeinen in nationalen Brandschutzregularien angegeben wird, festgelegt werden, oder, wenn dies nach den nationalen Brandschutzregularien zulässig ist, als Aufgabe des Brandschutzingenieurs unter Berücksichtigung vorbeugender und abwehrender Brandschutzmaßnahmen erreicht werden.

#### **Zusätzliche Anforderungen, die zum Beispiel**

- den möglichen Einbau und die Instandhaltung von Sprinkleranlagen,
- die Bedingungen für die Bewohnbarkeit von Gebäude- oder Brandabschnitten,
- die Verwendung von zugelassenen Dämm- und Beschichtungsstoffen einschließlich ihrer Instandhaltung

betreffen, sind nicht Gegenstand dieses Dokuments, da sie von der zuständigen Behörde festgelegt werden.

Zahlenwerte für Teilstufen und andere Elemente zuverlässigkeitssabhängiger Größen werden als empfohlene Werte angegeben, die ein annehmbares Niveau der Zuverlässigkeit ergeben. Sie wurden unter der Annahme ausgewählt, dass eine qualifizierte Ausführung vorliegt zusammen mit einem annehmbaren Qualitätsmanagement.

#### **Bemessungsverfahren**

Ein vollständig analytisches Verfahren der konstruktiven Bemessung im Brandfall würde das Tragverhalten bei erhöhten Temperaturen, die mögliche Beanspruchung durch Wärme und die positiven Auswirkungen von vorbeugenden und abwehrenden Brandschutzmaßnahmen sowie die mit diesen drei Faktoren verbundenen Ungewissheiten und die Bedeutung des Bauwerks (Konsequenzen bei Versagen) berücksichtigen.

Gegenwärtig ist es möglich, ein Verfahren zur Bestimmung einer adäquaten Leistungsfähigkeit durchzuführen, das, wenn auch nicht alle, so doch einige dieser Parameter beinhaltet, und nachzuweisen, dass das Bauwerk oder seine Bauteile bei einem tatsächlichen Brand eine adäquate Leistungsfähigkeit aufweisen werden. Wenn das Verfahren jedoch auf einer nominellen Brandkurve beruht, berücksichtigt das Klassifizierungssystem, das auf spezifischen Feuerwiderstandsdauern beruht, die oben angegebenen Merkmale und Ungewissheiten (wenn auch nicht explizit).

---

5) Siehe Abschnitt 2.2, 3.2(4) und 4.2.3.3.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

Der Ablauf der Bemessung im Brandfall ist in Bild 0.1 dargestellt. Die Ansätze werden durch festgelegte Vorgaben und durch leistungsabhängige Festlegungen bestimmt. Der Ansatz durch festgelegte Vorgaben beruht auf nominellen Bränden, aus denen sich die thermischen Einwirkungen ergeben. Der auf leistungsabhängigen Festlegungen beruhende Ansatz, bei dem der Brandschutzingenieur die Brandschutzbemessung durchführt, bezieht sich auf thermische Einwirkungen, die auf physikalischen und chemischen Parametern beruhen.

**ANMERKUNG** Tabellierte Daten, wie in Bild 0.1 gezeigt, sind für die Aluminiumteile nicht gegeben.

Um Bemessungen nach diesem Teil durchzuführen, wird EN 1991-1-2 für die Bestimmung der thermischen und mechanischen Einwirkungen benötigt.

***Bemessungshilfe***

Es wird erwartet, dass auf den Berechnungsmodellen nach EN 1999-1-2 beruhende Planungshilfen von den interessierten externen Organisationen erarbeitet werden.

Der Haupttext der EN 1999-1-2 beinhaltet zusammen mit den informativen Anhängen die meisten der prinzipiellen Konzepte und Regeln, die für die Brandschutz-Bemessung von Tragwerken aus Aluminium erforderlich sind.

**Nationaler Anhang zu EN 1999-1-2**

Diese Norm enthält alternative Verfahren und Werte sowie Empfehlungen für Klassen mit Hinweisen, an welchen Stellen nationale Festlegungen zu treffen sind. Dazu sollte die jeweilige nationale Ausgabe von EN 1999-1-2 einen Nationalen Anhang mit den festzulegenden Parametern enthalten, mit dem die Tragwerksplanung von Hochbauten und Ingenieurbauten, die in dem Ausgabeland gebaut werden sollen, möglich ist.

Nationale Festlegungen sind nach EN 1999-1-2 in den folgenden Abschnitten vorgesehen:

- 2.3 (1)
- 2.3 (2)
- 2.4.2 (3)
- 4.2.2.1 (1)
- 4.2.2.3 (5)
- 4.2.2.4 (5)

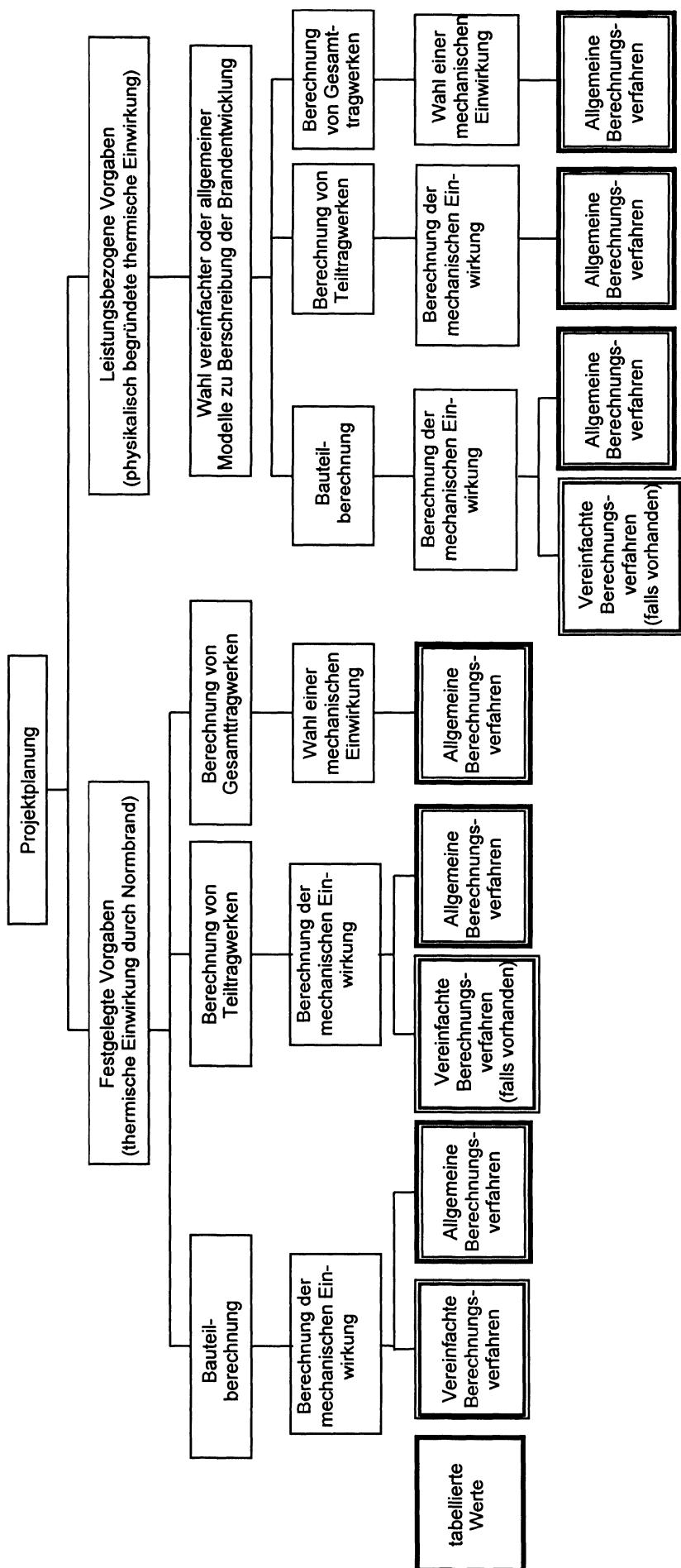


Bild 0.1 — Alternative Bemessungsverfahren

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

## **1 Allgemeines**

### **1.1 Anwendungsbereich**

#### **1.1.1 Anwendungsbereich von EN 1999**

(1)P EN 1999 behandelt die Bemessung von Hochbauten und Ingenieurbauten aus Aluminium. Der Eurocode 9 entspricht den Grundsätzen und Anforderungen an die Tragfähigkeit und Gebrauchstauglichkeit von Tragwerken, sowie den Grundlagen für ihre Bemessung und Nachweise, die in der EN 1990 „Grundlagen der Tragwerksplanung“ enthalten sind.

(2)P EN 1999 behandelt ausschließlich Anforderungen an die Tragfähigkeit, die Gebrauchstauglichkeit, die Dauerhaftigkeit und den Feuerwiderstand von Tragwerken aus Aluminium. Andere Anforderungen, wie z. B. Wärmeschutz oder Schallschutz, werden nicht berücksichtigt.

(3) Die Anwendung von EN 1999 ist in Verbindung mit folgenden Regelwerken beabsichtigt:

- EN 1990 „Grundlagen der Tragwerksplanung“;
- EN 1991 „Einwirkungen auf Tragwerke“, alle relevanten Teile;
- Europäische Normen für Bauprodukte, die für Tragwerke aus Aluminium Verwendung finden;
- EN 1998 „Auslegung von Bauwerken gegen Erdbeben“, soweit Aluminiumtragwerke in Erdbebengebieten errichtet werden.

(4) EN 1999 ist in fünf Teile eingeteilt:

- EN 1999-1-1 „Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-1: Allgemeine Bemessungsregeln“;
- EN 1999-1-2 „Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-2: Allgemeine Regeln — Tragwerksbemessung für den Brandfall“;
- EN 1999-1-3 „Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-3: Zusätzliche Regeln für ermüdungsanfällige Tragwerke“;
- EN 1999-1-4 „Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-4: Ergänzende Regeln für Trapezbleche“;
- EN 1999-1-5 „Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-5: Schalentragwerke“.

#### **1.1.2 Anwendungsbereich von EN 1999-1-2**

(1) EN 1999-1-2 behandelt die Bemessung von Aluminiumkonstruktionen für den außergewöhnlichen Fall der Brandeinwirkung. Seine Anwendung gilt Verbindung mit EN 1999-1-1 und EN 1991-1-2. Der Inhalt von EN 1999-1-2 beschränkt sich auf die Unterschiede oder Ergänzungen zur Bemessung bei normaler Temperatur.

(2) EN 1999-1-2 behandelt ausschließlich passive (vorbeugende) Verfahren des Brandschutzes. Aktive (abwehrende) Brandschutzmaßnahmen werden nicht behandelt.

(3) EN 1999-1-2 gilt für Aluminiumkonstruktionen, für die eine lastabtragende Funktion im Brandfall gefordert wird, wobei ein vorzeitiges Versagen des Tragwerks zu vermeiden ist.

**ANMERKUNG** Dieser Teil enthält keine Regeln für raumabschließende Bauteile.

(4) EN 1999-1-2 liefert Grundsätze und Anwendungsregeln für die Bemessung von Tragwerken, für die bestimmte Anforderungen im Hinblick auf die Tragfähigkeitsfunktion und die Leistungsstufen.

(5) EN 1999-1-2 gilt für Tragwerke oder Teile davon, die in den Anwendungsbereich von EN 1999-1-1 fallen und danach bemessen wurden.

(6) Die in diesem Teil 1-2 von EN 1999 angegebenen Eigenschaften von Aluminium gelten für die folgenden Legierungen:

EN AW-3004 — H34	EN AW-5083 — O und H12	EN AW-6063 — T5 und T6
EN AW-5005 — O und H34	EN AW-5454 — O und H34	EN AW-6082 — T4 und T6
EN AW-5052 — H34	EN AW-6061 — T6	

(7) Die in diesem Teil 1-2 von EN 1999 angegebenen Verfahren sind auch für andere Aluminiumlegierungen von EN 1999-1-1 anwendbar, wenn verlässliche Hochtemperatur-eigenschaften vorliegen oder vereinfachte Annahmen in 3.2.1 angegeben sind.

## 1.2 Normative Verweisungen

(1) Diese Europäische Norm enthält durch datierte oder undatierte Verweisungen Festlegungen aus anderen Publikationen. Diese normativen Verweisungen sind an den jeweiligen Stellen im Text zitiert, und die Publikationen sind nachstehend aufgeführt. Bei datierten Verweisungen gehören spätere Änderungen oder Überarbeitungen dieser Publikationen nur zu dieser Europäischen Norm, falls sie durch Änderung oder Überarbeitung eingearbeitet sind. Bei undatierten Verweisungen gilt die letzte Ausgabe der in Bezug genommenen Publikation (einschließlich Änderungen).

EN 485-2; *Aluminium und Aluminiumlegierungen — Bänder, Bleche und Platten — Teil 2: Mechanische Eigenschaften*

EN 755-2; *Aluminium und Aluminiumlegierungen — Stranggepresste Stangen, Rohre und Profile — Teil 2: Mechanische Eigenschaften*

EN 1990, *Eurocode: Grundlagen der Tragwerksplanung*

EN 1991-1-2; *Eurocode 1 — Einwirkungen auf Tragwerke — Teil 1-2: Allgemeine Einwirkungen; Brandeinwirkungen auf Tragwerke*

EN 1999-1-1; *Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion von Aluminiumbauten — Teil 1-1: Allgemeine Bemessungsregeln; Bemessungsregeln für Hochbauten*

AC EN 1090-3; *Ausführung von Stahltragwerken und Aluminiumtragwerken — Teil 3: Technische Regeln für die Ausführung von Aluminiumtragwerken* AC

EN 13501-2, *Klassifizierung von Bauprodukten und Bauarten zu ihrem Brandverhalten — Teil 2: Klassifizierung mit den Ergebnissen aus den Feuerwiderstandsprüfungen, mit Ausnahme von Lüftungsanlagen*

CEN/TS 13381-1, *Prüfverfahren zur Bestimmung des Beitrages zum Feuerwiderstand von tragenden Bau-teilen — Teil 1: Horizontal angeordnete Brandschutzbekleidungen*

ENV 13381-2, *Prüfverfahren zur Bestimmung des Beitrages zum Feuerwiderstand von tragenden Bau-teilen — Teil 2: Vertikal angeordnete Brandschutzbekleidungen*

ENV 13381-4, *Prüfverfahren zur Bestimmung des Beitrages zum Feuerwiderstand von tragenden Bau-teilen — Teil 4: Brandschutzmaßnahmen für Stahlbauteile*

## **DIN EN 1999-1-2:2010-12 EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

### **1.3 Annahmen**

- (1) Zusätzlich zu den allgemeinen Annahmen in EN 1990 gilt die Folgende:

Jede berücksichtigte passive oder aktive Brandschutzmaßnahme wird angemessen gewertet.

### **1.4 Unterscheidung nach Grundsätzen und Anwendungsregeln**

- (1) Es gelten die Regelungen nach EN 1990, 1.4.

### **1.5 Begriffe**

- (1) Es gelten die Regelungen nach EN 1990, 1.5.

- (2) Die folgenden Begriffe werden in dieser Norm EN 1999-1-2 mit der folgenden Bedeutung verwendet:

#### **1.5.1 Besondere Begriffe zur allgemeinen Bemessung**

##### **1.5.1.1**

##### **Teiltragwerk (en: part of structure)**

Teil eines Gesamttragwerks mit entsprechenden Lagerungs- und Randbedingungen

##### **1.5.1.2**

##### **geschützte Bauteile (en: protected members)**

Bauteile mit Maßnahmen zur Verzögerung des Temperaturanstiegs infolge Brandeinwirkung

#### **1.5.2 Begriffe mit Bezug auf thermische Einwirkungen**

##### **1.5.2.1**

##### **Einheits-Temperaturzeitkurve (en: standard temperature-time curve)**

nominelle Temperaturzeitkurve, die in EN 13501-2 definiert ist, um einen voll entwickelten Brand in einem Brandabschnitt abzubilden

##### **1.5.2.2**

##### **Temperaturzeitkurven (en: temperature-time curves)**

Brandgastemperaturen in der Umgebung von der Bauteiloberfläche als Funktion der Zeit. Das können sein:

- **nominelle Temperaturzeitkurven:** in Form konventioneller Kurven, die für die Klassifizierung oder den Nachweis des Feuerwiderstandes anerkannt sind, z. B. die Einheits-Temperaturzeitkurve, Außenbrandkurve, Hydrokarbon-Brandkurve
- **parametrische Temperaturzeitkurven:** ermittelt auf der Grundlage von Brandmodellen und den spezifischen physikalischen Parametern, die die Bedingungen im Brandabschnitt beschreiben

#### **1.5.3 Begriffe mit Bezug auf Baustoffe und Bauprodukte**

##### **1.5.3.1**

##### **Brandschutzmaterial (en: fire protection material)**

Baustoffe oder Baustoffkombinationen, die an einem tragenden Bauteil zur Verbesserung seiner Feuerwiderstandsfähigkeit angebracht werden

## **1.5.4 Begriffe mit Bezug auf Wärmeübertragungsberechnungen**

### **1.5.4.1**

#### **Konfigurationsfaktor (en: configuration factor)**

##### **Einstrahlzahl**

der Konfigurationsfaktor für die Wärmestrahlung der Oberfläche A auf die Oberfläche B ist der Anteil der diffus von der Oberfläche A abgestrahlten Wärmeenergie, die auf der Oberfläche B einfällt

### **1.5.4.2**

#### **konvektiver Wärmeübergangskoeffizient (en: convective heat transfer coefficient)**

konvektiver Wärmefluss zum Bauteil hin bezogen auf die Differenz zwischen Umgebungs- und Oberflächen-temperatur

### **1.5.4.3**

#### **Emissivität (en: emissivity)**

entspricht der Absorbitivität einer Oberfläche, die das Verhältnis der von der betrachteten Oberfläche absorbierten Strahlung zu der von einer schwarzen Oberfläche absorbierten Strahlung angibt

### **1.5.4.4**

#### **Netto-Wärmestrom (en: net heat flux)**

von Bauteilen absorbierte Energie je Zeiteinheit und Oberfläche

### **1.5.4.5**

#### **resultierende Emissivität (en: resulting emissivity)**

Verhältnis zwischen der tatsächlichen vom Bauteil aufgenommenen Wärmestrahlung und der Wärmestrahlung, die das Bauteil aufnehmen würde, wenn es sich bei dem Bauteil und seiner Umgebung jeweils um schwarze Körper handeln würde

### **1.5.4.6**

#### **Profilfaktor (en: section factor)**

für unbekleidete Bauteile aus Aluminium das Verhältnis der brandbeanspruchten Oberfläche zum Volumen des Aluminiums und für bekleidete Bauteile aus Aluminium das Verhältnis der inneren Oberfläche der brandbeanspruchten Bekleidung zum Volumen des Aluminiums

### **1.5.4.7**

#### **Profilfaktor des das Profil umschließenden Kastens (en: box value of section factor)**

Verhältnis zwischen der beflammteten Oberfläche eines gedachten das Aluminiumprofil umhüllenden Kastens und dem Volumen des Aluminiums

## **1.5.5 Begriffe mit Bezug auf die Berechnung des Tragverhaltens**

### **1.5.5.1**

#### **kritische Temperatur eines Aluminiumbauteils (en: critical temperature of a structural aluminium element)**

Temperatur des Aluminiums, bei der unter einer gegebenen Belastung und gleichförmiger Temperaturverteilung Versagen in einem Aluminiumbauteil erwartet wird

### **1.5.5.2**

#### **wirksame 0,2 %-Dehgrenze (en: effective 0,2 % proof strength)**

bei einer vorgegebenen Temperatur das Spannungsniveau, aus dem sich in der Spannungs-Dehnungsbeziehung von Aluminium eine bleibende Dehnung von 0,2 % ergibt

### **1.5.5.3**

#### **Außenbauteil (en: external member)**

Bauteil außerhalb eines Gebäudes, das einer Brandbeanspruchung über Öffnungen in seinen Außenbauteilen ausgesetzt sein kann

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

## 1.6 Symbole

(1) Für die Anwendung dieser Norm gelten in Ergänzung zu EN 1999-1-1 die folgenden Formelzeichen:

### *Lateinische Großbuchstaben*

$A_m$	brandbeanspruchte, längenbezogene Bauteiloberfläche;
$A_p$	auf die Bauteillänge bezogene innere Oberfläche des Bekleidungsmaterials;
$E_{al}$	Elastizitätsmodul für Aluminium bei Normaltemperatur;
$E_{al,0}$	Steigung des linear elastischen Bereichs von Aluminium bei erhöhten Temperaturen, $\theta_{al}$ ;
$V$	längenbezogenes Volumen des Bauteils;

### *Lateinische Kleinbuchstaben*

$c_{al}$	spezifische Wärmekapazität von Aluminium;
$c_p$	spezifische Wärmekapazität von Aluminium des Brandschutzmaterials;
$d_p$	Dicke des Brandschutzmaterials;
$f_{0,0}$	Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze bei erhöhten Temperaturen $\theta_{al}$ ;
$h_{net,d}$	Flächenbezogener Bemessungswert des Netto-Wärmestroms;
$I_z$	Strahlungswärmefluss von der Flamme zu einer Bauteilseite;
$k_0$	bezogener Wert einer Festigkeitseigenschaft von Aluminium bei erhöhten Temperaturen, $\theta_{al}$ ;
$k_{0,0}$	Reduktionsfaktor für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze bei erhöhten Temperaturen;
$k_{0,0max}$	Reduktionsfaktor für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze bei der maximalen Aluminiumtemperatur;
$l$	Länge bei 20 °C;
$t$	Dauer der Brandbeanspruchung;

### *Griechische Großbuchstaben*

$\Delta t$	Zeitintervall;
------------	----------------

### *Griechische Kleinbuchstaben*

$\gamma_{M,fi}$	Teilsicherheitsbeiwert für die betrachtete Werkstoffeigenschaft im Brandfall;
$\eta_{fi}$	Abminderungsfaktor für die Bemessungslasten im Brandfall;
$\theta$	Temperatur;
$\theta_{al}$	Aluminiumtemperatur;
$\varepsilon_m$	Emissivität der Oberfläche eines Bauteils;

- $\kappa$  Anpassungsfaktor;
- $\lambda_{al}$  Wärmeleitfähigkeit von Aluminium;
- $\lambda_p$  Wärmeleitfähigkeit des Brandschutzmaterials;
- $\mu_0$  Ausnutzungsgrad zum Zeitpunkt  $t = 0$ ;
- $\rho_{al}$  Rohdichte von Aluminium;
- $\rho_p$  Rohdichte des Brandschutzmaterials.

## 2 Grundlagen der Bemessung

### 2.1 Anforderungen

#### 2.1.1 Grundlegende Anforderungen

(1)P Falls Tragfähigkeit im Brandfall gefordert wird, müssen Tragwerke aus Aluminium so konstruiert und bemessen werden, dass ihre Tragfähigkeitsfunktion während der maßgebenden Brandbeanspruchung aufrechterhalten bleibt – Kriterium R.

(2)P Wird eine Unterteilung in Brandabschnitte gefordert, müssen die betreffenden Bauteile so bemessen und ausgeführt werden, dass ihre raumabschließende Wirkung während der maßgebenden Brandbeanspruchung aufrechterhalten bleibt, d. h.:

- kein Raumabschlussversagen infolge von Rissen, Löchern oder anderen Öffnungen, die groß genug sind, um eine Brandausbreitung durch heiße Gase oder Flammen zu verursachen – Kriterium E;
- kein Wärmedämmversagen infolge von Temperaturen höher als Entzündungstemperaturen auf der brandabgewandten Oberfläche – Kriterium I.

(3) Die Einhaltung von dem Kriterium I darf vorausgesetzt werden, wenn der Temperaturanstieg bei Normbrandbeanspruchung auf der abgewandten Oberfläche im Mittel 140 K und maximal 180 K nicht überschreitet.

(4)P Bauteile müssen die Versagenskriterien R, E und I wie folgt erfüllen:

- für raumabschließende Funktion nur E und I;
- für Tragfähigkeitsfunktion nur R;
- für raumabschließende und Tragfähigkeitsfunktion R, E und I.

ANMERKUNG EN 1999-1-2 behandelt ausschließlich das Kriterium R. Die in dieser Norm angegebenen Materialeigenschaften können verwendet werden, um die Temperaturen für das Kriterium I zu berechnen.

(5) Verformungskriterien für die lastabtragende Konstruktion sind in der Regel zu beachten, wenn Schutzziele oder Anforderungen an raumabschließende Bauteile dies erfordern.

(6) Mit Ausnahme von (5) brauchen die Verformungen der lastabtragenden Konstruktion nicht berücksichtigt werden, wenn eines der folgenden Kriterien zutrifft:

- die Wirksamkeit von Schutzmaßnahmen wird nach 3.3.2 nachgewiesen;
- die raumabschließenden Bauteile erfüllen die Anforderungen bei einer Normbrandbeanspruchung.

## DIN EN 1999-1-2:2010-12 EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)

### 2.1.2 Brandbeanspruchung mit nomineller Brandkurve

(1) Bei einer Beanspruchung durch die Einheits-Temperaturzeitkurve müssen die Bauteile das Kriterium R in der Regel wie folgt erfüllen:

Nur lastabtragend: mechanischer Widerstand (Kriterium R).

(2) Es wird unterstellt, dass das Kriterium R erfüllt ist, wenn die lastabtragende Funktion über die geforderte Dauer der Brandbeanspruchung erhalten bleibt.

(3) Bei der Verwendung der Hydrokarbonbrandkurve gelten in der Regel die gleichen Kriterien. Jedoch ist in dem Falle der Bezug auf diese spezielle Kurve durch die Buchstaben HC deutlich zu machen.

### 2.1.3 Parametrische Brandbeanspruchung

(1) Die lastabtragende Funktion ist sichergestellt, wenn kein Versagen während der gesamten Brandeinwirkung einschließlich der Abkühlphase oder innerhalb einer geforderten Widerstandsdauer eintritt.

## 2.2 Einwirkungen

(1) Die thermischen und mechanischen Einwirkungen sind in der Regel EN 1991-1-2 zu entnehmen.

(2) Die Werte für  $\dot{h}_{net,d}$  sind in der Regel der EN 1991-1-2 zu entnehmen. Dabei gilt:

$\varepsilon_m = 0,3$  für saubere, unverdeckte Oberflächen und

$\varepsilon_m = 0,7$  für beschichtete und verdeckte (z. B. verrußte) Oberflächen.

## 2.3 Bemessungswerte der Materialeigenschaften

(1) Die Bemessungswerte der mechanischen Materialeigenschaften  $X_{fi,d}$  sind wie folgt definiert:

$$X_{fi,d} = k_0 X_k / \gamma_{M,fi} \quad (2.1)$$

Dabei ist

$X_k$  der charakteristische Wert einer Festigkeits- oder Verformungseigenschaft (im Allgemeinen  $f_k$  oder  $E_k$ ) bei der Bemessung für Normaltemperatur nach EN 1999-1-1;

$X_{k,0}$  der Wert einer Materialeigenschaft im Brandfall und hängt im Allgemeinen von der Materialtemperatur ab, siehe Abschnitt 3;

$k_0$  der Reduktionsfaktor einer Festigkeits- oder Verformungseigenschaft ( $X_{k,0} / X_k$ ) in Abhängigkeit von der Werkstofftemperatur, siehe Abschnitt 3.

ANMERKUNG Der Teilsicherheitsbeiwert für die mechanischen Eigenschaften von Aluminium im Brandfall ist im Nationalen Anhang geregelt. Die Verwendung von  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  wird empfohlen.

(2) Die Bemessungswerte der thermischen Materialeigenschaften  $X_{fi,d}$  sind wie folgt definiert:

— wenn sich eine Vergrößerung der Eigenschaft günstig auf die Sicherheit auswirkt:

$$X_{fi,d} = X_{k,0} / \gamma_{M,fi} \quad (2.2a)$$

- wenn sich eine Vergrößerung der Eigenschaft ungünstig auf die Sicherheit auswirkt:

$$X_{fi,d} = \gamma_{M,fi} X_{k,\theta} \quad (2.2b)$$

ANMERKUNG Der Teilsicherheitsbeiwert für die thermischen Eigenschaften von Aluminium im Brandfall ist im Nationalen Anhang geregelt. Die Verwendung von  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  wird empfohlen.

## 2.4 Nachweisverfahren

### 2.4.1 Allgemeines

(1)P Das Tragwerksmodell, das der Bemessung nach dieser Norm EN 1999-1-2 zugrunde gelegt wird, muss das zu erwartende Tragverhalten der Konstruktion im Brandfall widerspiegeln.

ANMERKUNG Wenn die in dieser Norm EN 1999-1-2 angegebenen Regeln ausschließlich für Brandbeanspruchung nach der Einheits-Temperaturzeitkurve gültig sind, dann wird in den entsprechenden Abschnitten darauf hingewiesen.

(2)P Es ist nachzuweisen, dass für die maßgebende Dauer  $t$  der Brandbeanspruchung gilt:

$$E_{fi,d} \leq R_{fi,d,t} \quad (2.3)$$

Dabei ist

$E_{fi,d}$  der Bemessungswert der Einwirkungen im Brandfall nach EN 1991-1-2 einschließlich temperaturbedingter Längenänderungen und Durchbiegungen;

$R_{fi,d,t}$  der entsprechende Bemessungswert der Tragfähigkeit im Brandfall bei erhöhter Temperatur.

(3) Die Tragwerksbemessung im Brandfall ist in der Regel nach EN 1990, 5.1.4 (2) durchzuführen.

ANMERKUNG 1 Für die Bauteilberechnung siehe 2.4.2; für die Berechnung von Teiltragwerken siehe 2.4.3; für die Gesamttragwerksberechnung siehe 2.4.4.

ANMERKUNG 2 Zum Nachweis der Anforderungen an die Feuerwiderstandsdauer ist eine Bauteilberechnung ausreichend.

(4) Alternativ zu einer Bemessung mit den rechnerischen Nachweismethoden darf sich die Bemessung im Brandfall auch auf Ergebnisse von Brandversuchen oder auf Brandversuche in Verbindung mit Berechnungen stützen.

### 2.4.2 Bauteilberechnung

(1) Die mechanischen Einwirkungen sind in der Regel zum Zeitpunkt  $t = 0$  unter Verwendung der Kombinationsfaktoren  $\psi_{1,1}$  oder  $\psi_{2,1}$  nach EN 1991-1-2, 4.3.1, zu bestimmen.

(2) Als Vereinfachung zu (1), darf die Größe der Einwirkung  $E_{fi,d}$  aus der Bauteilbemessung bei Normaltemperatur abgeleitet werden:

$$E_{fi,d} = \eta_{fi} E_d \quad (2.4)$$

Dabei ist

$E_d$  der Bemessungswert für die entsprechende Schnittgröße aus der Bemessung bei Normaltemperatur für eine Grundkombination der Einwirkungen (siehe EN 1990).

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

(3) Der Reduktionsfaktor  $\eta_{fi}$  ist in der Regel für die Lastkombination (6.10) aus EN 1990 wie folgt zu bestimmen:

$$\eta_{fi} = \frac{G_k + \psi_{fi} Q_{k,1}}{\gamma_G G_k + \gamma_{Q,1} Q_{k,1}} \quad (2.5)$$

oder für die Lastkombination (6.10a) und (6.10b) nach EN 1990 durch den kleineren Wert der beiden folgenden Gleichungen:

$$\eta_{fi} = \frac{G_k + \psi_{fi} Q_{k,1}}{\gamma_G G_k + \gamma_{Q,1} Q_{k,1}} \quad (2.5a)$$

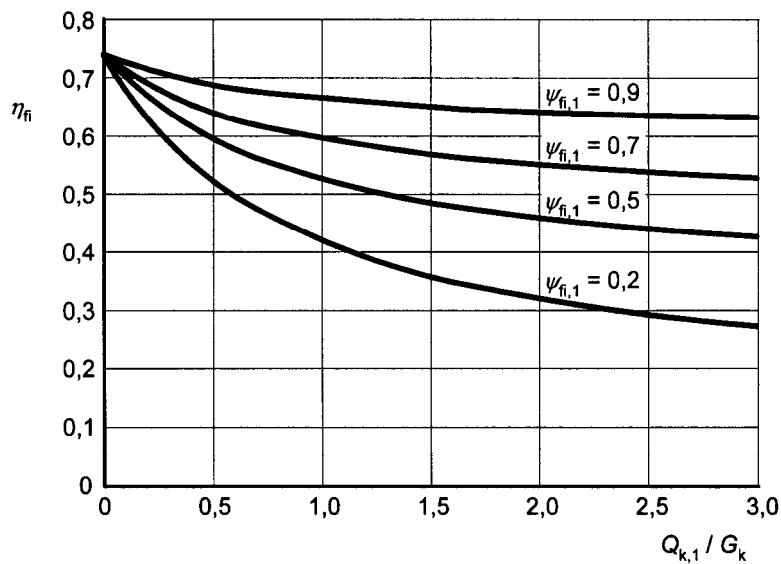
$$\eta_{fi} = \frac{G_k + \psi_{fi} Q_{k,1}}{\xi \gamma_G G_k + \gamma_{Q,1} Q_{k,1}} \quad (2.5b)$$

Dabei ist

- $Q_{k,1}$  die maßgebende veränderliche Einwirkung;
- $G_k$  der charakteristische Wert für ständige Einwirkungen;
- $\gamma_G$  der Teilsicherheitsbeiwert für ständige Einwirkungen;
- $\gamma_{Q,1}$  der Teilsicherheitsbeiwert für die 1. veränderliche Einwirkung;
- $\psi_{fi}$  der Kombinationsbeiwert für häufige Einwirkungen, gegeben durch  $\psi_{1,1}$  oder  $\psi_{2,1}$ ;
- $\xi$  der Reduktionsfaktor für ungünstige ständige Einwirkungen  $G$ .

ANMERKUNG 1 Die Werte von  $\gamma_G$ ,  $\gamma_{Q,1}$ ,  $\psi_{fi}$  und  $\xi$  dürfen im Nationalen Anhang festgelegt werden. EN 1990 gibt hierzu Vorschläge an. In EN 1991-1-2 wird vorgeschlagen, anstelle von  $\psi_{fi}$  den Wert von  $\psi_{2,1}$  zu wählen.

ANMERKUNG 2 Bild 1 zeigt den Verlauf des Reduktionsfaktors  $\eta_{fi}$  in Abhängigkeit von dem Lastverhältnis  $Q_{k,1}/G_k$  für verschiedene Werte des Kombinationsfaktors  $\psi_{fi} = \psi_{1,1}$  nach Gleichung (2.5) unter folgenden Annahmen:  $\gamma_{GA} = 1,0$ ,  $\gamma_G = 1,35$  und  $\gamma_Q = 1,5$ . Teilsicherheitsbeiwerte werden in den Nationalen Anhängen von EN 1990 als empfohlene Werte angegeben. Die Gleichungen (2.5a) und (2.5b) ergeben leicht höhere Werte.



**Bild 1 — Verlauf des Reduktionsfaktors  $\eta_{fi}$  in Abhängigkeit des Lastverhältnisses  $Q_{k,1} / G_k$**

ANMERKUNG 3 Vereinfacht darf ein empfohlener Wert von  $\eta_{fi} = 0,65$  verwendet werden; allerdings wird für Verkehrslasten der Lastgruppe E nach EN 1991-1-1 der Wert 0,7 empfohlen (Bereiche, wo eine Anhäufung von Gegenständen zu erwarten ist; einschließlich Zugangsbereiche).

(4) Es müssen nur temperaturbedingte Verformungen berücksichtigt werden, die aus Temperaturgradienten über den Querschnitt resultieren. Die Auswirkungen axialer oder ebener thermischer Dehnung dürfen vernachlässigt werden.

(5) Die Randbedingungen an Auflagern und Enden von Bauteilen dürfen während des gesamten Brandverlaufes als unveränderlich angenommen werden.

(6) Die vereinfachten oder die allgemeinen Bemessungsverfahren, die in 4.2 und 4.3 angegeben sind, sind für den Nachweis von Bauteilen im Brandfall geeignet.

#### 2.4.3 Teiltragwerksberechnung

(1) Es gilt Regel 2.4.2 (1)

(2) Alternativ zur Durchführung einer Tragwerksberechnung für den Brandfall zum Zeitpunkt  $t = 0$ , dürfen die Schnittgrößen an den Auflagern und Rändern des Teiltragwerks aus der Berechnung bei Normaltemperatur nach 2.4.2 ermittelt werden.

(3) Das zu bemessene Teiltragwerk ist in der Regel auf Basis der zu erwartenden temperaturbedingten Längenänderungen und Verformungen so auszuwählen, dass sein Zusammenwirken mit anderen Tragwerksteilen durch zeitunabhängige Lagerungs- und Randbedingungen während der Brandbeanspruchung angenähert werden kann.

(4) Für das zu bemessene Teiltragwerk sind in der Regel die maßgebende Versagensart im Brandfall, die temperaturabhängigen Materialparameter und Bauteilstifigkeiten sowie Auswirkungen von temperaturabhängigen Ausdehnungen und Verformungen (indirekte Einwirkungen im Brandfall) zu berücksichtigen.

(5) Während der Brandbeanspruchung dürfen die Randbedingungen an den Lagern sowie die Schnittgrößen an den Rändern des Teiltragwerkes als unveränderlich angenommen werden.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**2.4.4 Gesamttragwerksberechnung**

(1) Gesamttragwerksberechnungen für den Brandfall sind in der Regel unter Berücksichtigung des maßgebenden Versagenszustandes unter Brandbeanspruchung, der temperaturabhängigen Werkstoffeigenschaften und Bauteilsteifigkeiten und der Auswirkungen temperaturbedingter Längenänderungen und Verformungen durchzuführen.

**3 Materialeigenschaften**

**3.1 Allgemeines**

(1) Die in diesem Abschnitt angegebenen Werte der Werkstoffeigenschaften sind in der Regel als charakteristische Werte zu betrachten, es sei denn, sie werden direkt als Bemessungswerte angegeben.

(2) Die mechanischen Werkstoffeigenschaften von Aluminium bei 20 °C sind in der Regel EN 1999-1-1 zu entnehmen.

**3.2 Mechanischen Eigenschaften von Aluminiumlegierungen**

**3.2.1 Festigkeits- und Verformungseigenschaften**

(1) Die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze ist für unterschiedliche Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen unter Verwendung von Tabelle 1 nach folgender Gleichung zu berechnen. Sie gilt für Brandbeanspruchung bis zu 2 h:

$$f_{0,\theta} = k_{0,\theta} \cdot f_0$$

Dabei ist

$f_{0,\theta}$  die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze bei erhöhten Temperaturen;

$f_0$  die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze bei Normaltemperatur nach EN 1999-1-1.

(2) Für Zwischenwerte der Aluminiumtemperatur darf Bild 2a oder 2b verwendet oder linear interpoliert werden.

**Tabelle 1a — Reduktionsfaktor  $k_{0,0}$  für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze von Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen und einer Temperaturbeanspruchung bis zu 2 h**

Legierung	Zustand	Temperatur der Aluminiumlegierung °C							
		20	100	150	200	250	300	350	550
EN AW-3004	H34	1,00	1,00	0,98	0,57	0,31	0,19	0,13	0
EN AW-5005	O	1,00	1,00	1,00	1,00	0,82	0,58	0,39	0
EN AW-5005	H14 <sup>1)</sup>	1,00	0,93	0,87	0,66	0,37	0,19	0,10	0
EN AW-5052	H34 <sup>2)</sup>	1,00	1,00	0,92	0,52	0,29	0,20	0,12	0
EN AW-5083	O	1,00	1,00	0,98	0,90	0,75	0,40	0,22	0
EN AW-5083	H12 <sup>3)</sup>	1,00	1,00	0,80	0,60	0,31	0,16	0,10	0
EN AW-5454	O	1,00	1,00	0,96	0,88	0,50	0,32	0,21	0
EN AW-5454	H34	1,00	1,00	0,85	0,58	0,34	0,24	0,15	0
EN AW-6061	T6	1,00	0,95	0,91	0,79	0,55	0,31	0,10	0
EN AW-6063	T5	1,00	0,92	0,87	0,76	0,49	0,29	0,14	0
EN AW-6063	T6 <sup>4)</sup>	1,00	0,91	0,84	0,71	0,38	0,19	0,09	0
EN AW-6082	T4 <sup>5)</sup>	1,00	1,00	0,84	0,77	0,77	0,34	0,19	0
EN AW-6082	T6	1,00	0,90	0,79	0,65	0,38	0,20	0,11	0

<sup>1)</sup> Die Werte dürfen auch für Zustand H24/H34/H12/H32 verwendet werden.  
<sup>2)</sup> Die Werte dürfen auch für Zustand H12/H22/H32 verwendet werden.  
<sup>3)</sup> Die Werte dürfen auch für Zustand H22/H32 verwendet werden.  
<sup>4)</sup> Die Werte dürfen auch für EN AW-6060 T6 und T66 verwendet werden.  
<sup>5)</sup> Die Werte enthalten keinen Anstieg der Beanspruchbarkeit aufgrund von Alterungseffekten. Es wird empfohlen, solche Effekte zu ignorieren.

(3) Die 0,2 %-Dehngrenze von Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen, die nicht durch Tabelle 1a abgedeckt, aber in EN 1999-1-1, Tabelle 3.2a und 3.2b aufgelistet sind, sind in der Regel durch Versuche zu dokumentieren. Alternativ können die unteren Grenzwerte für die 0,2 %-Dehngrenze nach Tabelle 1b verwendet werden.

**Tabelle 1b — Unterer Grenzwert des Reduktionsfaktors  $k_{0,0}$  für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze von Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen und einer Temperaturbeanspruchung bis zu 2 h**

	Temperatur der Aluminiumlegierung in °C							
	20	100	150	200	250	300	350	550
Unterer Grenzwert	1,00	0,90	0,75	0,50	0,23	0,11	0,06	0

Der Anhang A gibt Festigkeitsreduktionsfaktoren  $k_{0,0}$  für einige Legierungen und Zustände, die nicht in EN 1999-1-1, Tabelle 3.2a und 3.2b aufgelistet sind. Die 0,2 %-Dehngrenze des Materials bei Raumtemperatur  $f_0$  kann EN 485-2 oder EN 755-2 entnommen werden.

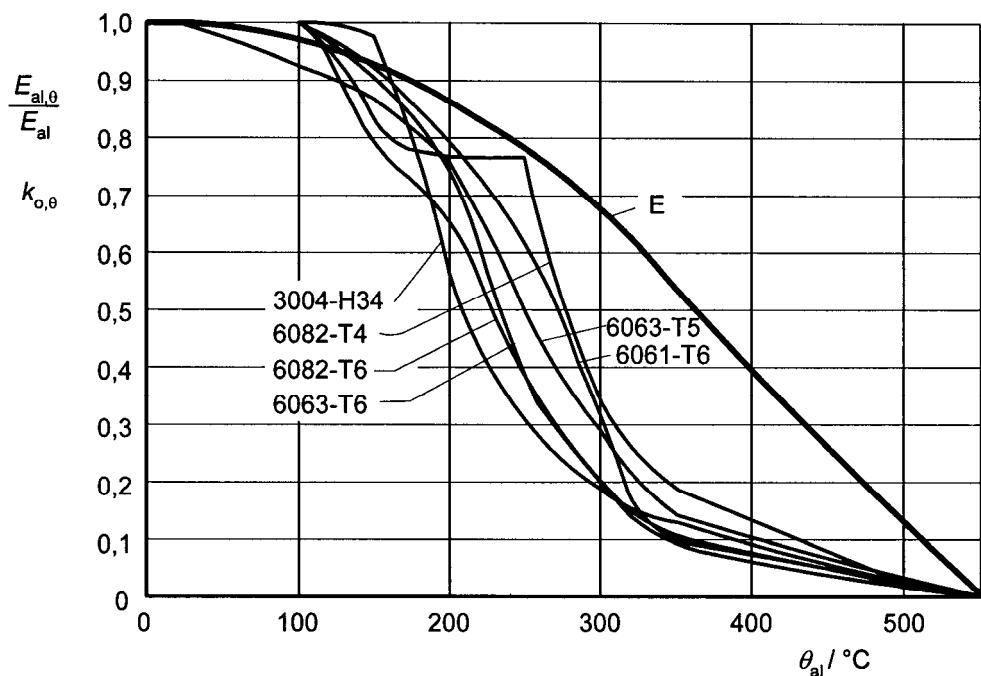
(4) Der Elastizitätsmodul von Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen  $E_{al,0}$  nach zweistündiger Temperaturbeanspruchung ist in der Regel Tabelle 2 zu entnehmen.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

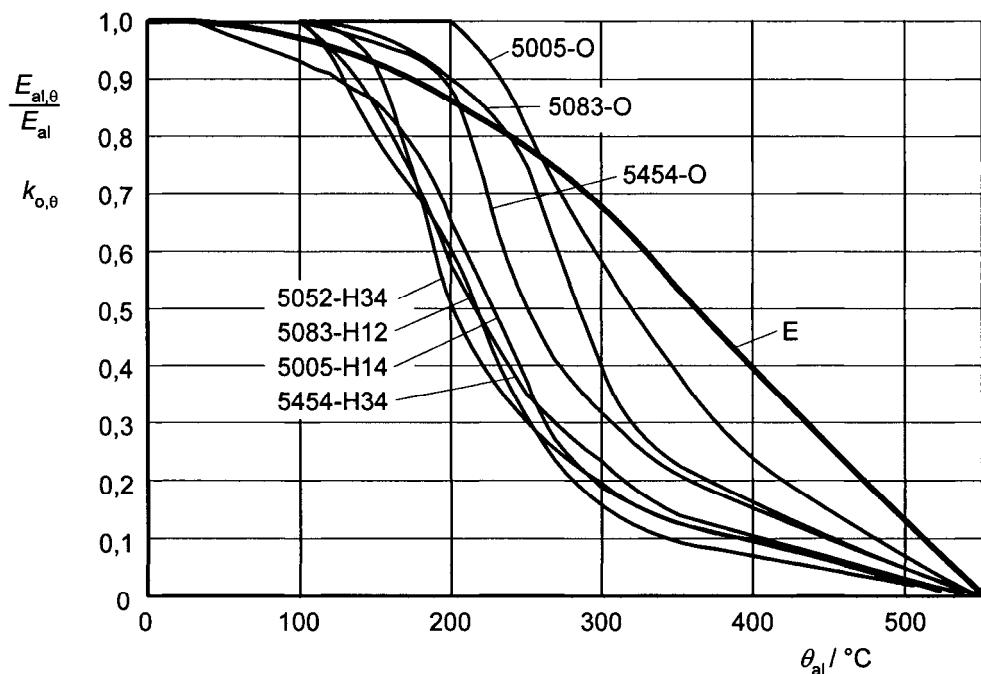
**Tabelle 2 — Elastizitätsmodul  $E_{al,\theta}$  von Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen und zweistündiger Temperaturbeanspruchung**

Temperatur der Aluminiumlegierung $\theta$ (°C)	Elastizitätsmodul $E_{al,\theta}$ (N/mm <sup>2</sup> )
20	70 000
50	69 300
100	67 900
150	65 100
200	60 200
250	54 600
300	47 600
350	37 800
400	28 000
550	0

(5) Der Reduktionsfaktor  $k_{o,\theta}$  für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze und das Verhältnis  $E_{al,\theta}/E_{al}$  von Aluminiumlegierungen bei der erhöhten Temperatur  $\theta_{al}/^{\circ}\text{C}$  werden in den Bildern 2a und 2b für eine Temperaturbeanspruchung bis zu 2 h gezeigt.



**Bild 2a — Der Reduktionsfaktor  $k_{o,\theta}$  für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze und das Verhältnis  $E_{al,\theta}/E_{al}$  von Aluminiumlegierungen bei der erhöhten Temperatur  $\theta_{al}/^{\circ}\text{C}$  mit einer Temperaturbeanspruchung bis zu 2 h, EN-AW 3004 und 6xxx-Legierungen aus Tabelle 1a**



**Bild 2b — Der Reduktionsfaktor  $k_{0,θ}$  für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze und das Verhältnis  $E_{al,θ}/E_{al}$  von Aluminiumlegierungen bei der erhöhten Temperatur  $\theta_{al}$  / °C mit einer Temperaturbeanspruchung bis zu 2 h, EN-AW-5xxx-Legierungen aus Tabelle 1a**

### 3.2.2 Rohdichte

- (1) Die Rohdichte von Aluminium  $\rho_{al}$  ist in der Regel als temperaturunabhängig zu betrachten. Der folgende Wert ist in der Regel zu verwenden:

$$\rho_{al} = 2\,700 \text{ kg/m}^3$$

## 3.3 Thermische Eigenschaften

### 3.3.1 Aluminiumlegierungen

#### 3.3.1.1 Thermische Dehnung

- (1) Die thermische Dehnung von Aluminiumlegierungen  $\Delta l/l$  ist in der Regel wie folgt zu ermitteln:

für  $0 \text{ }^\circ\text{C} < \theta_{al} < 500 \text{ }^\circ\text{C}$

$$\Delta l/l = 0,1 \cdot 10^{-7} \theta_{al}^2 + 22,5 \cdot 10^{-6} \theta_{al} - 4,5 \cdot 10^{-4}$$

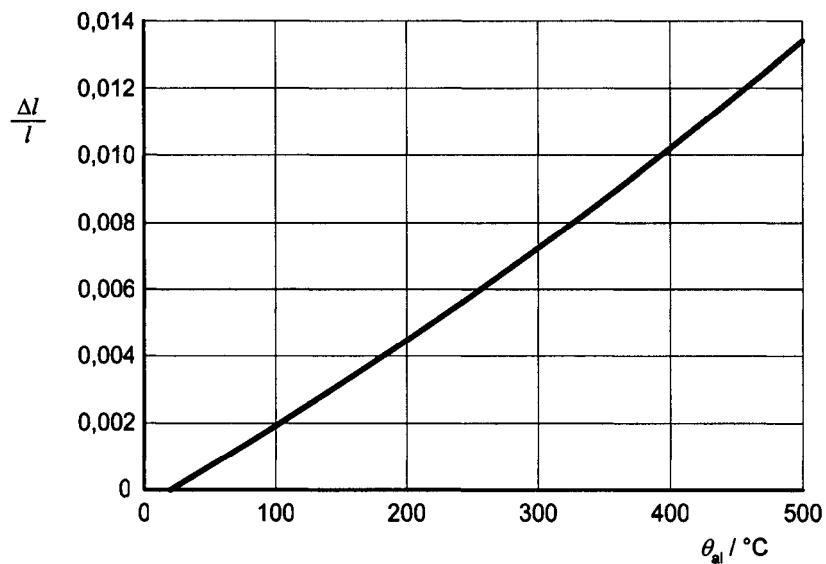
Dabei ist

$l$  die Bauteillänge bei  $20 \text{ }^\circ\text{C}$ ;

$\Delta l$  die temperaturbedingte Verlängerung des Bauteils.

ANMERKUNG Den Verlauf der bezogenen thermischen Dehnung in Abhängigkeit von der Temperatur zeigt Bild 3.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**



**Bild 3 — Thermische Dehnung von Aluminiumlegierungen als Funktion der Temperatur**

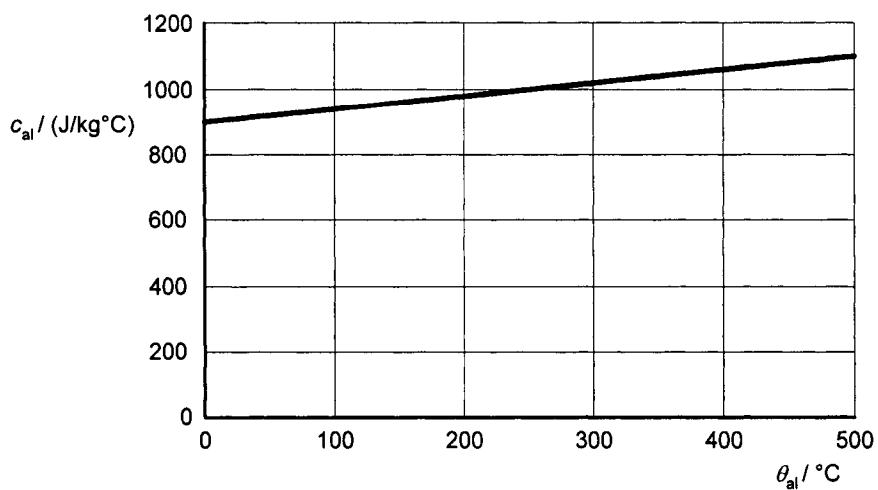
**3.3.1.2 Spezifische Wärme**

- (1) Die spezifische Wärme von Aluminium  $c_{al}$  ist in der Regel wie folgt zu ermitteln:

für  $0 ^\circ C < \theta_{al} < 500 ^\circ C$

$$c_{al} = 0,41 \cdot \theta_{al} + 903 \text{ (J/kg } ^\circ C\text{)}$$

ANMERKUNG Den Verlauf der spezifischen Wärme zeigt Bild 4.



**Bild 4 — Spezifische Wärme von Aluminiumlegierungen als Funktion der Temperatur**

### 3.3.1.3 Wärmeleitfähigkeit

(1) Die Wärmeleitfähigkeit von Aluminiumlegierungen  $\lambda_{al}$  für  $0 \text{ }^{\circ}\text{C} < \theta_{al} < 500 \text{ }^{\circ}\text{C}$  ist in der Regel wie folgt zu ermitteln:

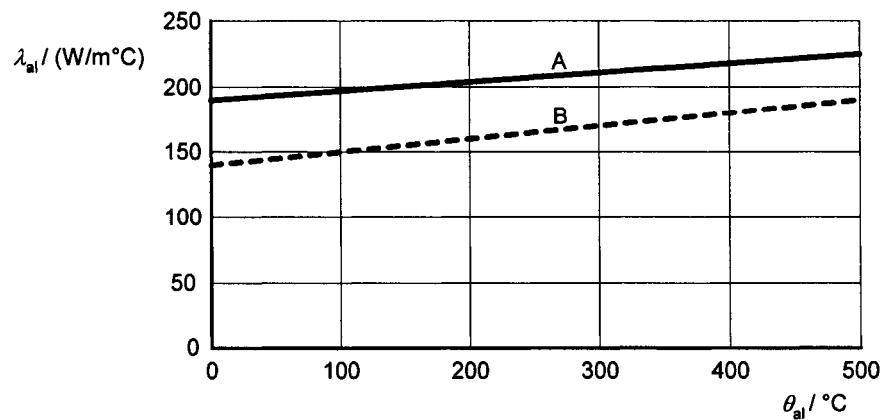
a) für Legierungen in 3xxx- und 6xxx-er Serien:

$$\lambda_{al} = 0,07 \cdot \theta_{al} + 190 \text{ (W/(m \cdot \text{ }^{\circ}\text{C}))}$$

b) für Legierungen in 5xxx- und 7xxx-er Serien:

$$\lambda_{al} = 0,1 \cdot \theta_{al} + 140 \text{ (W/(m \cdot \text{ }^{\circ}\text{C}))}$$

ANMERKUNG Den Verlauf der Wärmeleitfähigkeit zeigt Bild 5.



A: 3xxx, 6xxx-er Serien

B: 5xxx, 7xxx-er Serien

**Bild 5 — Wärmeleitfähigkeit von Aluminiumlegierungen als Funktion der Temperatur**

## DIN EN 1999-1-2:2010-12

### EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)

#### 3.3.2 Brandschutzbekleidungen

(1) Die Eigenschaften und das Verhalten des zur Bemessung verwendeten Brandschutzmaterials müssen in der Regel sicherstellen, dass die Brandschutzbekleidung während der entsprechenden Brandbeanspruchung an den Befestigungspunkten haften bleibt.

ANMERKUNG Ein Nachweis für die Eigenschaften von Brandschutzbekleidung ist in der Regel auf der Grundlage von Versuchen zu führen. Zurzeit stehen für solche Materialien in Verbindung mit Aluminiumkonstruktionen keine Europäischen Normen zur Verfügung. Ein Beispiel für einen solchen Versuch gibt ENV 13381-4 für die Verwendung von brandschutzbekleideten Stahlbauteilen.

## 4 Tragwerksbemessung im Brandfall

### 4.1 Allgemeines

(1) Dieser Abschnitt gibt Regeln für Aluminiumkonstruktionen an, die entweder

- ungeschützt,
- durch Brandschutzmaterialien isoliert oder
- durch Wärmeschilde geschützt sind.

ANMERKUNG Beispiele für andere Brandschutzmaßnahmen sind Wasserfüllung oder eine teilweise Einbindung in Decken und Wänden.

(2) Die Feuerwiderstandsfähigkeit ist in der Regel nach einer oder mehreren der folgenden Methoden zu bestimmen:

- vereinfachte Berechnungsverfahren;
- allgemeine Berechnungsverfahren;
- Versuche.

(3) Vereinfachte Berechnungsverfahren sind vereinfachte Bemessungsmethoden für einzelne Bauteile auf der Grundlage konservativer Annahmen.

(4) Allgemeine Berechnungsverfahren sind Bemessungsmethoden, bei denen Ingenieurmethoden in realistischer Weise auf bestimmte Fälle angewendet werden.

### 4.2 Vereinfache Berechnungsverfahren

#### 4.2.1 Allgemeines

(1)P Die Tragfähigkeit eines Aluminiumtragwerks oder -bauteils darf innerhalb einer Zeit  $t$  als sichergestellt angesehen werden, wenn gilt:

$$E_{fi,d} \leq R_{fi,d,t} \quad \text{AC (4.1) AC}$$

Dabei ist

$E_{fi,d}$  der Bemessungswert der Beanspruchung im Brandfall nach EN 1991-1-2 (Schnittrkräfte und -momente  $M_{fi,Ed}$ ,  $N_{fi,Ed}$ ,  $V_{fi,Ed}$  einzeln oder in Kombination);

$R_{fi,d,t}$  der Bemessungswert der Beanspruchbarkeit von Aluminiumtragwerken oder -bauteilen im Brandfall zu einem Zeitpunkt  $t$  ( $M_{fi,t,Rd}$ ,  $M_{b,fi,t,Rd}$ ,  $N_{fi,t,Rd}$ ,  $N_{b,fi,t,Rd}$ ,  $V_{fi,t,Rd}$  einzeln oder in Kombination).

(2) Der Bemessungswert der Beanspruchbarkeit  $R_{fi,d,t}$  ist in der Regel zu bestimmen, indem die Tragfähigkeit bei Raumtemperatur nach EN 1999-1-1 unter Berücksichtigung der Temperaturverteilung zum Zeitpunkt  $t$  in dem Bauteil abgemindert wird. Dadurch werden die mechanischen Eigenschaften von Aluminiumlegierungen bei erhöhten Temperaturen berücksichtigt (siehe auch 3.2.1 und 3.2.2).

(3) Die Tragfähigkeit von Bauteilverbindungen muss nicht nachgewiesen werden, vorausgesetzt, der thermische Widerstand  $(d_p/\lambda_p)_c$  der Brandschutzbekleidung der Verbindung ist mindestens so groß wie der kleinste Wert des thermischen Widerstandes  $(d_p/\lambda_p)_M$  der Brandschutzbekleidung der anschließenden Bauteile.

(4) Bei geschweißten Verbindungen muss der Festigkeitsabfall im Bereich der Wärmeeinflusszone berücksichtigt werden.

(5) Es kann davon ausgegangen werden, dass den Anforderungen der Abschnitte 4.2.2.2, 4.2.2.3 und 4.2.2.4 entsprochen wird, wenn zum Zeitpunkt  $t$  die Aluminiumtemperatur  $\theta_{al}$  an allen Querschnitten nicht mehr als 170 °C beträgt.

## 4.2.2 Tragfähigkeit

### 4.2.2.1 Querschnittsklassifizierung

(1) Für die Bemessung im Brandfall ist die Querschnittsklassifizierung in der Regel wie für die Bemessung bei Normaltemperatur nach EN 1999-1-1, 6.1.4, vorzunehmen.

**ANMERKUNG** Diese Regel basiert auf dem gleichen relativen Abfall der 0,2 %-Dehngrenze und des Elastizitätsmoduls. Wenn der tatsächliche Abfall des Elastizitätsmoduls nach Bild 2 verwendet wird, kann sich die Querschnittsklasse ändern, ggf. ergibt sich eine günstigere Klassenzugehörigkeit. Der nationale Anhang kann dazu Berücksichtigungsmöglichkeiten festlegen.

### 4.2.2.2 Zugbeanspruchte Bauteile

(1) Der Bemessungswert der Tragfähigkeit  $N_{fi,t,Rd}$  zum Zeitpunkt  $t$  eines auf Zug beanspruchten Bauteils mit ungleichförmiger Temperaturverteilung über den Querschnitt darf wie folgt berechnet werden:

$$N_{fi,t,Rd} = \sum A_i k_{o,0,i} f_o / \gamma_{M,fi} \quad (4.2)$$

Dabei ist

$A_i$  die Teilfläche des Nettoquerschnitts mit der Temperatur  $\theta_i$ , einschließlich einer Abminderung zur Berücksichtigung des Einflusses von WEZ-Entfestigung. Die Abminderung beruht auf einer verminderten Dicke  $\rho_{o,HAZ} \cdot t$ ;

$k_{o,0,i}$  Abminderungsfaktor für Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze mit der Temperatur  $\theta_i$ ;  $\theta_i$  ist die Temperatur der Teilfläche  $A_i$ .

(2) Der Bemessungswert der Tragfähigkeit  $N_{fi,0,Rd}$  eines auf Zug beanspruchten Bauteils mit gleichförmiger Querschnittstemperatur  $\theta_{al}$  ist in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$N_{fi,0,Rd} = k_{o,0} N_{Rd} (\gamma_{Mx}/\gamma_{M,fi}) \quad (4.3)$$

Dabei ist

$N_{Rd}$  Bemessungswert der Tragfähigkeit bei der Bemessung unter Normaltemperatur nach EN 1999-1-1.  $N_{Rd}$  ist entweder  $N_{o,Rd}$  oder  $N_{u,Rd}$

$\gamma_{Mx}$  Teilsicherheitsbeiwert für die Werkstoffeigenschaft nach EN 1999-1-1.  $\gamma_{M1}$  wird in Verbindung mit  $N_{o,Rd}$  und  $\gamma_{M2}$  mit  $N_{u,Rd}$  verwendet

Der Bemessungswert der Tragfähigkeit  $N_{fi,0,Rd}$  ist der Wert, der durch die Kombination von  $N_{Rd}$  mit  $\gamma_{Mx}$  die geringste Tragfähigkeit ergibt.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**4.2.2.3 Träger**

(1) Der Bemessungswert der Biegemomententrägfähigkeit  $M_{fi,t,Rd}$  von Querschnitten der Klassen 1 oder 2 zum Zeitpunkt  $t$  mit ungleichförmiger Temperaturverteilung über den Querschnitt darf wie folgt berechnet werden:

$$M_{fi,t,Rd} = \sum A_i z_i k_{o,0,i} f_o / \gamma_{M,fi} \quad (4.4)$$

Dabei ist

$z_i$  der Abstand des Schwerpunktes der Teilfläche  $A_i$  von der plastischen Nulllinie.

(2) Der Bemessungswert der Biegemomententrägfähigkeit  $M_{fi,t,Rd}$  von Querschnitten der Klassen 3 oder 4 zum Zeitpunkt  $t$  mit ungleichförmiger Temperaturverteilung über den Querschnitt darf wie folgt berechnet werden:

$$M_{fi,t,Rd} = k_{o,0,\max} M_{Rd} (\gamma_{Mx} / \gamma_{M,fi}) \quad \text{AC} (4.5) \text{ AC}$$

Dabei ist

$k_{o,0,\max}$  der Abminderungsfaktor für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze von Aluminium bei einer Temperatur  $\theta_{al}$ , die der zum Zeitpunkt  $t$  erreichten maximalen Temperatur  $\theta_{al,\max}$  entspricht;

$M_{Rd}$  der Bemessungswert der Biegemomententrägfähigkeit des Querschnitts der Klasse 3 oder 4 für die Bemessung bei Normaltemperatur nach EN 1999-1-1.  $M_{Rd}$  ist entweder  $M_{c,Rd}$  oder  $M_{u,Rd}$ ;

$\gamma_{Mx}$  der Teilsicherheitsbeiwert für die Werkstoffeigenschaft nach EN 1999-1-1.  $\gamma_{M1}$  wird in Verbindung mit  $M_{c,Rd}$  und  $\gamma_{M2}$  mit  $M_{u,Rd}$  verwendet.

Der Bemessungswert der Tragfähigkeit  $M_{fi,t,Rd}$  ist der Wert, der durch die Kombination von  $M_{Rd}$  mit  $\gamma_{Mx}$  die geringste Tragfähigkeit ergibt.

(3) Der Bemessungswert der Biegemomententrägfähigkeit  $M_{fi,t,Rd}$  von Querschnitten der Klasse 1, 2, 3 oder 4 mit gleichförmiger Querschnittstemperatur  $\theta_{al}$  zum Zeitpunkt  $t$  darf wie folgt berechnet werden:

$$M_{fi,t,Rd} = k_{o,0} M_{Rd} (\gamma_{Mx} / \gamma_{M,fi}) \quad \text{AC} (4.6) \text{ AC}$$

Dabei ist

$M_{Rd}$  der Bemessungswert der Biegemomententrägfähigkeit des Querschnitts für die Bemessung bei Normaltemperatur.  $M_{Rd}$  ist entweder  $M_{c,Rd}$  oder  $M_{u,Rd}$ ;

$\gamma_{Mx}$  der Teilsicherheitsbeiwert für die Werkstoffeigenschaft nach EN 1999-1-1.  $\gamma_{M1}$  wird in Verbindung mit  $M_{c,Rd}$  und  $\gamma_{M2}$  mit  $M_{u,Rd}$  verwendet.

Der Bemessungswert der Tragfähigkeit  $M_{fi,t,Rd}$  ist der Wert, der durch die Kombination von  $M_{Rd}$  mit  $\gamma_{Mx}$  die geringste Tragfähigkeit ergibt.

(4) Für biegedrillknickgefährdete Träger, die nicht seitlich gehalten sind, darf der Bemessungswert der Biegedrillknickmomententrägfähigkeit  $M_{b,fi,t,Rd}$  zum Zeitpunkt  $t$  wie folgt bestimmt werden:

$$M_{b,fi,t,Rd} = k_{o,0,\max} M_{b,Rd} (\gamma_{M1} / \gamma_{M,fi}) \quad \text{AC} (4.7) \text{ AC}$$

Dabei ist

$M_{b,Rd}$  der Bemessungswert der Biegedrillknickmomententrägfähigkeit für die Bemessung bei Normaltemperatur nach EN 1999-1-1.

(5) Der Bemessungswert der Querkrafttragfähigkeit  $V_{f,t,Rd}$  eines Trägers zum Zeitpunkt  $t$  darf wie folgt berechnet werden:

$$V_{f,t,Rd} = k_{o,0} V_{Rd} (\gamma_{M1}/\gamma_{M,fi})$$

AC (4.8) AC

Dabei ist

- $k_{o,0}$  der Abminderungsfaktor für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze von Aluminium bei einer Temperatur  $\theta_{al}$ , die der maximalen Temperatur von dem Querschnittsteil entspricht, der die Querkraft überträgt;
- $V_{Rd}$  die Querkrafttragfähigkeit des Nettoquerschnitts für Bemessung bei Normaltemperatur nach EN 1999-1-1.

ANMERKUNG Die Bemessungswerte der Tragfähigkeit nach den Gleichungen AC (4.5), (4.7) und (4.8) AC basiert auf dem gleichen relativen Abfall der 0,2 %-Dehngrenze und des Elastizitätsmoduls bei erhöhten Temperaturen. Wenn der tatsächliche Abfall des Elastizitätsmoduls berücksichtigt wird, kann sich die Querschnittsklasse ändern, ggf. ergibt sich eine günstigere Klassenzugehörigkeit. Der nationale Anhang kann dazu Berücksichtigungsmöglichkeiten festlegen.

#### 4.2.2.4 Stützen

(1) Der Bemessungswert der Grenznormalkraft (Biegeknicken) zentrisch gedrückter Bauteile  $N_{b,f,t,Rd}$  zum Zeitpunkt  $t$  darf wie folgt berechnet werden:

$$N_{b,f,t,Rd} = k_{o,0,max} N_{b,Rd} (\gamma_{M1}/1,2 \gamma_{M,fi})$$

AC (4.9) AC

Dabei ist

- $N_{b,Rd}$  der Bemessungswert der Grenznormalkraft für die Bemessung bei Normaltemperatur nach EN 1999-1-1;
- 1,2 der Abminderungsfaktor für den Bemessungswert der Tragfähigkeit aufgrund von temperaturbedingten Kriechdehnungen von Aluminiumlegierungen.

(2) Für die Bestimmung des relativen Schlankheit gelten die Bestimmungen der EN 1999-1-1.

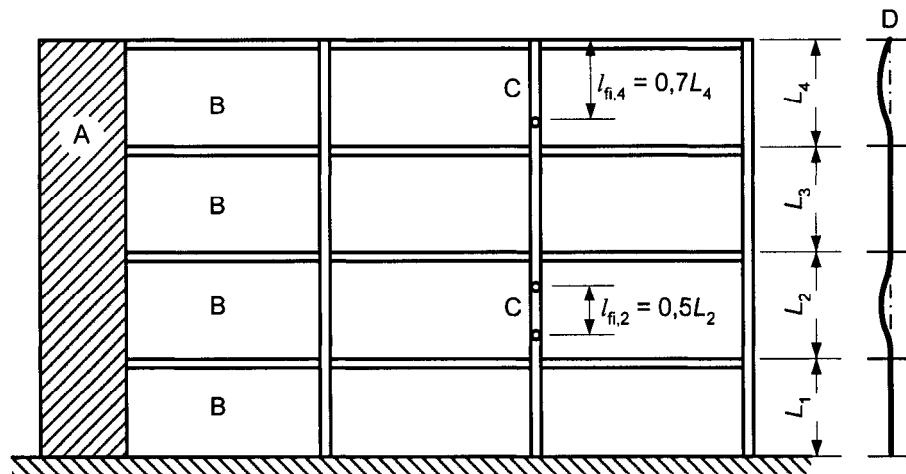
(3) Für die Bestimmung der Knicklänge  $l_{fi}$  von Stützen gelten die Regeln nach EN 1999-1-1 mit den im Folgenden aufgeführten Ausnahme.

(4) Stützen in einem betrachteten Stockwerk, die vollständig an die darüber und darunter liegenden Stützen angeschlossen sind, dürfen in diesen Verbindungen als eingespannt angesehen werden, wenn die Feuerwiderstandsklassen der raumabschließenden Bauteile, die die Stockwerke trennen, mindestens gleich der Feuerwiderstandsklasse der Stützen sind.

(5) Im Falle von Rahmentragwerken, bei denen jedes Stockwerk als ein Brandabschnitt mit ausreichendem Feuerwiderstand angesehen wird, entspricht die Knicklänge einer Stütze  $l_{fi}$  eines brandbeanspruchten mittleren Stockwerks der Länge  $l_{fi} = 0,5L$ . Für eine Stütze eines brandbeanspruchten obersten Stockwerks entspricht die Knicklänge  $l_{fi}$  im Brandfall der Länge  $l_{fi} = 0,7L$  (siehe Bild 6). Dabei ist  $L$  die Systemlänge in dem betrachteten Stockwerk.

ANMERKUNG Der Bemessungswert der Tragfähigkeit nach Gleichung AC (4.9) AC basiert auf dem gleichen relativen Abfall der 0,2 %-Dehngrenze und des Elastizitätsmoduls. Wenn der tatsächliche Abfall des Elastizitätsmoduls berücksichtigt wird, kann sich die Querschnittsklasse ändern, ggf. ergibt sich eine günstigere Klassenzugehörigkeit. Der nationale Anhang kann dazu Berücksigungsmöglichkeiten festlegen.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**



- A:** Aussteifendes System  
**B:** Brandabschnitt auf ein Stockwerk begrenzt  
**C:** Knicklängen im Brandfall  
**D:** Knickfigur im Brandfall

**Bild 6 — Knicklängen  $l_{fi}$  von Stützen in ausgesteiften Tragwerken**

(6) Der Bemessungswert der Grenztragfähigkeit eines Bauteils unter kombinierter Biege- und Druckbeanspruchung darf nach EN 1999-1-1 unter Verwendung der Kombinationsregeln für die Bemessung unter Normaltemperatur und den folgenden Bemessungswerten der Einwirkung erfolgen:

$$N_{Ed} = N_{fi,Ed}$$

$$M_{y,Ed} = M_{y,fi,Ed}$$

$$M_{z,Ed} = M_{z,fi,Ed}$$

Der Bauteilwiderstand im Brandfall ist nach 4.2.2.3 und 4.2.2.4 bestimmt.

#### 4.2.3 Temperaturrentwicklung in Aluminium

##### 4.2.3.1 Ungeschützte Bauteile aus Aluminium im innerhalb von Gebäuden

(1) Bei einer gleichförmigen Querschnittstemperatur darf der Temperaturanstieg  $\Delta\theta_{al(t)}$  eines ungeschützten Bauteils während eines Zeitintervalls  $\Delta t$  wie folgt berechnet werden:

$$\Delta\theta_{al(t)} = k_{sh} \frac{1}{c_{al} \rho_{al}} \frac{A_m}{V} h_{net} \Delta t \quad \text{AC (4.10) AC}$$

Dabei ist

$k_{sh}$  der Korrekturfaktor für den Abschattungseffekt nach 4.2.3.1 (2);

$A_m/V$  der Profilfaktor des ungeschützten Bauteils aus Aluminium ( $m^{-1}$ );

$h_{net}$  der flächenbezogene Bemessungswert des Nettowärmestroms, siehe EN 1991-1-2.

(2) Bei I-Querschnitten unter nominaler Brandeinwirkung darf der Korrekturfaktor für den Abschattungseffekt wie folgt bestimmt werden:

$$k_{sh} = 0,9 \frac{(A_m/V)_b}{A_m/V} \quad \text{[AC] (4.11) [AC]}$$

Dabei ist

$(A_m/V)_b$  der Profilkoeffizient für den das Profil umschließenden Kasten.

In allen anderen Fällen ist der Wert von  $k_{sh}$  in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$k_{sh} = \frac{(A_m/V)_b}{A_m/V} \leq 1,0 \quad \text{[AC] (4.12) [AC]}$$

ANMERKUNG 1 Bei Querschnitten mit einer konvexen Form (z. B. rechteckige oder runde Hohlquerschnitte), die allseitig beflammt sind, hat der Abschattungseffekt einen vernachlässigbaren Einfluss und der Korrekturfaktor  $k_{sh}$  kann dementsprechend mit 1,0 gesetzt werden.

ANMERKUNG 2 Eine Vernachlässigung des Abschattungseffektes (d. h.:  $k_{sh} = 1,0$ ) führt zu konservativen Ergebnissen.

(3) Der Wert von  $h_{net,d}$  ist in der Regel nach EN 1991-1-2 unter Verwendung von  $\varepsilon_f = 1,0$  und  $\varepsilon_m$  nach 2.2(2) zu ermitteln. Die Größen  $\varepsilon_f$  und  $\varepsilon_m$  sind in EN 1991-1-2 definiert.

(4) Die Schrittweite  $\Delta t$  ist in der Regel nicht größer als 5 s zu wählen.

(5) Die Größe des Profilkoeffizienten  $A_m/V$  in Gleichung [AC] (4.10) [AC] ist in der Regel nicht kleiner als  $10 \text{ m}^{-1}$  zu wählen.

(6) Bei der Berechnung der brandbeanspruchten Oberfläche  $A_m$  sind Vertiefungen mit Spaltbreiten kleiner 20 mm in der Regel nicht mit zu berücksichtigen. Bei Vertiefungen mit Spaltbreiten  $> 20 \text{ mm}$  darf die Vertiefung für die brandbeanspruchte Fläche mit angesetzt werden, siehe Bild 7.

ANMERKUNG Tabelle 3 stellt einige Gleichungen für die Berechnung des Bemessungswertes des Profilkoeffizienten  $A_m/V$  von ungeschützten Aluminiumbauteilen zur Verfügung.

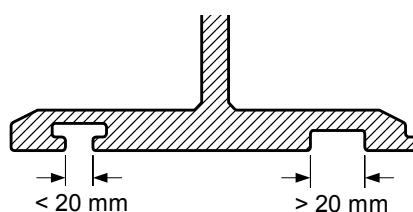
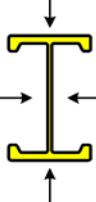
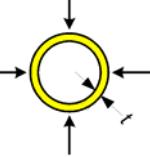
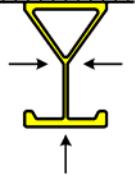
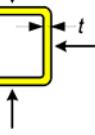
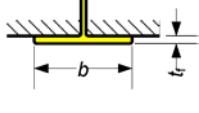
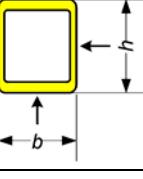
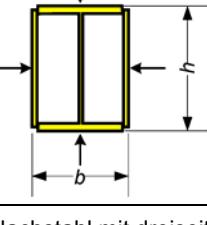
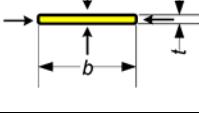
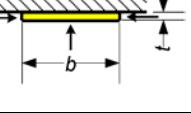


Bild 7 — Beispiele für Vertiefungen mit Spaltbreiten < 20 mm und > 20 mm.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**Tabelle 3 — Profilfaktor  $A_m/V$  für ungeschützte Bauteile aus Aluminium für eine Erwärmungsberechnung mit einer einheitlichen Querschnittstemperatur**

Offener Querschnitt mit allseitiger Brandbeanspruchung:	Rohr mit allseitiger Brandbeanspruchung
	$\frac{A_m}{V} = \frac{\text{Umfang}}{\text{Querschnittsfläche}}$
	$\frac{A_m}{V} = \frac{1}{t}$
Offener Querschnitt mit dreiseitiger Brandbeanspruchung:	Hohlquerschnitt (oder geschweißter Kastenquerschnitt mit konstanter Blechdicke) mit allseitiger Brandbeanspruchung:
	$\frac{A_m}{V} = \frac{\text{brandbeanspruchte Oberfläche}}{\text{Querschnittsfläche}}$
	Für $t \ll b$ : $\frac{A_m}{V} \approx \frac{1}{t}$
Flansch eines I-Querschnitts mit dreiseitiger Brandbeanspruchung:	Kastenquerschnitt mit allseitiger Brandbeanspruchung:
	$\frac{A_m}{V} = \frac{b + 2t_f}{bt_f}$ für $t_f \ll b$ : $\frac{A_m}{V} \approx \frac{1}{t_f}$
	$\frac{A_m}{V} = \frac{2(b + h)}{\text{Querschnittsfläche}}$
Winkel (oder beliebiger offener Querschnitt mit konstanter Blechdicke) mit allseitiger Brandbeanspruchung:	I-Querschnitt mit Kastenverstärkung und allseitiger Brandbeanspruchung
	$\frac{A_m}{V} = \frac{2}{t}$
	$\frac{A_m}{V} = \frac{2(b + h)}{\text{Querschnittsfläche}}$
Flachstahl mit allseitiger Brandbeanspruchung:	Flachstahl mit dreiseitiger Brandbeanspruchung:
	$\frac{A_m}{V} = \frac{2b + 2t}{bt}$ für $t \ll b$ : $\frac{A_m}{V} \approx \frac{2}{t}$
	$\frac{A_m}{V} = \frac{b + 2t}{bt}$ für $t \ll b$ : $\frac{A_m}{V} \approx \frac{1}{t}$

## 4.2.3.2 Bekleidete Aluminiumbauteile innerhalb von Gebäuden

(1) Für eine gleichförmige Querschnittstemperatur ist der Temperaturanstieg  $\Delta\theta_{al}(t)$  bekleideter Bauteile im Zeitintervall  $\Delta t$  in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$\Delta\theta_{al}(t) = \frac{\lambda_p/d_p}{c_{al}\rho_{al}} \frac{A_p}{V} \left[ \frac{1}{1+\phi/3} \right] (\theta(t) - \theta_{al}(t)) \Delta t - \left( e^{\phi/10} - 1 \right) \Delta\theta(t) \quad \text{[AC] (4.13) [AC]}$$

jedoch  $\Delta\theta_{al}(t) \geq 0$

mit

$$\phi = \frac{c_p \rho_p}{c_{al} \rho_{al}} d_p \frac{A_p}{V} \quad \text{[AC] (4.14) [AC]}$$

Dabei ist

$A_p/V$  der Profilfaktor des bekleideten Bauteils aus Aluminium ( $m^{-1}$ );

$\theta(t)$  die Umgebungstemperatur des Brandraums zur Zeit  $t$  ( $^{\circ}\text{C}$ );

$\theta_{al}(t)$  die Aluminiumtemperatur zur Zeit  $t$  ( $^{\circ}\text{C}$ );

$\Delta\theta(t)$  Anstieg der Umgebungstemperatur im Brandraum innerhalb eines Zeitintervalls  $\Delta t$  ( $^{\circ}\text{C}$ ).

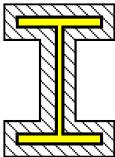
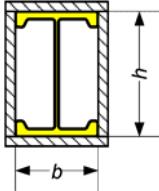
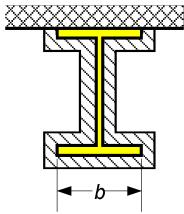
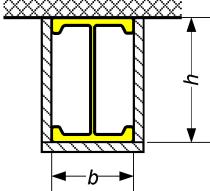
(2) Der Wert für  $\Delta t$  ist in der Regel nicht größer als 30 s zu wählen.

(3) In Tabelle 4 werden einige Bemessungswerte für den Profilfaktor  $A_p/V$  bekleideter Aluminiumbauteile angegeben.

(4) Bei feuchten Bekleidungsmaterialien darf die zeitliche Verzögerung beim Erreichen der Temperatur von 100  $^{\circ}\text{C}$  im Temperaturanstieg des Aluminiums  $\Delta\theta_{al}(t)$  berücksichtigt werden.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**Tabelle 4 — Profilfaktor  $A_p/V$  für bekleidete Bauteile aus Aluminium für eine Erwärmungsberechnung mit einer einheitlichen Querschnittstemperatur.**

Skizze	Beschreibung	Profilfaktor ( $A_p/V$ )
	Profilfolgende Bekleidung mit konstanter Dicke bei allseitiger Beflamung	$\frac{\text{Aluminiumoberfläche}}{\text{Aluminiumquerschnittsfläche}}$
	Kastenbekleidung mit konstanter Dicke bei allseitiger Beflamung	$\frac{2(b + h)}{\text{Aluminiumquerschnittsfläche}}$
	Profilfolgende Bekleidung mit konstanter Dicke und dreiseitiger Beflamung	$\frac{\text{Aluminiumoberfläche} - b}{\text{Aluminiumquerschnittsfläche}}$
	Kastenbekleidung mit konstanter Dicke und dreiseitiger Beflamung	$\frac{2h + b}{\text{Aluminiumquerschnittsfläche}}$

#### **4.2.3.3 Bauteile aus Aluminium innerhalb von Gebäuden abgeschirmt durch Wärmeschilde**

- (1) Die unten angegebenen Bestimmungen gelten für folgende zwei Fälle:
  - Aluminiumbauteile in Hohlräumen, die oben durch eine Decke und unten durch einen horizontalen Wärmeschilde eingeschlossen sind;
  - Aluminiumbauteile in Hohlräumen, die auf beiden Seiten durch vertikale Wärmeschilde eingeschlossen sind.
- (2) Der Temperaturzuwachs  $\Delta\theta_{al}$  von durch Wärmeschilde geschützten Aluminiumbauteilen im Gebäudeinneren ist in der Regel auf der Grundlage der in Abschnitt 4.2.3.1 bzw. 4.2.3.2 angegebenen Verfahren zu berechnen. Dabei ist als Umgebungstemperatur  $\theta_t$  die Temperatur im Hohlraum anzunehmen.
- (3) Die Eigenschaften und das Verhalten der Wärmeschilde sind in der Regel durch Versuche nach CEN/TS 13381-1 oder ENV 13381-2 zu bestimmen.
- (4) Die Temperaturentwicklung in dem Hohlraum, in dem sich das Bauteil befindet, ist in der Regel durch Normbrandversuche nach CEN/TS 13381-1 oder ENV 13381-2 zu bestimmen oder mit einem anerkannten Verfahren zu berechnen.
- (5) Bei der Berechnung von  $\Delta\theta_{al}$  dürfen die Wärmeübergangskoeffizienten  $\alpha_c$  für Konvektion und  $\alpha_r$  für Strahlung alternativ zu den Werten nach EN 1991-1-2 durch Versuche nach CEN/TS 13381-1 oder ENV 13381-2 bestimmt werden.

#### **4.2.3.4 Außenbauteile aus Aluminium**

- (1) Bei der Bestimmung der Temperatur von Außenbauteilen aus Aluminium sind in der Regel folgende Punkte zu berücksichtigen:
  - der Wärmestrom infolge Strahlung in dem Brandabschnitt;
  - der Wärmestrom infolge Strahlung und Konvektion durch Flammen, die durch Öffnungen heraus schlagen;
  - die Wärmeabgabe durch Strahlung und Konvektion der Bauteile aus Aluminiumlegierung an die Umgebung;
  - die Größe und Lage der Bauteile.
- (2) Zum Schutz von Außenbauteilen aus Aluminium vor Wärmestrahlung dürfen Wärmeschilde auf einer, zwei oder drei Seiten angeordnet werden.
- (3) Wärmeschilde sind in der Regel entweder
  - direkt auf der Seite des Aluminiumbauteils anzutragen, die zu schützen ist oder
  - groß genug zu wählen, um die Seite vollkommen gegen die zu erwartende Wärmestrahlung zu schützen.
- (4) Wärmeschilde müssen in der Regel nichtbrennbar sein und eine Feuerwiderstandsklasse von mindestens EI 30 nach EN 13501-2 einhalten.

ANMERKUNG Anhang B gibt weitere Informationen.

- (5) Die Temperatur in Außenbauteilen aus Aluminium, die durch Wärmeschilde geschützt sind, ist in der Regel wie in (1) beschrieben zu ermitteln, wobei an den geschützten Seiten kein Wärmeübergang durch Strahlung anzusetzen ist.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

(6) Die Berechnungen dürfen auf der Grundlage von Gleichgewichtsbedingungen aus einer stationären Wärmebilanz durchgeführt werden.

ANMERKUNG 1 In Anhang B sind die empfohlenen Verfahren angegeben.

ANMERKUNG 2 Für eine Bemessung nach Anhang B ist in der Regel das Verfahren nach EN 1991-1-2 anzuwenden. Die dort beschriebenen Randbedingungen für den Brandfall in einem Brandabschnitt und für die aus Öffnungen schlagenden Flammen sind in der Regel als Grundlage für die Berechnung des Wärmeübergangs durch Strahlung und Konvektion zu berücksichtigen.

## **4.3 Allgemeine Berechnungsverfahren**

### **4.3.1 Allgemeines**

(1) Allgemeine Berechnungsverfahren müssen in der Regel eine wirklichkeitsnahe Beschreibung des Tragwerkes im Brandfall liefern. Sie sollten auf grundlegenden physikalischen Gesetzen aufbauen, so dass sie zu einer zuverlässigen Modellierung des zu erwartenden Verhaltens der maßgebenden Bauteile im Brandfall führen.

(2) Jede mögliche Versagensform, die durch das allgemeine Berechnungsverfahren nicht erfasst wird (einschließlich örtliches Beulen und Schubversagen), sind in der Regel durch geeignete Verfahren auszuschließen.

(3) Allgemeine Berechnungsverfahren beinhalten in der Regel getrennte Berechnungsverfahren für:

- die Entwicklung und Verteilung der Bauteiltemperaturen (thermische Analyse);
- das mechanische Tragverhalten der Konstruktion oder Teilen davon (mechanische Analyse).

(4) Allgemeine Berechnungsverfahren dürfen in Verbindung mit jeder Temperaturzeitkurve angewendet werden, vorausgesetzt die Werkstoffkennwerte sind für den maßgebenden Temperaturbereich bekannt.

(5) Allgemeine Berechnungsverfahren dürfen auf jede Art von Querschnitt angewendet werden.

### **4.3.2 Thermische Analyse**

(1) Allgemeine Berechnungsverfahren für die thermische Analyse haben in der Regel auf anerkannten Prinzipien und Annahmen der Theorie der Wärmeübertragung zu beruhen.

(2) Die thermische Analyse haben in der Regel zu berücksichtigen:

- die maßgebenden thermischen Einwirkungen nach EN 1991-1-2;
- die Temperaturabhängigkeit der thermischen Werkstoffkennwerte nach 3.3.

(3) Die Auswirkungen ungleichmäßiger Temperatureinwirkung und der Wärmeübertragung in angrenzende Bauteile gegebenenfalls berücksichtigt werden.

(4) Die Einflüsse des Feuchtigkeitsgehaltes und des Feuchtigkeitstransportes in Brandschutzbekleidung dürfen auf der sicheren Seite liegend vernachlässigt werden.

### **4.3.3 Mechanische Analyse**

(1) Allgemeine Berechnungsverfahren für die mechanische Analyse haben in der Regel auf der Grundlage der anerkannten Prinzipien und Annahmen der Theorie der technischen Mechanik unter Berücksichtigung der Temperaturabhängigkeit der mechanischen Werkstoffeigenschaften zu beruhen.

(2) Der Einfluss von thermisch bedingter Zwängungen und Spannungen infolge Temperaturerhöhung und Temperaturgradienten ist in der Regel zu berücksichtigen.

- (3) Des Weiteren hat die mechanische Analyse in der Regel folgendes zu berücksichtigen:
- gemeinsame Wirkungen von mechanischen Einwirkungen, geometrischen Imperfektionen und thermischen Einwirkungen;
  - temperaturabhängige mechanische Werkstoffkennwerte nach 3.2;
  - geometrisch nichtlineare Effekte;
  - Auswirkungen nichtlinearer Werkstoffkennwerte einschließlich der Auswirkungen von Be- und Entlastungen auf die Tragwerkssteifigkeit.
- (4) Bei Metalltemperaturen über 170 °C über eine Dauer von über 30 min ist der Auswirkung von transienten thermischen Kriechen in der Regel eine besondere Beachtung zu geben.
- (5) Die im Grenzzustand der Tragfähigkeit entstehenden Verformungen sind in der Regel zu begrenzen, um das Zusammenwirken aller Teile des Tragwerks sicherzustellen.
- (6) Im Grenzzustand der Tragfähigkeit ist in der Regel auch das Versagen durch Verlust der Auflagerung einzelner Bauteile infolge großer rechnerischer Verformungen zu berücksichtigen.
- (7) Stabilitätsgefährdete Bauteile können unter Ansatz einer sinusförmigen Anfangsimperfektion abgebildet werden. Der Stich in Bauteilmittelpunkt ist dann gleich der maximal zulässigen Imperfektion nach EN 1090-3 zu wählen.
- 4.3.4 Überprüfung von allgemeinen Berechnungsmodellen**
- (1) Allgemeine Berechnungsverfahren sind in der Regel anhand entsprechender Versuchsergebnisse auf ihre Genauigkeit zu untersuchen.
- (2) Berechnungsergebnisse können sich auf Temperaturen, Verformungen und Feuerwiderstandsdauern beziehen.
- (3) Um sicherzustellen, dass das Modell die grundsätzlichen Anforderungen erfüllt, sind die Werte der kritischen Parameter in der Regel durch Sensitivitätsanalysen zu prüfen.
- (4) Kritische Parameter können z. B. Knicklänge, Bauteilabmessungen oder Lastniveau sein.

**Anhang A**  
 (informativ)

**Eigenschaften von nicht in EN 1999-1-1 angegebenen  
 Aluminiumlegierungen**

**Tabelle A.1 — Reduktionsfaktor  $k_{0,0}$  für die Spannung an der 0,2 %-Dehngrenze von  
 Aluminiumlegierungen unter erhöhten Temperaturen bei zweistündiger Brandbeanspruchung.**

Legierung	Zustand	Temperatur °C							
		20	100	150	200	250	300	350	550
EN AW-3003	O	1,00	1,00	0,90	0,79	0,64	0,46	0,38	0
EN AW-3003	H14	1,00	1,00	0,76	0,51	0,26	0,16	0,10	0
EN AW-3004	H38	1,00	1,00	0,88	0,46	0,25	0,16	0,10	0
EN AW-5005	H18	1,00	0,92	0,85	0,60	0,32	0,15	0,08	0
EN AW-5052	O	1,00	1,00	1,00	0,85	0,63	0,46	0,28	0
EN AW-5052	H38	1,00	0,98	0,80	0,44	0,24	0,16	0,10	0
EN AW-5154	O	1,00	1,00	0,96	0,92	0,70	0,50	0,30	0
EN AW-5154	H34	1,00	1,00	0,89	0,61	0,37	0,26	0,16	0
EN AW-5454	H32	1,00	1,00	0,92	0,78	0,36	0,23	0,14	0
EN AW-5086	O	1,00	1,00	0,96	0,91	0,70	0,46	0,30	0
EN AW-5086	H34	1,00	1,00	0,85	0,58	0,34	0,24	0,15	0
EN AW-6005	T5	1,00	0,93	0,81	0,66	0,42	0,23	0,11	0

In erster Näherung dürfen für Aluminium EN AW-3103 die  $k_{0,0}$ -Werte von Aluminium EN AW-3003 verwendet werden.

**Anhang B**  
(informativ)**Wärmeübertragung auf Außenbauteile aus Aluminiumlegierungen****B.1 Allgemeines****B.1.1 Grundlagen**

- (1) Dieser Anhang B gilt unter der Annahme, dass sich der Brandabschnitt nur über ein Stockwerk erstreckt und alle Fenster und vergleichbaren Öffnungen rechteckig sind.
- (2) Die Temperatur im Brandabschnitt, die Größe und die Temperatur der aus den Öffnungen schlagenden Flammen, sowie die Konvektions- und Strahlungsparameter sind in der Regel nach EN 1991-1-2, Anhang B, zu ermitteln.
- (3) Abhängig von der Lage des Bauteils vor einer Öffnung ist in der Regel eine Unterscheidung zwischen den Bauteilen zu treffen, ob sie direkt oder indirekt den Flammen ausgesetzt sind.
- (4) Für ein Bauteil, welches nur indirekt den Flammen ausgesetzt ist, ist in der Regel anzunehmen, dass es der Wärmestrahlung aus allen umliegenden Öffnungen und den dort herausschlagenden Flammen ausgesetzt ist.
- (5) Ist ein Bauteil direkt den Flammen ausgesetzt, dann ist in der Regel davon auszugehen, dass es einem Wärmestrom aus Konvektion und Strahlung von den Flammen und zusätzlich Wärmestrahlung aus der Öffnung, vor der es sich befindet, ausgesetzt ist. Die Wärmestrahlung von Flammen, die aus den benachbarten Öffnungen herausschlagen, darf vernachlässigt werden.

**B.1.2 Vereinbarungen zu den Abmessungen**

- (1) Vereinbarungen zu den geometrischen Größen können Bild B.1 entnommen werden.

**B.1.3 Wärmebilanz**

- (1) Für ein Bauteil, dass nicht direkt den Flammen ausgesetzt ist, ist die mittlere Temperatur  $T_m$  [K] in der Regel durch die folgende Wärmebilanzgleichung zu bestimmen:

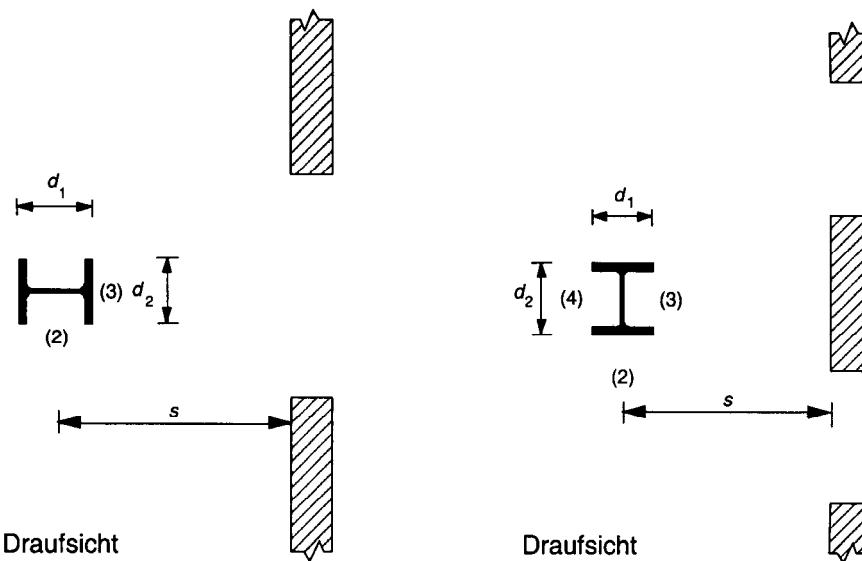
$$\sigma T_m^4 + \alpha T_m = \sum I_z + \sum I_f + 293\alpha \quad (B.1)$$

Dabei ist

- $\sigma$  Stefan-Boltzmann-Konstante ( $56,7 \cdot 10^{-12}$  kW/(m<sup>2</sup> · K<sup>4</sup>));
- $\alpha$  konvektiver Wärmeübergangskoeffizient (kW/(m<sup>2</sup> · K));
- $I_z$  Wärmestrom durch Strahlung einer Flamme (kW/m<sup>2</sup>);
- $I_f$  Wärmestrom durch Strahlung aus einer Öffnung (kW/m<sup>2</sup>).

- (2) Der konvektive Wärmeübergangskoeffizient  $\alpha$  ist in der Regel aus der EN 1991-1-2, Anhang B, für „mit Zwangsbe- und Entlüftung“ bzw. „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“ unter Verwendung der effektiven Bauteilquerschnittsabmessung  $d = (d_1 + d_2)/2$  zu entnehmen.

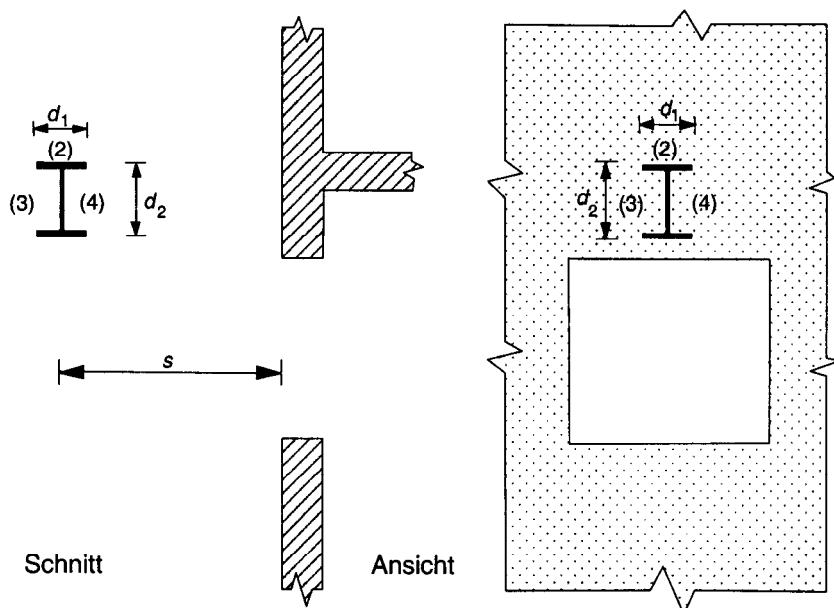
**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**



1) Stütze vor einer Öffnung

2) Stütze zwischen Öffnungen

**a) Stützen**



1) Träger parallel zu einer Wand

2) Träger senkrecht zu einer Wand

**b) Träger**

Bild B.1 — Bauteilabmessungen und Bauteilseiten

(3) Für ein Bauteil, dass direkt den Flammen ausgesetzt ist, ist die mittlere Temperatur  $T_m$  (K) in der Regel durch die folgende Wärmebilanzgleichung zu bestimmen:

$$\sigma T_m^4 + \alpha T_m = I_z + I_f + \alpha T_z \quad (B.2)$$

Dabei ist

$T_z$  die Temperatur der Flamme (K);

$I_z$  der Wärmestrom durch Strahlung einer Flamme ( $\text{kW}/\text{m}^2$ );

$I_f$  der Wärmestrom durch Strahlung aus der direkt davor liegenden Öffnung ( $\text{kW}/\text{m}^2$ ).

(4) Der Wärmestrom durch Strahlung  $I_z$  von Flammen ist in der Regel entsprechend der Art und Lage des Bauteils wie folgt zu bestimmen:

- für Stützen, die nicht direkt den Flammen ausgesetzt sind: siehe B.2;
- für Träger, die nicht direkt den Flammen ausgesetzt sind: siehe B.3;
- für Stützen, die direkt den Flammen ausgesetzt sind: siehe B.4;
- für Träger, die direkt oder teilweise den Flammen ausgesetzt sind: siehe B.5.

Andere Fälle dürfen analog durch entsprechende Anpassung der in B.2 bis B.5 angegebenen Verfahren behandelt werden.

(5) Der Wärmestrom durch Strahlung  $I_f$  aus einer Öffnung ist in der Regel wie folgt zu ermitteln:

$$I_f = \phi_f \varepsilon_f (1 - a_z) \sigma T_f^4 \quad (B.3)$$

Dabei ist

$\phi_f$  der Gesamtkonfigurationsfaktor des Bauteils für die Wärmestrahlung aus der Öffnung;

$\varepsilon_f$  der Emissionswert für die Öffnung;

$a_z$  der Absorptionswert der Flammen;

$T_f$  die Brandtemperatur (K) nach EN 1991-1-2, Anhang B.

(6) Der Emissionswert  $\varepsilon_f$  für eine Öffnung ist in der Regel als Einheitswert nach EN 1991-1-2, Anhang B anzusetzen.

(7) Der Absorptionswert  $a_z$  der Flammen ist in der Regel nach den Abschnitten B.2 bis B.5 zu ermitteln.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**B.1.4 Gesamtkonfigurationsfaktoren**

(1) Der Gesamtkonfigurationsfaktor  $\phi_f$  zur Berechnung der Wärmeübertragung durch Strahlung aus einer Öffnung ist in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$\phi_f = \frac{(C_1 \phi_{f,1} + C_2 \phi_{f,2}) d_1 + (C_3 \phi_{f,3} + C_4 \phi_{f,4}) d_2}{(C_1 + C_2) d_1 + (C_3 + C_4) d_2} \quad (\text{B.4})$$

Dabei ist

$\phi_{f,i}$  der Konfigurationsfaktor einer Bauteilseite  $i$  zu der Öffnung nach EN 1991-1-2, Anhang G;

$d_i$  die Querschnittsabmessung der Bauteilseite  $i$ ;

$C_i$  der Bekleidungsfaktor der Bauteilseite  $i$ , definiert wie folgt:

— für eine geschützte Seite:  $C_i = 0$ ;

— für eine ungeschützte Seite:  $C_i = 1$ .

(2) Der Konfigurationsfaktor  $\phi_{z,i}$  einer Bauteilseite, von der die Öffnung nicht sichtbar ist, ist in der Regel zu Null zu setzen.

(3) Der Gesamtkonfigurationsfaktor  $\phi_z$  für die Berechnung der Wärmestrahlung einer Flamme ist in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$\phi_z = \frac{(C_1 \phi_{z,1} + C_2 \phi_{z,2}) d_1 + (C_3 \phi_{z,3} + C_4 \phi_{z,4}) d_2}{(C_1 + C_2) d_1 + (C_3 + C_4) d_2} \quad (\text{B.5})$$

Dabei ist

$\phi_{z,i}$  der Konfigurationsfaktor der Bauteilseite  $i$  für die Flamme nach EN 1991-1-2, Anhang G.

(4) Die Konfigurationsfaktoren für die Wärmestrahlung der Flammen der einzelnen Bauteilseiten  $\phi_{z,i}$  dürfen mit Hilfe von äquivalenten rechteckigen Flammenabmessungen berechnet werden. Die Abmessungen und die Lagen der Rechtecke, die die Vorderfläche und Seitenflächen der Flammen darstellen, sind in der Regel für Stützen nach B.2 und für Träger nach B.3 zu berechnen. In allen anderen Fällen sind in der Regel die Abmessungen der Flamme EN 1991-1-2, Anhang B zu entnehmen.

(5) Der Konfigurationsfaktor  $\phi_{z,i}$  einer Bauteilseite, von der die Flamme nicht sichtbar ist, ist in der Regel zu Null zu setzen.

(6) Eine Bauteilseite darf nach 4.2.3.4 durch einen Wärmeschild geschützt sein. Eine Bauteilseite, die direkt an der Wand des Brandabschnitts befestigt ist, darf als geschützt betrachtet werden, wenn sich in diesem Teil der Wand keine Öffnungen befinden. Alle anderen Bauteilseiten sind in der Regel als ungeschützt zu betrachten.

**B.2 Nicht direkt beflammte Stützen**

**B.2.1 Wärmeübertragung durch Strahlung**

(1) In der Regel ist zwischen Stützen zu unterscheiden, die sich vor einer Öffnung und die sich zwischen Öffnungen befinden.

ANMERKUNG Erläuterungen dazu gibt Bild B.2.

(2) Bei Stützen, die sich vor einer Öffnung befinden, ist die Wärmeübertragung durch Strahlung von den Flammen  $I_z$  in der Regel wie folgt zu bestimmen:

$$I_z = \phi_z \varepsilon_z \sigma T_z^4 \quad (B.6)$$

Dabei ist

- $\phi_z$  der Gesamtkonfigurationsfaktor der Stütze für Wärmestrahlung der Flamme nach B.1.4;
- $\varepsilon_z$  der Emissionswert der Flamme nach B.2.2;
- $T_z$  die Temperatur der Flamme (K) nach B.2.3.

ANMERKUNG Erläuterungen dazu gibt Bild B.3.

(3) Bei Stützen, die sich zwischen Öffnungen befinden, ist die Wärmeübertragung durch Strahlung von den Flammen  $I_z$  auf jede Seite in der Regel wie folgt zu bestimmen:

$$I_z = (\phi_{z,m} \varepsilon_{z,m} + \phi_{z,n} \varepsilon_{z,n}) \sigma T_z^4 \quad (B.7)$$

Dabei ist

- $\phi_{z,m}$  der Gesamtkonfigurationsfaktor der Stütze für die Wärmestrahlung der Flammen auf der Seite  $m$  nach B.1.4;
- $\phi_{z,n}$  der Gesamtkonfigurationsfaktor der Stütze für die Wärmestrahlung der Flammen auf der Seite  $n$  nach B.1.4;
- $\varepsilon_{z,m}$  der Gesamtemissionswert der Flammen auf der Seite  $m$  nach B.2.2;
- $\varepsilon_{z,n}$  der Gesamtemissionswert der Flammen auf der Seite  $n$  nach B.2.2

ANMERKUNG Erläuterungen dazu gibt Bild B.4.

## B.2.2 Emissionswert der Flamme

(1) Wenn die Stütze vor einer Öffnung steht, ist der Emissionswert  $\varepsilon_z$  der Flamme in der Regel nach der in der EN 1991-1-2, Anhang B angegebenen Gleichung für  $\varepsilon$  mit der Flammendicke  $\lambda$  an der Oberkante der Öffnung zu ermitteln. Wenn keine Balkone oder Markisen über der Öffnung vorhanden sind, darf  $\lambda$  wie folgt berechnet werden:

— ohne Zwangsbe- und Entlüftung:

$$\lambda = 2h/3 \quad (B.8a)$$

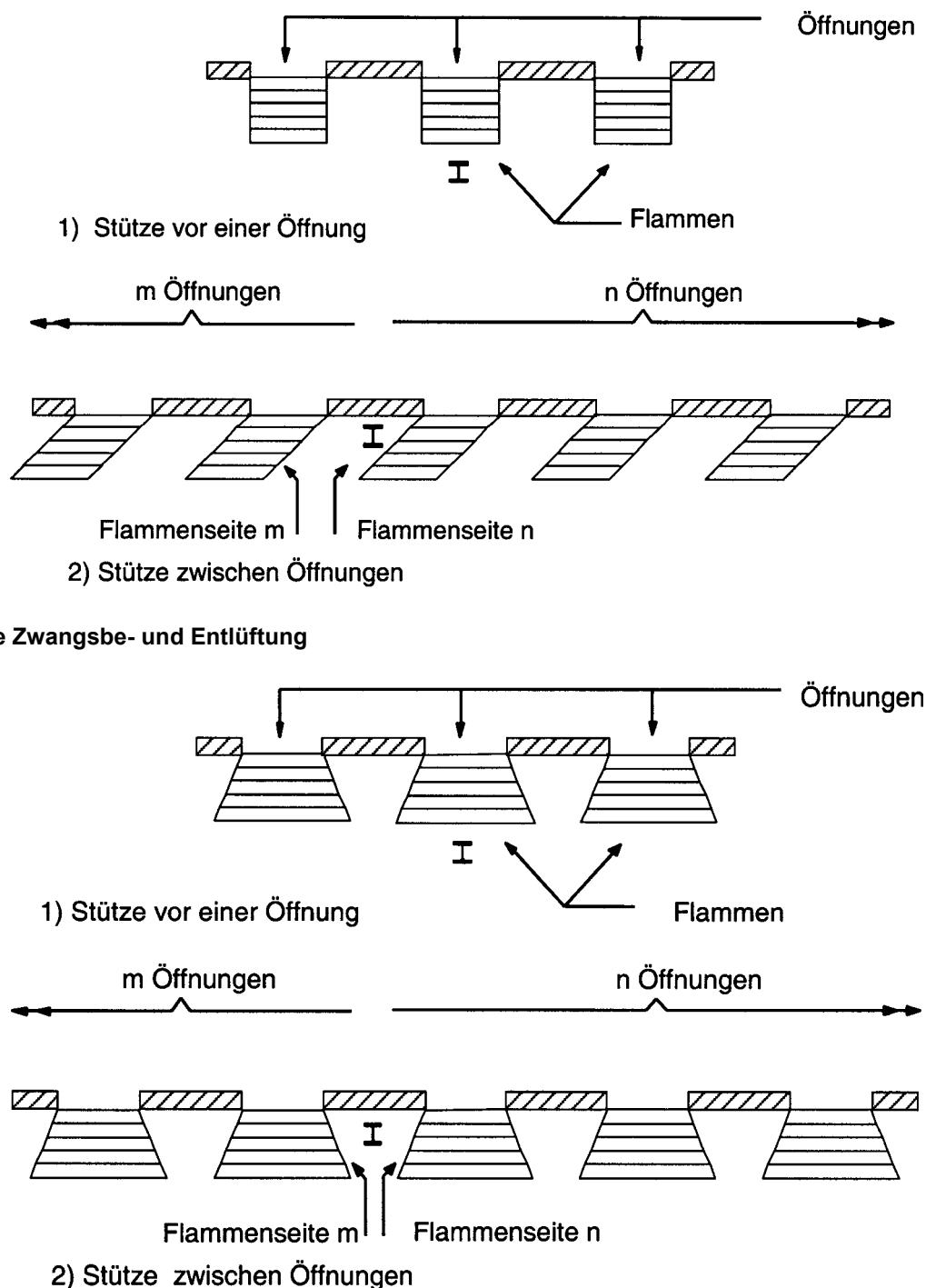
— mit Zwangsbe- und Entlüftung:

$$\lambda = x \text{ aber } \lambda \leq hx/z \quad (B.8b)$$

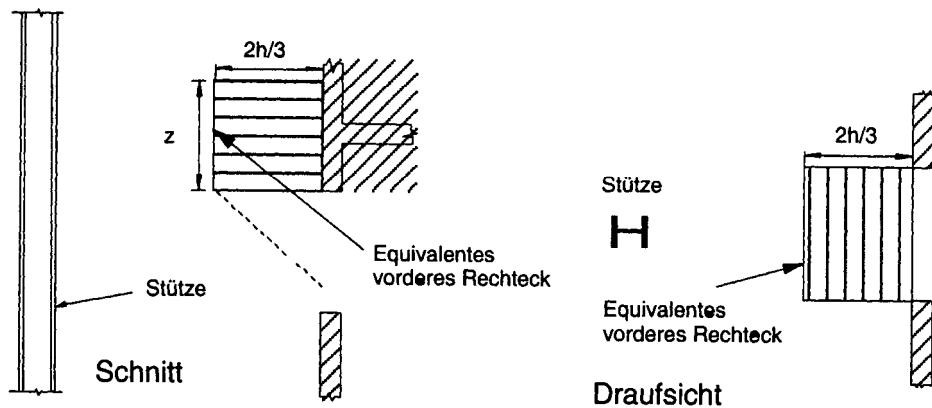
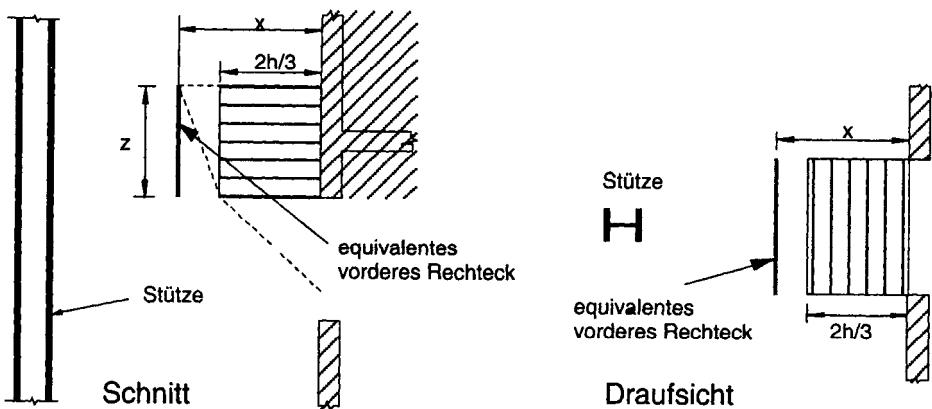
Dabei sind

$h$ ,  $x$  und  $z$  in EN 1991-1-2, Anhang B gegeben.

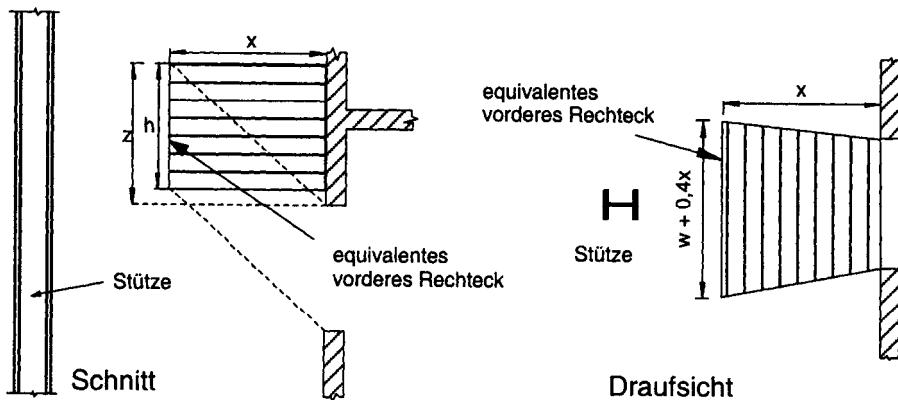
**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**



**Bild B.2 — Stützenpositionen**

1) Wand oberhalb und  $h < 1,25w$ 2) Wand oberhalb und  $h > 1,25w$  oder keine Wand oberhalb

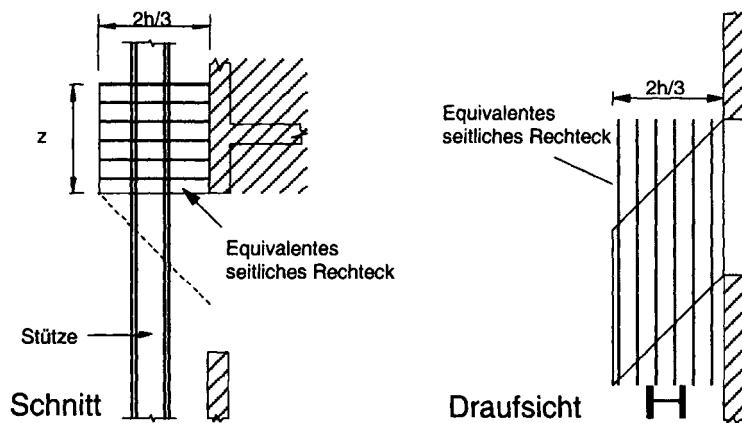
## a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung



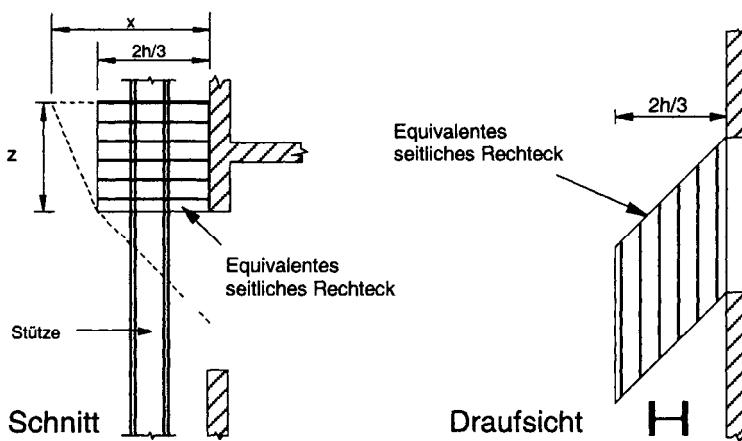
## b) mit Zwangsbe- und Entlüftung

Bild B.3 — Stütze vor einer Öffnung

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

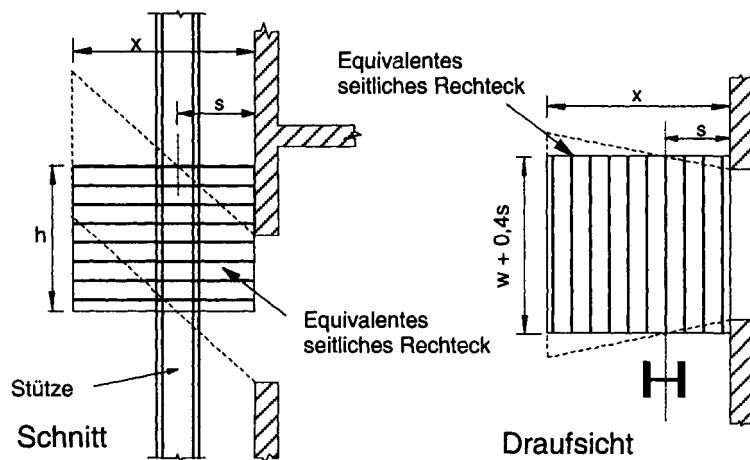


1) Wand oberhalb und  $h < 1,25w$



2) Wand oberhalb und  $h > 1,25w$  oder keine Wand oberhalb

a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung



b) mit Zwangsbe- und Entlüftung

**Bild B.4 — Stütze zwischen Öffnungen**

(2) Wenn die Stütze zwischen zwei Öffnungen steht, sind die Emissionswerte  $\varepsilon_{z,m}$  und  $\varepsilon_{z,n}$  der Flammen auf den Seiten  $m$  und  $n$  in der Regel mit der Gleichung für  $\varepsilon$  nach EN 1991-1-2, Anhang B zu bestimmen. Die Flammendicke  $\lambda$  ergibt sich zu:

— für Seite  $m$ :

$$\lambda = \sum_{i=1}^m \lambda_i \quad (B.9a)$$

— für Seite  $n$ :

$$\lambda = \sum_{i=1}^n \lambda_i \quad (B.9b)$$

Dabei ist

$m$  die Anzahl der Öffnungen auf der Seite  $m$ ;

$n$  die Anzahl der Öffnungen auf der Seite  $n$ ;

$\lambda_i$  die Flammendicke für die Öffnung  $i$ .

(3) die Flammendicke  $\lambda_i$  ist in der Regel wie folgt anzunehmen:

— für den Fall „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“:

$$\lambda_i = w_i \quad (B.10a)$$

— für den Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“:

$$\lambda_i = w_i + 0,4s \quad (B.10b)$$

Dabei ist

$w_i$  die Breite der Öffnung  $i$ ;

$s$  die horizontale Entfernung der Stützenachse von der Wand des Brandabschnitts nach Bild B.1.

### B.2.3 Flammentemperatur

(1) Die Flammentemperatur  $T_z$  ist in der Regel als Temperatur der Flammenachse mit der in EN 1991-1-2, Anhang B angegeben Gleichung für  $T_z$  im Abstand  $l$  von der Öffnung zu ermitteln. Der Abstand der Flamme von der Öffnung ergibt sich entsprechend für die beiden Fälle „mit und ohne Zwangsbe- und Entlüftung“, gemessen entlang der Flammenachse, wie folgt:

— ohne Zwangsbe- und Entlüftung:

$$l = h/2 \quad (B.11a)$$

— mit Zwangsbe- und Entlüftung:

— für eine Stütze vor einer Öffnung:

$$l = 0 \quad (B.11b)$$

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

- für eine Stütze zwischen Öffnungen ist  $l$  der Abstand gemessen entlang der Flammenachse bis zu einem Punkt, der im horizontalen Abstand  $s$  von der Wand des Brandabschnitts entfernt liegt. Wenn sich keine Markise oder kein Balkon über der Öffnung befindet, ergibt sich  $l$  zu:

$$l = sX/x \quad (B.11c)$$

Dabei sind

$X$  und  $x$  nach EN 1991-1-2, Anhang B.

**B.2.4 Absorptionswert der Flamme**

- (1) Für den Fall „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“ ist der Absorptionswert der Flamme  $a_z$  in der Regel zu Null anzunehmen.
- (2) Für den Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“ ist für den Absorptionswert der Flamme  $a_z$  in der Regel die gleiche Größe wie für den Emissionswert  $a_z$  der maßgebenden Flamme nach B.2.2 anzusetzen.

**B.3 Nicht direkt beflammte Träger**

**B.3.1 Wärmeübertragung durch Strahlung**

- (1) B.3 gilt unter der Annahme, dass die Unterseite des Trägers über der Oberkante der Öffnung des Brandabschnitts liegt.
- (2) Zwischen Trägern, die parallel zu der äußeren Wand des Brandabschnitts liegen, und Trägern, die senkrecht dazu liegen, ist nach Bild B.5 zu unterscheiden.
- (3) Wenn der Träger parallel zu der Außenwand des Brandabschnitts liegt, ist die Temperatur des Aluminiumbauteils  $T_m$  in der Regel an einem Punkt in dem Träger direkt über der Öffnung zu ermitteln. In diesem Fall wird der Wärmestrom durch Strahlung  $I_z$  in der Regel wie folgt ermittelt:

$$I_z = \phi_z \varepsilon_z \sigma T_z^4 \quad (B.12)$$

Dabei ist

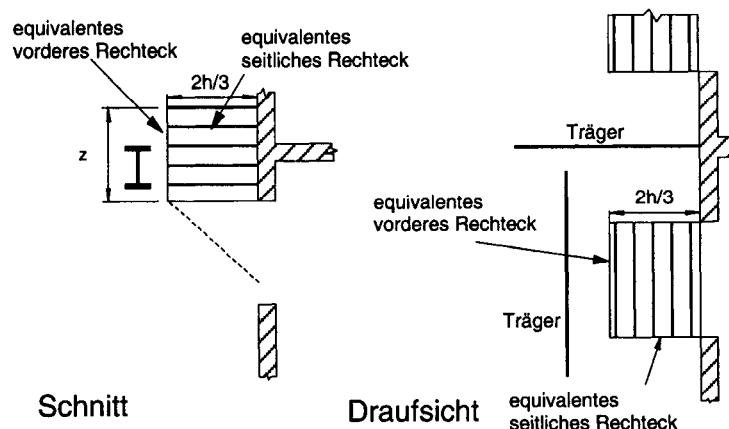
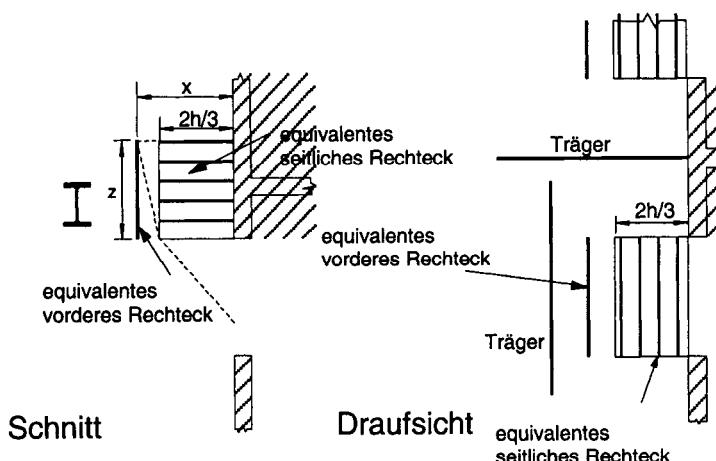
- $\phi_z$  der Gesamtkonfigurationsfaktor der Flammen direkt vor dem Träger nach B.1.4;
- $\varepsilon_z$  der Emissionswert der Flamme nach B.3.2;
- $T_z$  die Temperatur der Flamme nach B.3.3 (K).

- (4) Liegt der Träger senkrecht zur Außenwand des Brandabschnittes, dann ist die Temperatur des Trägers in der Regel an einer Reihe von Punkten alle 100 mm entlang des Trägers zu bestimmen. Als mittlere Bauteiltemperatur  $T_m$  ist in der Regel die größte der ermittelten Temperaturen anzunehmen. In diesem Fall wird der Wärmestrom durch Strahlung  $I_z$  in der Regel wie folgt ermittelt:

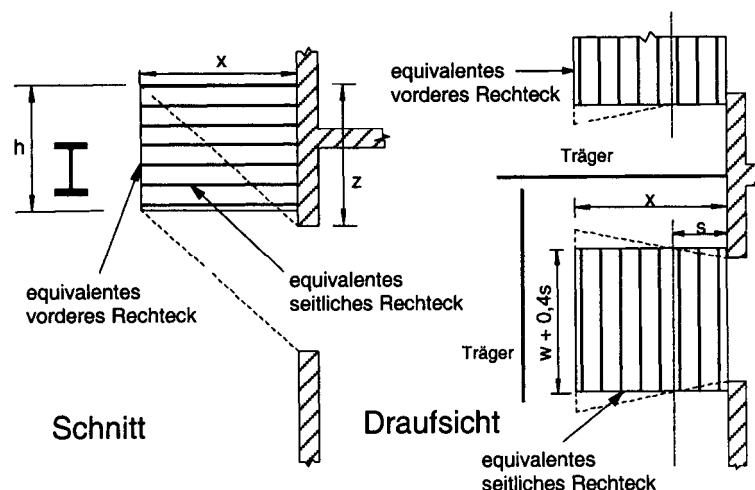
$$I_z = (\phi_{z,m} \varepsilon_{z,m} + \phi_{z,n} \varepsilon_{z,n}) \sigma T_z^4 \quad (B.13)$$

Dabei ist

- $\phi_{z,m}$  der Gesamtkonfigurationsfaktor für Flammen auf der Seite  $m$  nach B.3.2;
- $\phi_{z,n}$  der Gesamtkonfigurationsfaktor für Flammen auf der Seite  $n$  nach B.3.2;
- $\varepsilon_{z,m}$  der Gesamtemissionswert der Flammen auf der Seite  $m$  nach B.3.3;
- $\varepsilon_{z,n}$  der Gesamtemissionswert der Flammen auf der Seite  $m$  nach B.3.3;
- $T_z$  die Flammentemperatur nach B.3.4 (K).

1) Wand oberhalb und  $h < 1,25w$ 2) Wand oberhalb und  $h > 1,25w$  oder keine Wand oberhalb

## a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung



## b) mit Zwangsbe- und Entlüftung

Bild B.5 — Nicht direkt beflammte Träger

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**B.3.2 Emissionswert der Flamme**

(1) Wenn der Träger parallel zu der Außenwand oberhalb einer Öffnung verläuft, ist der Emissionswert  $\varepsilon_z$  der Flamme in der Regel nach der in der EN 1991-1-2, Anhang B angegebenen Gleichung für  $\varepsilon$  mit der Flammendicke  $\lambda$  an der Oberkante der Öffnung zu ermitteln. Wenn keine Balkone oder Markisen über der Öffnung vorhanden sind, darf  $\lambda$  wie folgt berechnet werden:

- a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung:

$$\lambda = 2h/3 \quad (\text{B.14a})$$

- b) mit Zwangsbe- und Entlüftung:

$$\lambda = x \text{ aber } \lambda \leq hx/z \quad (\text{B.14b})$$

Dabei sind

$h$ ,  $x$  und  $z$  in EN 1991-1-2, Anhang B gegeben.

(2) Wenn der Träger senkrecht zu der Außenwand und zwischen zwei Öffnungen verläuft, sind die Emissionswerte  $\varepsilon_{z,m}$  und  $\varepsilon_{z,n}$  der Flammen auf den Seiten  $m$  und  $n$  in der Regel mit der Gleichung für  $\varepsilon$  nach EN 1991-1-2, Anhang B zu bestimmen. Die Flammendicke  $\lambda$  ergibt sich zu:

$$\text{a) für die Seite } m: \lambda = \sum_{i=1}^m \lambda_i \quad (\text{B.15a})$$

$$\text{b) für die Seite } n: \lambda = \sum_{i=1}^n \lambda_i \quad (\text{B.15b})$$

Dabei ist

$m$  die Anzahl der Öffnungen auf der Seite  $m$ ;

$n$  die Anzahl der Öffnungen auf der Seite  $n$ ;

$\lambda_i$  die Flammendicke für die Öffnung  $i$

(3) die Flammendicke  $\lambda_i$  ist in der Regel wie folgt anzunehmen:

- a) für den Fall „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“:

$$\lambda_i = w_i \quad (\text{B.16a})$$

- b) für den Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“:

$$\lambda_i = w_i + 0,4s \quad (\text{B.16b})$$

Dabei ist

$w_i$  die Breite der Öffnung  $i$

$s$  die horizontale Entfernung von der Wand des Brandabschnitts zu dem betrachteten Punkt des Trägers nach Bild B.5

### B.3.3 Flammentemperatur

(1) Die Flammentemperatur  $T_z$  ist in der Regel als Temperatur der Flammenachse mit der in EN 1991-1-2, Anhang B angegeben Gleichung für  $T_z$  im Abstand  $l$  von der Öffnung zu ermitteln. Der Abstand der Flamme von der Öffnung ergibt sich entsprechend für die beiden Fälle „mit und ohne Zwangsbe- und Entlüftung“, gemessen entlang der Flammenachse, wie folgt:

a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung:

$$l = h/2 \quad (\text{B.17a})$$

b) mit Zwangsbe- und Entlüftung:

— für einen Träger parallel zur Außenwand des Brandabschnitts, oberhalb einer Öffnung:

$$l = 0 \quad (\text{B.17b})$$

— für einen Träger senkrecht zur Außenwand des Brandabschnitts zwischen Öffnungen ist  $l$  der Abstand gemessen entlang der Flammenachse bis zu einem Punkt, der im horizontalen Abstand  $s$  von der Wand des Brandabschnitts entfernt liegt. Wenn sich keine Markise oder kein Balkon über der Öffnung befindet, ergibt sich  $l$  zu:

$$l = sX/x \quad (\text{B.17c})$$

Dabei sind  $X$  und  $x$  in EN 1991-1-2, Anhang B angegeben.

### B.3.4 Absorptionswert der Flamme

(1) Für den Fall „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“ ist der Absorptionswert der Flamme  $a_z$  in der Regel zu Null anzunehmen.

(2) Für den Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“ ist für den Absorptionswert der Flamme  $a_z$  in der Regel die gleiche Größe wie für den Emissionswert  $\varepsilon_z$  der maßgebenden Flamme nach B.3.2 anzusetzen.

## B.4 Direkt beflammte Stützen

(1) Der Wärmestrom  $I_z$  infolge der Wärmestrahlung der Flammen ist in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$I_z = \frac{(I_{z,1} + I_{z,2})d_1 + (I_{z,3} + I_{z,4})d_2}{2(d_1 + d_2)} \quad (\text{B.18})$$

mit

$$I_{z,1} = C_1 \varepsilon_{z,1} \sigma T_z^4$$

$$I_{z,2} = C_2 \varepsilon_{z,2} \sigma T_z^4$$

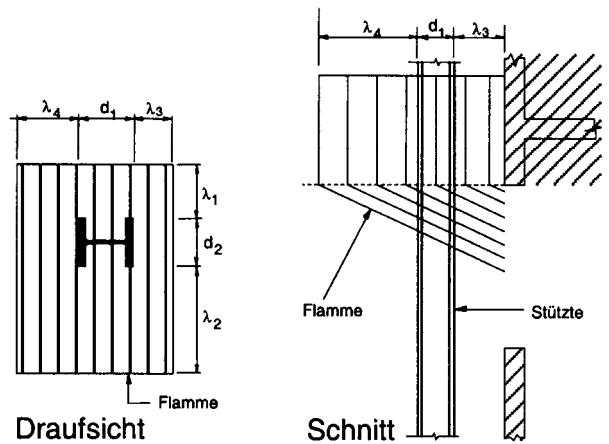
$$I_{z,3} = C_3 \varepsilon_{z,3} \sigma T_0^4$$

$$I_{z,4} = C_4 \varepsilon_{z,4} \sigma T_z^4$$

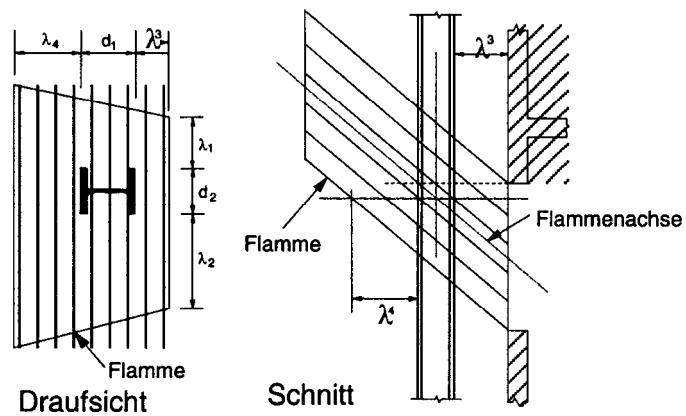
**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

Dabei ist

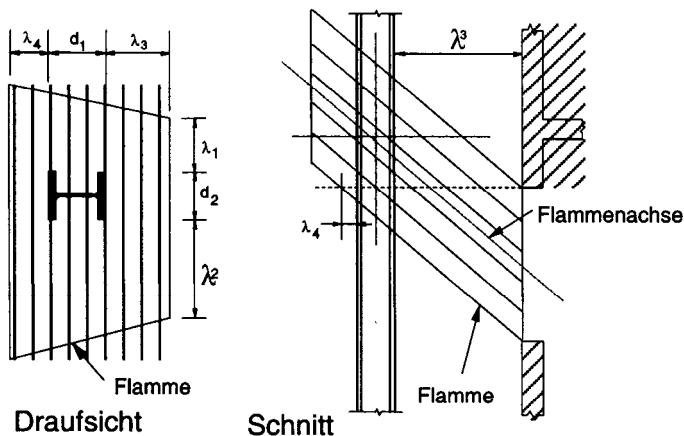
- $I_{z,i}$  der Wärmestrom der Flamme durch Strahlung zu der Stützenseite  $i$ ;
- $\varepsilon_{z,i}$  der Emissionswert der Flammen bezüglich der Stützenseite  $i$ ;
- $i$  die Bezeichnung der Stützenseite (1), (2), (3) oder (4);
- $C_i$  der Schutzbeiwert der Bauteilseite  $i$  nach B.1.4;
- $T_z$  die Flammentemperatur (K);
- $T_o$  die Flammentemperatur (K) an der Öffnung nach EN 1991-1-2, Anhang B.



a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung



1) Flammenachse schneidet Stützenachse unter Öffnungsoberkante



2) Flammenachse schneidet Stützenachse über Öffnungsoberkante

b) mit Zwangsbe- und Entlüftung

Bild B.6 — Direkt beflammte Stützen

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

(2) Der Emissionswert der Flammen  $\varepsilon_{z,i}$  an jeder Stützenseite 1, 2, 3 und 4 ist in der Regel mit der Gleichung für  $\varepsilon$  nach EN 1991-1-2, Anhang B zu bestimmen. Die Flammendicke  $\lambda$  mit der Dimension  $\lambda_i$  ist entsprechend Bild B.6 für die jeweilige Stützenseite  $i$  zu entnehmen.

(3) Im Fall „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“ ist für die Flammendicken  $\lambda_i$  der Wert an der Oberkante der Öffnung siehe Bild B.6 (a) zu verwenden.

(4) Im Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“ ist zu unterscheiden, ob der Schnittpunkt von Flammenachse und Stützenachse unter oder über der Oberkante der Öffnung liegt. Liegt er unterhalb der Öffnungsoberkante, dann ist die Flammendicke  $\lambda_i$  in Höhe des Schnittpunktes anzunehmen (siehe Bild B.6 (b) (1)). Liegt der Schnittpunkt oberhalb der Öffnung, dann ist die Flammendicke  $\lambda_i$  in Höhe der Öffnungsoberkante zu bestimmen (siehe Bild B.6 (b) (2)), außer wenn in diesem Fall die Flammendicke  $\lambda_4 < 0$  ist, dann sind die Werte in der Regel in der Höhe zu ermitteln, in der  $\lambda_4 = 0$  ist.

(5) Die Flammentemperatur  $T_z$  ist in der Regel als Temperatur der Flammenachse mit der in EN 1991-1-2, Anhang B angegebene Gleichung für  $T_z$  im Abstand  $l$  von der Öffnung zu ermitteln. Der Abstand der Flamme von der Öffnung ergibt sich entsprechend für die beiden Fälle „mit und ohne Zwangsbe- und Entlüftung“, gemessen entlang der Flammenachse, wie folgt:

a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung:

$$l = h/2 \quad (\text{B.19a})$$

b) für den Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“ ist der Abstand  $l$  die Strecke entlang der Flammenachse bis zu der Höhe, in der die Flammendicke  $\lambda_i$  bestimmt wird. Unter der Voraussetzung, dass weder ein Balkon noch eine Markise oberhalb der Öffnung vorhanden sind, gilt:

$$l = (\lambda_3 + 0,5d_1)X/x \text{ aber } l \leq 0,5hX/z \quad (\text{B.19b})$$

Dabei sind  $h$ ,  $X$ ,  $x$  und  $z$  in EN 1991-1-2, Anhang B angegeben.

(6) Der Absorptionswert der Flammen  $a_z$  ist in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$a_z = \frac{\varepsilon_{z,1} + \varepsilon_{z,2} + \varepsilon_{z,3}}{3} \quad (\text{B.20})$$

Dabei sind  $\varepsilon_{z,1}$ ,  $\varepsilon_{z,2}$  und  $\varepsilon_{z,3}$  die Emissionswerte der Flamme für die Stützenseiten 1, 2, und 3.

## B.5 Voll oder teilweise beflammte Träger

### B.5.1 Wärmeübertragung durch Strahlung

#### B.5.1.1 Allgemeines

- (1) Für B.5 gilt die Annahme, dass die Unterkante des Trägers nicht unter der Oberkante der Öffnung liegt.
- (2) Zwischen Trägern, die parallel zu der äußeren Wand des Brandabschnitts liegen, und Trägern, die senkrecht dazu liegen, ist nach Bild B.7 zu unterscheiden.
- (3) Wenn der Träger parallel zu der Außenwand des Brandabschnitts liegt, ist die Temperatur des Aluminiumbauteils  $T_m$  in der Regel an einem Punkt in dem Träger direkt über der Öffnung zu ermitteln.
- (4) Liegt der Träger senkrecht zur Außenwand des Brandabschnittes, dann ist die Temperatur des Trägers in der Regel an einer Reihe von Punkten alle 100 mm entlang des Trägers zu bestimmen. Als mittlere Bauteiltemperatur  $T_m$  ist in der Regel die größte der ermittelten Temperaturen anzunehmen.

(5) Der Wärmestrom der Flamme  $I_z$  infolge der Wärmestrahlung ist in der Regel wie folgt zu bestimmen:

$$I_z = \frac{(I_{z,1} + I_{z,2})d_1 + (I_{z,3} + I_{z,4})d_2}{2(d_1 + d_2)} \quad (\text{B.21})$$

Dabei ist

$I_{z,i}$  der Wärmestrom der Flamme durch Strahlung zu der Trägerseite  $i$ ;

$i$  die Bezeichnung der Trägerseite (1), (2), (3) oder (4)

#### **B.5.1.2 Ohne Zwangsbe- und Entlüftung**

(1) Für den Fall „ohne Zwangsbe- und Entlüftung“ ist in der Regel zu unterscheiden, ob die Spitze der Flamme oberhalb oder unterhalb der Trägeroberkante liegt.

(2) Liegt die Spitze der Flamme oberhalb der Trägeroberkante, so sind in der Regel die folgenden Gleichungen anzuwenden:

$$I_{z,1} = C_1 \varepsilon_{z,1} \sigma T_o^4 \quad (\text{B.22a})$$

$$I_{z,2} = C_2 \varepsilon_{z,2} \sigma T_{z,2}^4 \quad (\text{B.22b})$$

$$I_{z,3} = C_3 \varepsilon_{z,3} \sigma (T_{z,1}^4 + T_{z,2}^4)/2 \quad (\text{B.22c})$$

$$I_{z,4} = C_4 \varepsilon_{z,4} \sigma (T_{z,1}^4 + T_{z,2}^4)/2 \quad (\text{B.22d})$$

Dabei ist

$\varepsilon_{z,i}$  die Emissionswert der Flammen bezüglich der Trägerseite  $i$  nach B.5.2;

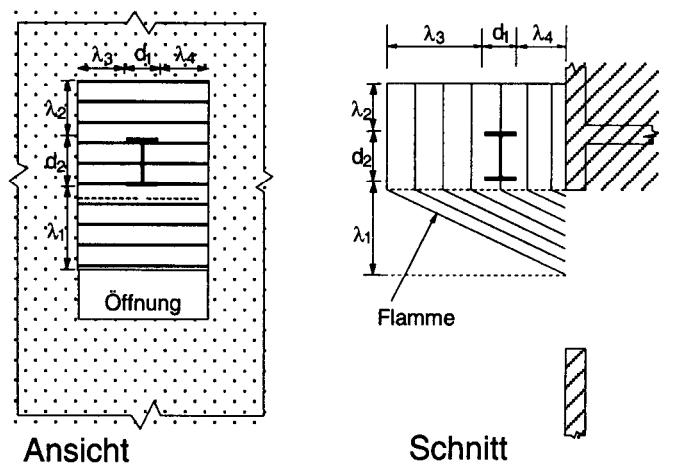
$T_o$  die Temperatur an der Öffnung (K) nach EN 1991-1-2, Anhang B;

$T_{z,1}$  die Flammentemperatur (K) nach EN 1991-1-2, Anhang B, in Höhe der Trägerunterkante;

$T_{z,2}$  die Flammentemperatur (K) nach EN 1991-1-2, Anhang B, in Höhe der Trägeroberkante.

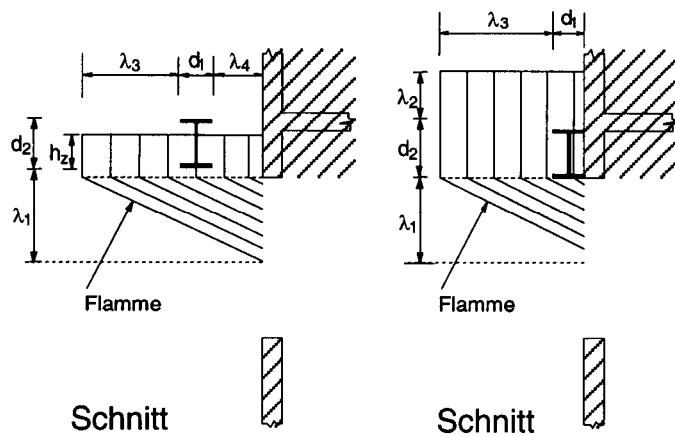
(3) Falls der Träger parallel zu der Außenwand des Brandabschnittes liegt und direkt an dieser Wand anliegt ist  $C_4$  in der Regel zu Null anzunehmen (siehe Bild B.7)

**DIN EN 1999-1-2:2010-12**  
**EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**



1) Träger senkrecht zur Wand

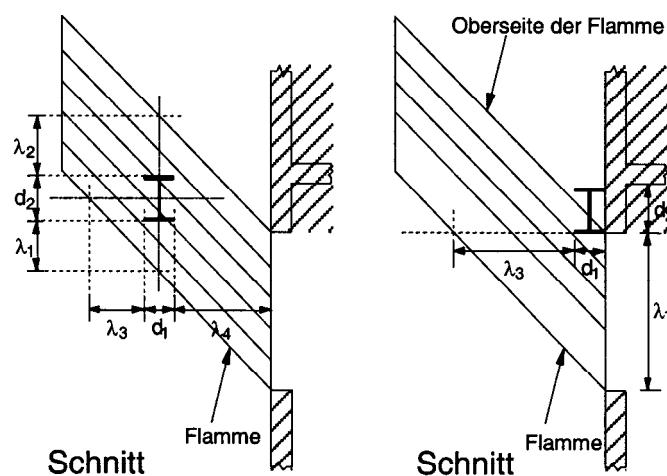
2) Träger parallel zur Wand



3) Spitze der Flamme unter Trägeroberkante

4) Träger liegt an der Wand an

## a) ohne Zwangsbe- und Entlüftung



1) Träger ohne Wandkontakt

2) Träger liegt an der Wand an

## b) mit Zwangsbe- und Entlüftung

**Bild B.7 — Beflammter Träger**

(4) Liegt die Spitze der Flamme unterhalb der Trägeroberkante, so sind in der Regel die folgenden Gleichungen anzuwenden:

$$I_{z,1} = C_1 \varepsilon_{z,1} \sigma T_o^4 \quad (B.23a)$$

$$I_{z,2} = 0 \quad (B.23b)$$

$$I_{z,3} = (h_z/d_2) C_3 \varepsilon_{z,3} \sigma (T_{z,1}^4 + T_x^4)/2 \quad (B.23c)$$

$$I_{z,4} = (h_z/d_2) C_4 \varepsilon_{z,4} \sigma (T_{z,1}^4 + T_x^4)/2 \quad (B.23d)$$

Dabei ist

$T_x$  die Flammentemperatur an der Flammenspitze (813 K);

$h_z$  die Höhe der Flammenspitze über der Trägerunterkante.

#### B.5.1.3 Mit Zwangsbe- und Entlüftung

(1) Im Fall „mit Zwangsbe- und Entlüftung“ ist bei parallel zur Außenwand des Brandabschnitts liegenden Trägern in der Regel zwischen an der Wand anliegenden und nicht anliegenden Trägern zu unterscheiden.

ANMERKUNG Erläuterungen dazu können Bild B.7 entnommen werden.

(2) Für parallel liegende aber nicht an die Außenwand anliegende Träger oder senkrecht zur Außenwand liegende Träger sind in der Regel die folgenden Gleichungen anzuwenden:

$$I_{z,1} = C_1 \varepsilon_{z,1} \sigma T_o^4 \quad (B.24a)$$

$$I_{z,2} = C_2 \varepsilon_{z,2} \sigma T_{z,2}^4 \quad (B.24b)$$

$$I_{z,3} = C_3 \varepsilon_{z,3} \sigma (T_{z,1}^4 + T_{z,2}^4)/2 \quad (B.24c)$$

$$I_{z,4} = C_4 \varepsilon_{z,4} \sigma (T_{z,1}^4 + T_{z,2}^4)/2 \quad (B.24d)$$

(3) Liegt der Träger parallel zur Außenwand und direkt an ihr an, ist in der Regel nur die Trägerunterseite als direkt den Flammen ausgesetzt zu betrachten. Aber eine Seitenfläche und die Oberseite des Trägers sind in der Regel durch die Wärmestrahlung der Flammenoberseite betroffen (siehe Bild B.7(b) (2)). Daher gilt:

$$I_{z,1} = C_1 \varepsilon_{z,1} \sigma T_o^4 \quad (B.25a)$$

$$I_{z,2} = \phi_{z,2} C_2 \varepsilon_{z,2} \sigma T_{z,2}^4 \quad (B.25b)$$

$$I_{z,3} = \phi_{z,3} C_3 \varepsilon_{z,3} \sigma (T_{z,1}^4 + T_{z,2}^4)/2 \quad (B.25c)$$

$$I_{z,4} = 0 \quad (B.25d)$$

Dabei ist  $\phi_{z,i}$  der Konfigurationsfaktor der Flammenoberseite bezüglich der Seite  $i$  des Trägers nach EN 1991-1-2, Anhang G.

**DIN EN 1999-1-2:2010-12  
EN 1999-1-2:2007 + AC:2009 (D)**

**B.5.2 Emissionswert der Flammen**

(1) Der Emissionswert der Flamme  $\varepsilon_{zi}$  für jede Seite 1, 2, 3 und 4 des Trägers ist in der Regel durch der Gleichung für  $\varepsilon$  nach EN 1991-1-2, Anhang B zu ermitteln. Dabei ist für die Flammendicke  $\lambda$  die jeweilige Abmessung  $\lambda_i$  nach Bild B.7 zugehörig zur Seite  $i$  anzusetzen.

**B.5.3 Absorptionswert der Flamme**

(1) Der Absorptionswert der Flamme  $a_z$  ist in der Regel wie folgt zu berechnen:

$$a_z = 1 - e^{0,3h} \quad (\text{B.26})$$

## **Literaturhinweise**

EN 1363-1, *Feuerwiderstandsprüfungen — Teil 1: Allgemeine Anforderungen*



**DIN EN 1999-1-2/NA**

**DIN**

ICS 13.220.50; 91.010.30; 91.080.10

**Nationaler Anhang –  
National festgelegte Parameter –  
Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken –  
Teil 1-2: Tragwerksbemessung für den Brandfall**

National Annex –  
Nationally determined parameters –  
Eurocode 9: Design of aluminium structures –  
Part 1-2: Structural fire design

Annexe Nationale –  
Paramètres déterminés au plan national –  
Eurocode 9: Calcul des structures en aluminium –  
Partie 1-2: Calcul du comportement au feu

Gesamtumfang 5 Seiten

Normenausschuss Bauwesen (NABau) im DIN

<b>Inhalt</b>	<b>Seite</b>
<b>Vorwort .....</b>	<b>3</b>
<b>NA 1 Anwendungsbereich .....</b>	<b>4</b>
<b>NA 2 Nationale Festlegungen zur Anwendung von DIN EN 1999-1-2.....</b>	<b>4</b>
<b>NA 2.1 Allgemeines.....</b>	<b>4</b>
<b>NA 2.2 Nationale Festlegungen .....</b>	<b>4</b>

## **Vorwort**

Diese Norm wurde vom Normenausschuss Bauwesen (NABau), Arbeitsausschuss NA 005-52-22 AA „Konstruktiver baulicher Brandschutz (Spiegelausschuss zu Teilbereichen von CEN/TC 250“ erarbeitet.

Diese Norm bildet den Nationalen Anhang zu DIN EN 1999-1-2:2010-12, Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-2: Tragwerksbemessung für den Brandfall.

Die Europäische Norm EN 1999-1-2:2007-02 räumt die Möglichkeit ein, eine Reihe von sicherheitsrelevanten Parametern national festzulegen. Diese national festzulegenden Parameter (en: Nationally Determined Parameters, NDP) umfassen alternative Nachweisverfahren und Angaben einzelner Werte, sowie die Wahl von Klassen aus gegebenen Klassifizierungssystemen. Die entsprechenden Textstellen sind in der Europäischen Norm durch Hinweise auf die Möglichkeit nationaler Festlegungen gekennzeichnet.

Eine Liste dieser Textstellen befindet sich in NA.2.1.

Darüber hinaus enthält dieser Nationale Anhang ergänzende nicht widersprechende Angaben und Erläuterungen zur Anwendung von DIN EN 1999-1-2:2010-12 (en: Non-contradictory Complementary Information, NCI), die nach dem Leitpapier L „Anwendung der Eurocodes“ der Europäischen Kommission zulässig sind, sowie Festlegungen zur Anwendung der informativen Anhänge von DIN EN 1999-1-2.

Die in dieser Norm national getroffenen Festlegungen wurden im Hinblick auf die Aufrechterhaltung des erforderlichen nationalen Sicherheitsniveaus abgestimmt.

Dieser Nationale Anhang ist Bestandteil von DIN EN 1999-1-2:2010-12.

## DIN EN 1999-1-2/NA:2011-04

### NA 1 Anwendungsbereich

Dieser Nationale Anhang enthält nationale Festlegungen für die Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken für den Brandfall, die bei der Anwendung von DIN EN 1999-1-2:2010-12 in Deutschland zu berücksichtigen sind.

Diese Norm gilt nur in Verbindung mit DIN EN 1999-1-2:2010-12.

### NA 2 Nationale Festlegungen zur Anwendung von DIN EN 1999-1-2

#### NA 2.1 Allgemeines

DIN EN 1999-1-2:2010-12 weist an den folgenden Textstellen die Möglichkeit nationaler Festlegungen (en: Nationally Determined Parameters, NDP) aus:

- 2.3 (1)
- 2.3 (2)
- 2.4.2 (3)
- 4.2.2.1 (1)
- 4.2.2.3 (5)
- 4.2.2.4 (5)

Darüber hinaus enthält NA.2.2 ergänzende nicht widersprechende Angaben zur Anwendung von DIN EN 1999-1-2:2010-12. Diese sind durch ein vorangestelltes „NCI“ (en: Non-contradictory Complementary Information) gekennzeichnet.

Für die Anwendung dieses Dokuments gelten die Begriffe nach DIN EN 1999-1-2.

#### NA 2.2 Nationale Festlegungen

Die nachfolgende Nummerierung entspricht der Nummerierung von DIN EN 1999-1-2:2010-12.

##### NCI zu „1.2 Normative Verweisungen“

DIN EN 1991-1-2/NA: Nationaler Anhang — National festgelegte Parameter — Eurocode 1: Einwirkungen auf Tragwerke — Teil 1-2/NA: Allgemeine Einwirkungen — Brandeinwirkungen auf Tragwerke

DIN EN 1990/NA: Nationaler Anhang — National festgelegte Parameter — Eurocode: Grundlagen der Tragwerksplanung

DIN EN 1999-1-2:2010-12: Eurocode 9: Bemessung und Konstruktion von Aluminiumtragwerken — Teil 1-2: Tragwerksbemessung für den Brandfall; Deutsche Fassung EN 1999-1-2:2007 + AC:2009

##### NDP zu „2.3 (1) Bemessungswerte der Materialeigenschaften“

*Zur „ANMERKUNG Der Teilsicherheitsbeiwert für die mechanischen Eigenschaften von Aluminium im Brandfall ist im Nationalen Anhang geregelt. Die Verwendung von  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  wird empfohlen.“*

Als Teilsicherheitsbeiwert der mechanischen Materialeigenschaften ist  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  zu verwenden.

##### NDP zu „2.3 (2) Bemessungswerte der Materialeigenschaften“

**Zur „ANMERKUNG** Der Teilsicherheitsbeiwert für die thermischen Eigenschaften von Aluminium im Brandfall ist im Nationalen Anhang geregelt. Die Verwendung von  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  wird empfohlen.“

Als Teilsicherheitsbeiwert der thermischen Materialeigenschaften ist  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  zu verwenden.

**NDP zu „2.4.2 (3) Bauteilberechnung“**

**Zur „ANMERKUNG 1** Die Werte von  $\gamma_G$ ,  $\gamma_{Q,1}$ ,  $\psi_{fi}$  und  $\xi$  dürfen im Nationalen Anhang festgelegt werden. EN 1990 gibt hierzu Vorschläge an. In EN 1991-1-2 wird vorgeschlagen, anstelle von  $\psi_{fi}$  den Wert von  $\psi_{2,1}$  zu wählen.“

Für die Werte von  $\gamma_G$ ,  $\gamma_{Q,1}$ ,  $\psi_{fi}$  und  $\xi$  sind die Festlegungen nach DIN EN 1990/NA und die Festlegungen nach DIN EN 1991-1-2/NA zu verwenden.

**NDP zu „4.2.2.1 (1) Querschnittsklassifizierung“**

**Zur „ANMERKUNG** Diese Regel basiert auf dem gleichen relativen Abfall der 0,2 %-Dehngrenze und des Elastizitätsmoduls. Wenn der tatsächliche Abfall des Elastizitätsmoduls nach Bild 2 verwendet wird, kann sich die Querschnittsklasse ändern, ggf. ergibt sich eine günstigere Klassenzugehörigkeit. Der nationale Anhang kann dazu Berücksichtigungsmöglichkeiten festlegen.“

Für die Bemessung im Brandfall ist die Querschnittsklassifizierung wie für die Bemessung nach EN 1999-1-1, 6.1.4, zu verwenden.

**NDP zu „4.2.2.3 (5) Träger“**

**Zur „ANMERKUNG** Die Bemessungswerte der Tragfähigkeit nach den Gleichungen (4.5), (4.7) und (4.8) basiert auf dem gleichen relativen Abfall der 0,2 %-Dehngrenze und des Elastizitätsmoduls bei erhöhten Temperaturen. Wenn der tatsächliche Abfall des Elastizitätsmoduls berücksichtigt wird, kann sich die Querschnittsklasse ändern, ggf. ergibt sich eine günstigere Klassenzugehörigkeit. Der nationale Anhang kann dazu Berücksichtigungsmöglichkeiten festlegen.“

Für die Bemessungswerte der Biegemomententragfähigkeit  $M_{fi,t,Rd}$ , Biegedrillknickmomententragfähigkeit  $M_{b,fi,t,Rd}$  und der Querkrafttragfähigkeit  $V_{fi,t,Rd}$  von Trägern im Brandfall sind die Gleichungen (4.5), (4.7) und (4.8) zu verwenden ohne Berücksichtigung einer günstigeren Querschnittsklassen durch Verwendung des tatsächlichen Abfalls des Elastizitätsmoduls.

**NDP zu „4.2.2.4 (5) Stützen“**

**Zur „ANMERKUNG** Der Bemessungswert der Tragfähigkeit nach Gleichung (4.9) basiert auf dem gleichen relativen Abfall der 0,2 %-Dehngrenze und des Elastizitätsmoduls. Wenn der tatsächliche Abfall des Elastizitätsmoduls berücksichtigt wird, kann sich die Querschnittsklasse ändern, ggf. ergibt sich eine günstigere Klassenzugehörigkeit. Der nationale Anhang kann dazu Berücksichtigungsmöglichkeiten festlegen.“

Für den Bemessungswert der Tragfähigkeit von Stützen im Brandfall ist die Gleichung (4.9) zu verwenden ohne Berücksichtigung einer günstigeren Querschnittsklassen durch Verwendung des tatsächlichen Abfalls des Elastizitätsmoduls.

**Zu „Anhang A Eigenschaften von nicht in EN 1999-1-1 angegebenen Aluminiumlegierungen“**

Der Anhang A darf angewendet werden. Die angegebenen Werte sind informativ.

**Zu „Anhang B Wärmeübertragung auf Außenbauteile aus Aluminiumlegierungen“**

Der Anhang B darf angewendet werden.