

Brettsperrholz, Brand, reduzierter Querschnitt, Bemessung

# Brandbeanspruchung

Die hier vorgeschlagene Brandbemessung wurde von A. Frangi in [1] beschrieben und basiert auf der Bemessungsmethode mit reduziertem Querschnitt gemäß EN 1995-1-2 [2]. Dabei spielt der zeitliche Verlauf des Abbrandes eine wesentliche Rolle. Die Abbrandtiefe  $d_{\text{char}}$  ist abhängig von der Abbrandrate  $\beta$  (mit / ohne Fugen), der Art des verwendeten Klebstoffs (hochtemperaturbeständig / nicht hochtemperaturbeständig) sowie vom Vorhandensein einer Brandschutzschicht.

Die Abbrandraten werden wie folgt festgelegt:

- Brettsperrholz ohne Fugen bzw. mit Fugen bis 2 mm:  $\beta = 0,65 \text{ mm/min}$
- Brettsperrholz mit Fugen bis 6 mm:  $\beta = 0,80 \text{ mm/min}$

In Abb. 1 ist die Abbrandtiefe in Abhängigkeit der Branddauer für verschiedene Situationen dargestellt. Es ist zu erkennen, dass ab Versagen der Brandschutzschicht bis zum Aufbau der schützenden Holzkohleschicht die doppelte Abbrandgeschwindigkeit auftritt. Das selbe Phänomen tritt auch bei Verwendung von nicht hochtemperaturbeständigen Klebern auf, da bei Brandprüfungen an BSP-Deckenelementen [3] (nicht jedoch bei Wandelementen) ein Abfallen der schützenden Holzkohleschicht beobachtet werden konnte.



Abb. 1: Abbrandtiefe in Abhängigkeit der Branddauer und der Art des Klebstoffes sowie der Verfügbarkeit einer Brandschutzschicht

Die Definitionen für den reduzierten Querschnitt sind der Abb. 2 zu entnehmen. Die Querschnittshöhe reduziert sich um die effektive Abbrandtiefe  $d_{\text{ef}}$ , die sich wiederum aus der Abbrandtiefe  $d_{\text{char}}$  sowie einer zeitabhängigen Schichtdicke ( $k_0 \cdot d_0$ ) zur Berücksichtigung des Einflusses der Temperatureinwirkung auf die Materialeigenschaften zusammensetzt (siehe Glg. \eqref{eq:eqn\_def}).

**Diskussionen zum Zero-Strength Layer  $d_0$ :** In [1] wurde für BSP  $d_0$  wie auch für stabförmige Holzbauteile mit 7 mm festgelegt. Dieser Wert wurde in den letzten Jahren immer wieder in der Fachwelt diskutiert (siehe [4][5][6]). Mit einer neuen Regelung ist in der geplanten Neuauflage des Eurocodes 2020 (2022) zu rechnen.



Abb. 2: Definitionen für den reduzierten Querschnitt

$$\begin{equation} \label{eq:eqn_dchar} d_{\{\text{char}\}} = \beta \cdot t \end{equation}$$

$$\begin{equation} \label{eq:eqn_def} d_{\{\text{ef}\}} = d_{\{\text{char}\}} + k_{\text{0}} \cdot d_{\text{0}} \end{equation}$$

$$\begin{equation} \label{eq:eqn_k0} k_{\text{0}} = \min \left\{ \begin{matrix} t/20 \\ 1,0 \end{matrix} \right\} \end{equation}$$

|            |                                                                                                           |
|------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $t_{ch}$   | Zeitdauer der Brandbeanspruchung                                                                          |
| $\beta$    | Abbrandrate $\beta_0$ oder $\beta_n$ je nachdem ob mit oder ohne Fugen                                    |
| $d_{char}$ | Bemessungswert der Abbrandtiefe                                                                           |
| $d_{ef}$   | ideelle Abbrandtiefe                                                                                      |
| $d_0$      | Tiefe einer Schicht, bei der die Festigkeit und Steifigkeit zu null angenommen wird (Zero-Strength Layer) |
| $k_0$      | Koeffizient                                                                                               |

Bei Verwendung der Bemessungsmethode mit reduziertem Querschnitt können die Nachweise im Brandfall analog zur Kaltbemessung erfolgen. Da es sich um eine außergewöhnliche Bemessungssituation handelt, dürfen jedoch die 20 %-Fraktile der Festigkeiten (siehe Glg.  $f_{d,fi}$  und  $f_{20}$ ) sowie der Modifikationsbeiwert  $k_{mod,fi}$  und der Teilsicherheitsbeiwert  $\gamma_{M,fi}$  herangezogen werden.

$$f_{d,fi} = k_{mod,fi} \cdot \frac{f_{20}}{\gamma_{M,fi}}$$

$$f_{20} = k_{fi} \cdot f_k$$

mit  $k_{mod,fi} = 1,0$ ,  $\gamma_{M,fi} = 1,0$  und  $k_{fi} = 1,15$ .

|                 |                                                        |
|-----------------|--------------------------------------------------------|
| $f_{d,fi}$      | Bemessungswert der Festigkeit im Brandfall             |
| $f_{20}$        | 20 %-Fraktile der Festigkeit bei Normaltemperatur      |
| $k_{mod,fi}$    | Modifikationsbeiwert im Brandfall                      |
| $\gamma_{M,fi}$ | Teilsicherheitsbeiwert für Holz bei Brandbeanspruchung |
| $k_{fi}$        | Koeffizient                                            |

## Abbrand von anfänglich geschützten Bauteilen

### Abbrandraten

Für  $t_{ch} \leq t_{ef}$  sollte die Abbrandrate  $\beta$  mit dem Faktor  $k_2$  nach Glg.  $k_2$  multipliziert werden.

$$k_2 = 1 - 0,018 \cdot h_p$$

Wenn die Bekleidung aus **mehreren Lagen Gipsplatten Typ F** besteht, sollte für  $h_p$  die Dicke der inneren Lage eingesetzt werden.

Für **Brandschutzbekleidungen mit Steinwolleplatten** (Mindestdicke 20 mm, Mindestrohdichte 26 kg/m<sup>3</sup>, Schmelzpunkt  $T \geq 1000$  °C) darf  $k_2$  der Tab. 1 entnommen werden. Für Dicken zwischen 20 mm und 45 mm dürfen die Werte linear interpoliert werden.

Tab. 1: Werte von  $k_2$  für durch Steinwolleplatten geschütztes Bauholz nach EN 1995-1-2

| Dicke $h_{ins}$ [mm] | $k_2$ |
|----------------------|-------|
| 20                   | 1     |
| $\geq 45$            | 0,6   |

Für den Zeitraum  $t_{\text{f}} \leq t_{\text{a}}$  nach dem Versagen der Brandschutzbekleidung sollte die Abbrandrate mit dem Faktor  $k_3 = 2$  multipliziert werden.

Das Zeitlimit  $t_{\text{a}}$  sollte für  $t_{\text{ch}} = t_{\text{f}}$  aus

$$\begin{equation} \text{eq:eqn\_ta\_fuer\_tch=tf} \quad t_{\text{a}} = \min \left\{ \begin{matrix} 2 \cdot t_{\text{f}} \\ \frac{25}{k_3 \cdot \beta_n} + t_{\text{f}} \end{matrix} \right\} \quad \text{right.} \end{equation}$$

oder für  $t_{\text{ch}} < t_{\text{f}}$  aus

$$\begin{equation} \text{eq:eqn\_ta\_fuer\_tch<tf} \quad t_{\text{a}} = \left( 25 - (t_{\text{f}} - t_{\text{ch}}) \right) \cdot k_2 \cdot \beta_n \cdot \frac{1}{k_3 \cdot \beta_n} + t_{\text{f}} \quad \text{end{equation}}$$

berechnet werden.

Glg. [eq:eqn\\\_ta\\\_fuer\\\_tch=tf](#)(b) basiert auf der Annahme, dass eine verkohlte Schicht von 25 mm einen ausreichenden Schutz für die Abminderung der Abbrandrate auf den Grundwert sicherstellt.

## Beginn des Abbrandes

### Holzbekleidungen oder Holzwerkstoffplatten

Für Bekleidungen aus einer oder mehreren Lagen Holzbekleidungen oder Holzwerkstoffplatten, sollte der Beginn des Abbrandes  $t_{\text{ch}}$  des geschützten Bauteils nach Glg.

[eq:eqn\\\_tch\\\_Holzwerkstoff](#) mit  $\beta_0$  nach Tab. 2 berechnet werden.

$$\begin{equation} \text{eq:eqn\_tch\_Holzwerkstoff} \quad t_{\text{ch}} = \frac{h_p}{\beta_0} \quad \text{end{equation}}$$

Tab. 2: Auszug aus Tabelle 3.1 von EN 1995-1-2 - Bemessungswerte der Abbrandraten  $\beta_0$  und  $\beta_n$  für Bauholz, Furnierschichtholz, Holzbekleidungen und Holzwerkstoffe

| Material                                                             | $\beta_0$ | $\beta_n$ |
|----------------------------------------------------------------------|-----------|-----------|
|                                                                      | mm/min    | mm/min    |
| <b>Furnierschichtholz</b>                                            |           |           |
| mit einer charakteristischen Rohdichte von $\geq 480 \text{ kg/m}^3$ | 0,65      | 0,7       |
| <b>Platten</b>                                                       |           |           |
| Holzbekleidungen                                                     | 0,9       | -         |
| Sperrholz                                                            | 1,0       | -         |
| Holzwerkstoffplatten außer Sperrholz                                 | 0,9       | -         |

Die in Tab. 2 angegebenen Werte für Holzwerkstoffplatten gelten für eine charakteristische Rohdichte von  $450 \text{ kg/m}^3$  und eine Werkstoffdicke von 20 mm. Für Werkstoffdicken  $h_p$  kleiner als 20 mm und andere Rohdichten  $\rho_k$  sollte die Abbrandrate nach Glg.

$\beta_{0,\rho,t}$  berechnet werden.

$$\beta_{0,\rho,t} = \beta_0 \cdot k_{\rho} \cdot k_t$$

$$k_{\rho} = \sqrt{\frac{450}{\rho_k}}$$

$$k_t = \sqrt{\frac{20}{h_p}}$$

## Gipsplatten Typ A oder H

Für Bekleidungen aus **einer Lage Gipsplatten** von Typ A oder H nach EN 520 ist der Beginn des Abbrandes  $t_{ch}$  außerhalb von Stößen oder im Bereich von verspachtelten Stößen oder offenen Stößen mit einer Breite von  $\leq 2$  mm lt. EN 1996-1-2 nach Glg.  $t_{ch,GK,Typ A}$  anzunehmen.

$$t_{ch} = 2,8 \cdot h_p - 14$$

An Stellen im Bereich von offenen Stößen mit einer Breite von  $> 2$  mm sollte der Beginn des Abbrandes nach Glg.  $t_{ch,GK,Typ A,mit Fugen}$  ermittelt werden.

$$t_{ch} = 2,8 \cdot h_p - 23$$

Für Bekleidungen aus **zwei Lagen Gipsplatten**, Typ A oder H, sollte der Beginn des Abbrandes  $t_{ch}$  nach Glg.  $t_{ch,GK,Typ A}$  bestimmt werden, wobei die Dicke  $h_p$  der Dicke der äußeren Lage und 50 % der Dicke der inneren Lage entspricht, vorausgesetzt, dass der Abstand der Verbindungsmittel der inneren Lage nicht größer ist als der Abstand der Verbindungsmittel der äußeren Lage.

## Gipsplatten Typ F

Für Bekleidungen aus **einer Lage Gipsplatten** von Typ F nach EN 520 ist der Beginn des Abbrandes  $t_{ch}$  nach Glg.  $t_{ch,GK,Typ A}$  bzw. Glg.  $t_{ch,GK,Typ A,mit Fugen}$  zu bestimmen.

Für Bekleidungen aus **zwei Lagen Gipsplatten**, Typ F, sollte der Beginn des Abbrandes  $t_{ch}$  nach Glg.  $t_{ch,GK,Typ A}$  bestimmt werden, wobei die Dicke  $h_p$  der Dicke der äußeren Lage und 80 % der Dicke der inneren Lage entspricht, vorausgesetzt, dass der Abstand der Verbindungsmittel der inneren Lage nicht größer ist als der Abstand der Verbindungsmittel der äußeren Lage.

## Versagenszeit von Brandschutzbekleidungen

## Gipsplatten Typ A oder H

Für Brandschutzbekleidungen aus Holzwerkstoffplatten oder Gipsplatten Typ A oder H gemäß ÖNORM EN 520 [7] wird die Versagenszeit  $t_f$  mit dem Beginn des Abbrandes der Holzkonstruktion  $t_{ch}$  gleichgesetzt.

$$t_f = t_{ch}$$

## Gipsplatten Typ F

Für Bekleidungen aus Gipsplatten Typ F kann nach ÖNORM B 1995-1-2 [8] die Versagenszeit  $t_f$  für Wände nach Glg. \eqref{eq:eqn\_tf\_Typ\_F\_Wand} und für Decken nach Glg. \eqref{eq:eqn\_tf\_Typ\_F\_Decke} berechnet werden.

$$t_f = 2,2 \cdot h_p + 4$$

$$t_f = 1,4 \cdot h_p + 6$$

Glg. \eqref{eq:eqn\_tf\_Typ\_F\_Wand} und \eqref{eq:eqn\_tf\_Typ\_F\_Decke} können auch für direkt beplankte BSP-Elemente verwendet werden, basieren aber auf Brandprüfungen von vollgedämmten Holzrahmen-Elementen. Für direkt beplankte Elemente ist mit höheren Versagenszeiten (bis zu 200 %) zu rechnen (🔧 **Fix Me!** Bauphysik Holzforschung).

|          |                                                                                                                                               |
|----------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $h_p$    | Plattendicke in mm                                                                                                                            |
| $t_{ch}$ | Zeitdauer bis zum Beginn des Abbrandes eines geschützten Bauteils (Verzögerung des Beginns des Abbrandes infolge einer Brandschutzbekleidung) |
| $t_f$    | Versagenszeit der Brandschutzbekleidung                                                                                                       |
| $t_a$    | Zeitdauer, bis sich wieder eine schützende Kohleschicht gebildet hat                                                                          |

## Weitere Informationen

❌ [BSPhandbuch - Brandverhalten von Brettsperrholzplatten](#)

From:

<https://www.ihbv.at/wiki/> - **IHBV Wiki**

Permanent link:

<https://www.ihbv.at/wiki/doku.php?id=clt:design:fire&rev=1517911146>



Last update: **2019/02/21 10:19**

Printed on 2025/11/01 17:26