

$$E_d \leq R_d$$

[www.ks-original.de](http://www.ks-original.de)

## Kalksandstein – Eurocode 6.

Bemessung und Konstruktion  
von Mauerwerksbauten.

\* KEINE SORGEN.



Der Kalksandstein  
**KS\***  
DAS ORIGINAL

## 1.1 Gültigkeitsbereich der Faltbroschüre

- Diese Faltbroschüre gilt nur für unbewehrtes Mauerwerk aus Kalksandsteinen mit einer Mauerwerksdruckfestigkeit  $f_k \geq 1,8 \text{ N/mm}^2$ .
- Die Regelungen beziehen sich auf DIN EN 1996-1-1:2010-12 in Verbindung mit DIN EN 1996-1-1/NA:2012-01 und DIN EN 1996-3:2010-12 in Verbindung mit DIN EN 1996-3/NA:2012-01
- Für Mauerwerk genügt im Regelfall der Nachweis im Grenzzustand der Tragfähigkeit, der üblicherweise auch eine hinreichende Gebrauchstauglichkeit sicherstellt.
- Die Nachweise können nach einem vereinfachten und einem genaueren Berechnungsverfahren geführt werden.

## 1.2 Neuheiten im Eurocode 6

- Nach Eurocode 6 erfolgt die Nachweisführung auf Grundlage eines semiprobabilistischen Sicherheitskonzeptes (siehe Abschnitt 2).
- Im Gegensatz zu den nationalen Vorgängernormen wird für den Nachweis auf Querschnittsebene ein starr-plastisches Materialverhalten zu Grunde gelegt.
- Der Eurocode beinhaltet Regeln für die Bemessung von Mauerwerk aus großformatigen Steinen mit Überbindemaßen  $l_{01}$  bis zur 0,2-fachen Steinhöhe  $h_u$ .
- Auch im vereinfachten Berechnungsverfahren kann eine Teilauflagerung der Decke auf der Wand und somit eine Lastexzentrizität berücksichtigt werden (siehe Abschnitt 5).
- Die Schnittgrößenermittlung bei horizontal beanspruchten Wandscheiben muss nicht zwingend nach dem Kragarmmodell, sondern kann auch nach einem Modell unter Berücksichtigung der günstigen Wirkung einer Einspannung der Wände in die Geschossdecken erfolgen (siehe Abschnitt 6.5.3).
- Bei Einhaltung der Randbedingungen des vereinfachten Berechnungsverfahrens ist ein Querkraftnachweis in Platten- und Scheibenrichtung nicht erforderlich (siehe Abschnitt 5.1 sowie Abschnitt 6.1). Daher enthält das vereinfachte Berechnungsverfahren keine Regelungen zum Querkraftnachweis. Vielmehr wird – falls ein rechnerischer Nachweis der Gebäudeaussteifung ausnahmsweise erforderlich ist – auf das genauere Berechnungsverfahren nach DIN EN 1996-1-1/NA verwiesen (siehe Abschnitt 7).
- Der Eurocode enthält neue Nachweisgleichungen für den Nachweis der Mauerwerksdruckfestigkeit bei Einzellasten und bei Teilflächenpressung.
- Der Eurocode regelt auch die Bemessung von bewehrtem Mauerwerk. In Deutschland ist jedoch nur eine stark eingeschränkte Anwendung der zugehörigen Regelungen möglich.
- Durch die Einführung des Teilsicherheitskonzeptes können gerade im genaueren Berechnungsverfahren eine Vielzahl von Einwirkungskombinationen berücksichtigt werden. Der Nationale Anhang zum Eurocode gibt daher vereinfachte Einwirkungskombinationen an, die im Allgemeinen für die Berechnung ausreichend sind. Zudem konnte die Anzahl der tatsächlich maßgebenden Kombinationen durch die Ergebnisse eines Forschungsprojektes an der TU-Darmstadt stark eingeschränkt werden (siehe Abschnitt 6.3.5).

### 2.1 Nachweisformat

Im Grenzzustand der Tragfähigkeit muss der Bemessungswert der Einwirkungen  $E_d$  kleiner oder gleich dem Bemessungswert des Tragwiderstandes  $R_d$  sein:

$$E_d \leq R_d \quad (\text{Gl. 2.1})$$

### 2.2 Bemessungswerte der Einwirkungen und Einwirkungskombinationen

Bei der Bestimmung der Bemessungswerte der Einwirkungen ( $E_d$ ) ist zwischen zwei Bemessungssituationen zu unterscheiden:

- ständige und vorübergehende Bemessungssituation (vereinfacht mit  $\psi_{0,i} = 1,0$  nach Eurocode 6):

$$E_d = E\left\{\sum_{j=1} \gamma_G \cdot G_{k,j} \oplus \sum_{i=1} \gamma_Q \cdot Q_{k,i}\right\} \quad (\text{Gl. 2.2})$$

- außergewöhnliche Bemessungssituation:

$$E_d = E\left\{\sum_{j=1} \gamma_{GA,j} \cdot G_{k,j} \oplus A_d \oplus \psi_{1,1} \cdot Q_{k,1} \oplus \sum_{i>1} \psi_{2,i} \cdot Q_{k,i}\right\} \quad (\text{Gl. 2.3})$$

Es bedeuten:

- $G_k$  = Charakteristischer Wert der ständigen Einwirkung
- $Q_k$  = Charakteristischer Wert der veränderlichen Einwirkung
- $Q_{k,1}$  = Charakteristischer Wert der veränderlichen Leiteinwirkung
- $A_d$  = Bemessungswert der außergewöhnlichen Einwirkung
- $E_d$  = Bemessungswert der Einwirkung
- $\gamma_G$  = Teilsicherheitsbeiwert auf der Einwirkungsseite (ständige Einwirkung) gemäß Tafel 2/1
- $\gamma_Q$  = Teilsicherheitsbeiwert auf der Einwirkungsseite (veränderliche Einwirkungen) gemäß Tafel 2/1
- $\psi_0, \psi_1, \psi_2$  Kombinationsbeiwerte gemäß Tafel 2/2

- ⊕ „zu kombinieren mit“: Die einwirkenden Lasten müssen ungünstigst miteinander kombiniert werden; günstig wirkende veränderliche Lasten sind z.B. zu vernachlässigen

Weitere vereinfachte Kombinationsregeln sind zulässig (siehe Abschnitt 5.3).

### 2.3 Bemessungswerte des Tragwiderstandes

Allgemein:

$$R_d = R \left\{ \zeta \cdot \frac{f_k}{\gamma_M}; \frac{f_{vk}}{\gamma_M} \right\} \quad (\text{Gl. 2.4})$$

mit:

- $f_k$  = Charakteristischer Wert der Mauerwerksdruckfestigkeit
- $f_{vk}$  = Charakteristischer Wert der Schubfestigkeit
- $\zeta$  = Dauerstandsfaktor (im üblichen Fall  $\zeta = 0,85$ )
- $\gamma_M$  = Teilsicherheitsbeiwert auf der Widerstandsseite gemäß Tafel 2/3

Bemessungswerte der Mauerwerksdruckfestigkeit  $f_d$ :

$$f_d = \zeta \cdot \frac{f_k}{\gamma_M} \quad (\text{Gl. 2.5})$$

Der charakteristische Wert der Druckfestigkeit  $f_k$  kann den Tafeln 4/1 bis 4/3 entnommen werden.

Bemessungswerte der Mauerwerksschubfestigkeit  $f_{vd}$ :

$$f_{vd} = \frac{f_{vk}}{\gamma_M} \quad (\text{Gl. 2.6})$$

Der charakteristische Wert der Schubfestigkeit  $f_{vk}$  ist abhängig von der Beanspruchungsart – Platten- oder Scheibenbeanspruchung – und kann nach Abschnitt 4.2 ermittelt werden.

Tafel 2/1: Teilsicherheitsbeiwerte auf der Einwirkungsseite für den Nachweis im Grenzzustand der Tragfähigkeit nach DIN EN 1990/NA

Einwirkung	ungünstige Wirkung	günstige Wirkung	außergewöhnliche Bemessungssituation
Ständige Einwirkung (G) z.B. Eigengewicht, Ausbaulast, Erddruck	$\gamma_{G,sup} = 1,35$	$\gamma_{G,inf} = 1,00$	$\gamma_{GA} = 1,00$
Veränderliche Einwirkung (Q) z.B. Wind-, Schnee-, Nutzlasten	$\gamma_{Q,sup} = 1,50$	$\gamma_{Q,inf} = 0,00$	$\gamma_{QA} = 1,00$

Tafel 2/2: Kombinationsbeiwerte gemäß DIN EN 1990/NA

Einwirkungen	Kombinationsbeiwerte		
	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
Nutzlasten im Hochbau (Kategorien siehe DIN EN 1991-1-1) – Wohn-, Aufenthalts- und Büroräume – Versammlungsräume, Verkaufsräume – Lagerräume	0,7	0,5	0,3
	0,7	0,7	0,6
	1,0	0,9	0,8
Schnee- und Eislasten, siehe DIN EN 1991-1-3 – Orte bis zu NN +1000 m – Orte über NN +1000 m	0,5	0,2	0,0
	0,7	0,5	0,2
Windlasten, siehe DIN EN 1991-1-4	0,6	0,2	0,0
Temperatur (nicht Brand), siehe DIN EN 1991-1-5	0,6	0,5	0,0

Tafel 2/3: Teilsicherheitsbeiwerte  $\gamma_M$  für Baustoffeigenschaften gemäß DIN EN 1996-1-1/NA

Material	$\gamma_M$ Bemessungssituation	
	ständig und vorübergehend	außergewöhnlich <sup>1)</sup>
Unbewehrtes Mauerwerk aus Steinen der Kategorie I und Mörtel nach Eignungsprüfung sowie Rezeptmörtel	1,5	1,3

<sup>1)</sup> für die Bemessung im Brandfall nach DIN EN 1996-1-2:  $\gamma = 1,0$

### 3.1 Ständige Einwirkungen

Die Bestimmung der Eigen- und Nutzlasten erfolgt nach DIN EN 1991-1-1/NA. Tafel 3/1 enthält Wandeigengewichte in Abhängigkeit von der Rohdichteklasse der Steine sowie der Wanddicke.

### 3.2 Charakteristische Werte üblicherweise anzusetzender Verkehrslasten

- Wohnräume mit ausreichender Querverteilung (Kategorie A2)  $q_k = 1,5 \text{ kN/m}^2$
- Wohnräume ohne ausreichende Querverteilung (A3), Büroräume (B1)  $q_k = 2,0 \text{ kN/m}^2$
- Treppen und Podeste innerhalb der Kategorien A und B1 (T1)  $q_k = 3,0 \text{ kN/m}^2$
- Balkone (Z)  $q_k = 4,0 \text{ kN/m}^2$
- Trennwandzuschlag bei einem Wandgewicht (einschl. Putz)  $\leq 3 \text{ kN/m}$   $q_k = 0,8 \text{ kN/m}^2$   
 $\leq 5 \text{ kN/m}$   $q_k = 1,2 \text{ kN/m}^2$

Bei Nutzlasten  $> 5 \text{ kN/m}^2$  ist dieser Zuschlag nicht erforderlich. Bei einem Wandgewicht  $> 5 \text{ kN/m}$  Wandlänge ist das Eigengewicht der tragenden und der nicht tragenden Trennwände als Linienlast zu berücksichtigen. Es lässt sich hier aber auch ein einfacher Trennwandzuschlag für diese schweren Trennwände ansetzen [1].

$$\Delta q = 2 \cdot n \cdot f \cdot h \cdot \frac{g}{l} \quad (\text{Gl. 3.1})$$

mit:

- $n$  = Einflussfaktor für Anzahl und Stellung der Wände, siehe Bild 3/1
- $f$  = Faktor für das statische System, siehe Tafel 3/2
- $h$  = Wandhöhe [m]
- $g$  = Wandgewicht einschließlich Putz [ $\text{kN/m}^2$ ]
- $l$  = Stützweite [m]  $4,00 \text{ m} \leq l \leq 6,00 \text{ m}$

[1] Roeser; Gusia: Gutachten Deckenzuschläge für nicht tragende Wände aus Kalksandstein, Aachen 2005

### 3.3 Auflagerkräfte aus Decken

- Bei durchlaufenden, einachsig gespannten Decken ist die Durchlaufwirkung bei der Lastermittlung zu berücksichtigen (siehe Bild 3/2).
- Bei parallel zur Deckenspannrichtung verlaufenden Wänden sind Lasten aus einem parallelen Deckenstreifen angemessener Breite zu berücksichtigen.
- Bei zweiachsig gespannten Decken darf die Lastermittlung für die Wände mit Hilfe von Einflussflächen erfolgen.

Tafel 3/1: Charakteristische Werte des Wandflächengewichtes von KS-Wänden aus Normal- und Dünnbettmörtel<sup>1)</sup>

Steinrohdklasse (RDk) <sup>1)</sup>	Wichte [ $\text{kN/m}^3$ ]	Charakteristische Werte des Wandflächengewichtes $g_w$ (ohne Putz) in $\text{kN/m}^2$ für Wanddicke $t$ [cm]								
		7	10	11,5	15	17,5	20	24	30	36,5
1,4	16	–	1,60	1,84	2,40	2,80	3,20	3,84	4,80	5,84
1,6	16	–	–	1,84	2,40	2,80	3,20	3,84	4,80	5,84
1,8	18	1,26	1,80	2,07	2,70	3,15	3,60	4,32	5,40	6,57
2,0	20	1,40	2,00	2,30	3,00	3,50	4,00	4,80	6,00	7,30
2,2	22	–	–	2,53	3,30	3,85	4,40	5,28	6,60	8,03

<sup>1)</sup> Bei Verwendung von Mauersteinen der RDk  $\leq 1,4$  in Dünnbettmörtel reduziert sich das rechnerische Wandflächengewicht um  $1,0 \text{ kN/m}^3 \cdot t$  [m]. Die regionalen Lieferprogramme sind zu beachten.

Tafel 3/2: Faktor für das statische System

Faktor $f$ [-]	Lagerung	Einspannung
1,0	einachsig gespannte Platte	gelenkig gelagert
1,4	zweiachsig gespannte Platte $\left(\frac{l_x}{l_y} = 1,0\right)$	allseitig gelenkig
1,3	zweiachsig gespannte Platte $\left(\frac{l_x}{l_y} = 1,5\right)$	allseitig gelenkig
1,6	zweiachsig gespannte Platte $\left(\frac{l_x}{l_y} = 1,0\right)$	einseitig eingespannt
1,45	zweiachsig gespannte Platte $\left(\frac{l_x}{l_y} = 1,5\right)$	einseitig eingespannt

Zwischenwerte können interpoliert werden.

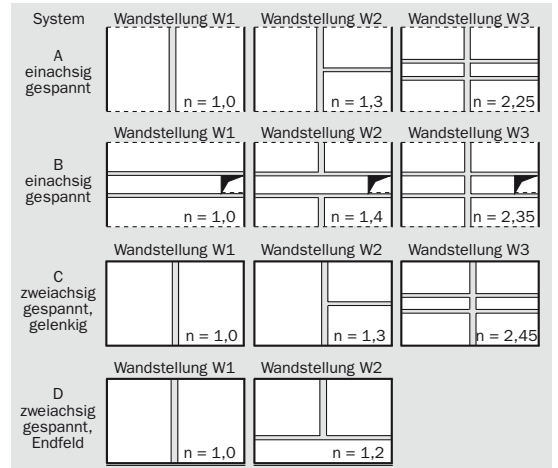


Bild 3/1: Einflussfaktor für Anzahl und Stellung der Wände

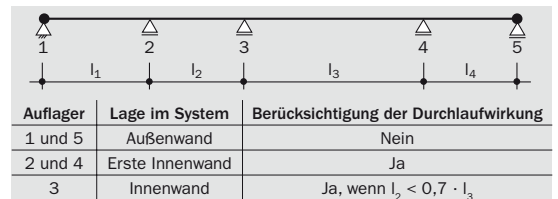


Bild 3/2: Ermittlung der Deckenaullagerkräfte bei einachsig gespannten Decken

### 4.1 Charakteristischer Wert der Mauerwerksdruckfestigkeit

Standardwerte für übliche Stein-Mörtel-Kombinationen bei Kalksandstein-Mauerwerk.

Tafel 4/1: Charakteristische Druckfestigkeit  $f_k$  [N/mm<sup>2</sup>] von Einsteinmauerwerk aus Kalksand-Loch- und Hohlblocksteinen mit Normalmauermörtel

KS L/ KS L-R Steinfestigkeitsklasse	Mörtelgruppe			
	NM II	NM IIa	NM III	NM IIIa
10	3,5	4,5	5,0	5,6
12	3,9	5,0	5,6	6,3
16	4,6	5,9	6,6	7,4

Tafel 4/2: Charakteristische Druckfestigkeit  $f_k$  [N/mm<sup>2</sup>] von Einsteinmauerwerk aus Kalksand-Vollsteinen und Kalksand-Blocksteinen mit Normalmauermörtel

KS/ KS-R Steinfestigkeitsklasse	Mörtelgruppe			
	NM II	NM IIa	NM III	NM IIIa
12	5,4	6,0	6,7	7,5
16	6,4	7,1	8,0	8,9
20	7,2	8,1	9,1	10,1
28	8,8	9,9	11,0	12,4

Tafel 4/3: Charakteristische Druckfestigkeit  $f_k$  [N/mm<sup>2</sup>] von Einsteinmauerwerk aus Kalksand-Plansteinen und Kalksand-Planelementen mit Dünnbettmörtel

Dünnbettmörtel DM Steinfestigkeitsklasse	Planelemente		Plansteine	
	KS XL	KS XL-E	KS P KS-R P	KS L P KS L-R P
10	-	-	-	5,0
12	9,4	7,0	7,0	5,6
16	11,2	8,8	8,8	6,6
20	12,9	10,5	10,5	-
28	16,0	-	13,8	-

KS XL: KS-Planelement ohne Längsnut, ohne Lochung  
 KS XL-E: KS-Planelement ohne Längsnut, mit Lochung  
 KS P: KS-Planstein mit einem Lochanteil ≤ 15 %  
 KS L P: KS-Planstein mit einem Lochanteil > 15 %

### 4.2 Charakteristischer Wert der Schubfestigkeit von Mauerwerk

Die charakteristische Schubfestigkeit  $f_{vk}$  ergibt sich als kleinster Wert für  $f_{vit}$  aus nachfolgender Beziehung:

$$f_{vk} = \min \{ f_{vit1}; f_{vit2} \} \quad (\text{Gl. 4.1})$$

#### 4.2.1 Scheibenschub

##### a) Reibungsversagen

Bei vermörtelten Stoßfugen:

$$f_{vit1} = f_{vko} + 0,4 \cdot \sigma_{Dd} \quad \text{mit } f_{vko} \text{ nach Tafel 4/4} \quad (\text{Gl. 4.2})$$

Bei unvermörtelten Stoßfugen:

$$f_{vit1} = 0,5 \cdot f_{vko} + 0,4 \cdot \sigma_{Dd} \quad \text{mit } f_{vko} \text{ nach Tafel 4/4} \quad (\text{Gl. 4.3})$$

$\sigma_{Dd}$  = Bemessungswert der zugehörigen Druckspannung an der Stelle der maximalen Schubspannung. Für Rechteckquerschnitte =  $N_{Ed} / A$

A = überdrückte Querschnittsfläche

$N_{Ed} = 1,0 \cdot N_{Gk}$ ; im Regelfall ist die minimale Einwirkung maßgebend

Tafel 4/4: Haftscherfestigkeit  $f_{vko}$  von Mauerwerk ohne Auflast nach DIN EN 1996-1-1/NA

$f_{vko}$ (N/mm <sup>2</sup> )				Dünnbettmörtel (Lagerfugendicke 1 mm bis 3 mm)
Normalmauermörtel mit einer Festigkeit $f_m$ (N/mm <sup>2</sup> )				
NM II	NM IIa	NM III	NM IIIa	
2,5	5,0	10,0	20,0	
0,08	0,18	0,22	0,26	0,22

##### b) Steinzugversagen

Bei vermörtelten und unvermörtelten Stoßfugen:

$$f_{vit2} = 0,45 \cdot f_{bt,cal} \cdot \sqrt{1 + \frac{\sigma_{Dd}}{f_{bt,cal}}} \quad (\text{Gl. 4.4})$$

$f_{bt,cal}$  = charakteristische Steinzugfestigkeit (Tafel 4/5)

Tafel 4/5: Charakteristische Steinzugfestigkeit  $f_{bt,cal}$  in Abhängigkeit der Steinsorte und der Druckfestigkeitsklasse nach DIN EN 1996-1-1/NA

Druckfestigkeitsklasse der Mauersteine und Planelemente	10	12	16	20	28	
	Umgerechnete mittlere Mindestdruckfestigkeit $f_{st}$ [N/mm <sup>2</sup> ]					
	12,5	15	20	25	35	
Rechnerische Steezug- festigkeit $f_{bt,cal}$	Hohlblocksteine	0,25	0,30	0,40	0,50	0,70
	Hochlochsteine und Steine mit Grifföffnungen oder Griffaschen	0,33	0,39	0,52	0,65	0,91
	Vollsteine ohne Grifflöcher oder Griffaschen	0,40	0,48	0,64	0,80	1,12

Der kleinere der beiden Werte  $f_{vit1}$  und  $f_{vit2}$  ist bei der Bemessung (siehe Abschnitt 7) als charakteristische Schubfestigkeit  $f_{vk}$  zu verwenden.

Bei Ansatz der Anfangsscherfestigkeit  $f_{vko}$  ist bei Scheibenschub zusätzlich die Randdehnung zu begrenzen (siehe Abschnitt 7.4).

#### 4.2.2 Plattenschub

Bei vermörtelten Stoßfugen:

$$f_{vit1} = f_{vko} + 0,6 \cdot \sigma_{Dd} \quad (\text{Gl. 4.5})$$

Bei unvermörtelten Stoßfugen:

$$f_{vit1} = \frac{2}{3} \cdot f_{vko} + 0,6 \cdot \sigma_{Dd} \quad (\text{Gl. 4.6})$$

Bei Plattenschub ist eine Betrachtung des Steinzugversagens ( $f_{vit2}$ ) nicht erforderlich.

## 5.1 Voraussetzungen für die Anwendung des vereinfachten Nachweises nach DIN EN 1996-3/NA:2012-01

Das vereinfachte Berechnungsverfahren nach DIN EN 1996-3/NA gilt für unbewehrte Mauerwerkswände im üblichen Hochbau. Hierbei sind folgende Randbedingungen berücksichtigt:

- Auf einen rechnerischen Nachweis der Aussteifung des Bauwerks darf verzichtet werden, wenn die Geschosdecken als steife Scheiben ausgebildet sind bzw. statisch nachgewiesene, ausreichend steife Ringbalken vorliegen und wenn in Längs- und Querrichtung des Gebäudes eine offensichtlich ausreichende Anzahl von genügend langen aussteifenden Wänden vorhanden ist, die ohne größere Schwächungen und ohne Versprünge bis auf die Fundamente geführt werden. Bei Elementmauerwerk mit einem planmäßigen Überbindemaß  $l_{oi} < 0,4 \cdot h_u$  ( $h_u$  = Steinhöhe) ist bei einem Verzicht auf einen rechnerischen Nachweis der Aussteifung des Gebäudes die ggf. geringere Schubtragfähigkeit bei hohen Auflasten zu berücksichtigen. Die Entscheidung hinsichtlich des Erfordernisses eines rechnerischen Aussteifungsnachweises – der dann nach DIN EN 1996-1-1/NA zu führen ist – obliegt dem planenden Ingenieur.
- Ein Nachweis der Querkrafttragfähigkeit ist nicht erforderlich. Nur wenn ausnahmsweise ein Aussteifungsnachweis geführt werden muss, ist der Scheibenschub nach dem genaueren Berechnungsverfahren nachzuweisen.
- Bestimmte Beanspruchungen, z.B. Biegemomente aus Deckeneinspannungen, ungewolltes Ausmitten beim Knicknachweis, Wind auf tragende Wände müssen nicht gesondert nachgewiesen werden, sondern sind durch den Sicherheitsabstand, der dem Berechnungsverfahren zugrunde liegt, oder durch konstruktive Regeln und Grenzen abgedeckt.
- Es wird davon ausgegangen, dass in halber Geschosshöhe der Wand nur Biegemomente aus der Deckeneinspannung oder -auflagerung und aus Windlasten auftreten. Greifen abweichend davon an tragenden Wänden größere horizontale Lasten an, so ist der Nachweis nach dem genaueren Berechnungsverfahren von DIN EN 1996-1-1/NA (siehe Abschnitt 6) zu führen.

- Ein Versatz der Wandachsen infolge einer Änderung der Wanddicken gilt dann nicht als größere Ausmitte, wenn der Querschnitt der dickeren tragenden Wand den Querschnitt der dünneren tragenden Wand umschreibt.

Aufgrund der genannten Randbedingungen ist die Anwendung des vereinfachten Verfahrens nur unter bestimmten Voraussetzungen zulässig. Die Anwendungsbedingungen für das vereinfachte Verfahren sind:

- Die Anwendungsgrenzen nach Tafel 5/1 sind eingehalten.
- Gebäudehöhe über Gelände  $h_m \leq 20$  m; als Gebäudehöhe darf bei geeigneten Dächern das Mittel von First- und Traufhöhe gelten.
- Stützweite  $l_f \leq 6,0$  m, sofern die Biegemomente aus dem Deckendrehwinkel nicht durch konstruktive Maßnahmen am Wandkopf, z.B. Zentrierleisten, begrenzt werden; bei zweiachsig gespannten Decken ist für die Länge  $l_f$  die kürzere der beiden Stützweiten anzusetzen.
- Für die maximale Wandschlankheit gilt:  $\lambda \leq 27$
- Das Überbindemaß  $l_{oi}$  nach DIN EN 1996-2 muss mindestens  $0,4 \cdot h_u$  und mindestens 45 mm betragen. Bei Elementmauerwerk ist ein Überbindemaß  $l_{oi} \geq 0,2 \cdot h_u$  zulässig. Dieses muss aber mindestens 125 mm betragen.
- Die Deckenauflagertiefe  $a$  muss mindestens die halbe Wanddicke ( $t/2$ ), jedoch mehr als 100 mm betragen. Bei einer Wanddicke  $t \geq 365$  mm darf die Mindestdeckenauflagertiefe auf  $0,45 \cdot t$  reduziert werden.
- Für den Nachweis von Kellerwänden gelten die Voraussetzungen nach Abschnitt 8.
- Freistehende Wände sind nach DIN EN 1996-1-1/NA nachzuweisen.

Tafel 5/1: Anwendungsgrenzen für das vereinfachte Berechnungsverfahren nach DIN EN 1996-3/NA

Bauteil	Wanddicke $t$ [mm]	Lichte Wandhöhe $h$ [m]	Voraussetzungen	
			aufliegende Decke	
			Stützweite $l_f$ [m]	Nutzlast <sup>1)</sup> $q_k$ [kN/m <sup>2</sup> ]
1	$\geq 115$ $< 240$	$\leq 2,75$	$\leq 6,00$	$\leq 5$
2				
3	$\geq 115^{2)}$ $< 150^{2)}$	$\leq 2,75$	$\leq 6,00$	$\leq 3$
4	$\geq 150$ $< 175$			
5	$\geq 175$ $< 240$			
6	$\geq 240$			
		$\leq 12 \cdot t$		$\leq 5$

<sup>1)</sup> Einschließlich Zuschlag für nichttragende innere Trennwände

<sup>2)</sup> Als einschalige Außenwand nur bei eingeschossigen Garagen und vergleichbaren Bauwerken, die nicht zum dauernden Aufenthalt von Menschen vorgesehen sind. Als Tragschale zweischaliger Außenwände und bei zweischaligen Haustrennwänden bis maximal zwei Vollgeschosse zuzüglich ausgebauten Dachgeschoss; aussteifende Querwände im Abstand  $\leq 4,50$  m bzw. Randabstand von einer Öffnung  $\leq 2,0$  m

### 5.2 Nachweisformat

Die Tragfähigkeit von Mauerwerkswänden wird nach DIN EN 1996-3/NA durch Einhaltung der maximal aufnehmbaren Normalkraft nachgewiesen:

$$N_{Ed} \leq N_{Rd} \quad (\text{Gl. 5.1})$$

### 5.3 Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft

Bei Wohn- und Bürogebäuden darf der Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft im Allgemeinen vereinfacht mit den folgenden Einwirkungskombinationen bestimmt werden:

$$N_{Ed} = 1,35 \cdot N_{Gk} + 1,50 \cdot N_{Qk} \quad (\text{Gl. 5.2})$$

In Hochbauten mit Stahlbetondecken und charakteristischen Nutzlasten einschließlich Trennwandzuschlag von maximal  $q_k \leq 3,0 \text{ kN/m}^2$  darf auch weiter vereinfachend angesetzt werden:

$$N_{Ed} = 1,4 \cdot (N_{Gk} + N_{Qk}) \quad (\text{Gl. 5.3})$$

Für eine genauere Bestimmung von  $N_{Ed}$  siehe Abschnitt 2.

### 5.4 Knicklänge und Schlankheit

Bei flächig aufgelagerten massiven Plattendecken oder Rippendecken nach DIN EN 1992-1/NA mit lastverteilenden Balken darf bei 2-seitig gehaltenen Wänden die Einspannung der Wand in den Decken durch eine Abminderung der Knicklänge berücksichtigt werden:

$$h_{ef} = \rho_2 \cdot h \quad (\text{Gl. 5.4})$$

mit:

$h_{ef}$  = rechnerische Knicklänge

$h$  = lichte Geschosshöhe

$\rho_2$  = Abminderungsbeiwert nach Tafel 5/2

Zur Bestimmung der Knicklänge von mehrseitig gehaltenen Wänden siehe Tafel 5/3.

Aus der Knicklänge bestimmt sich die Schlankheit der Wand zu:

$$\lambda = \frac{h_{ef}}{t} \quad (\text{Gl. 5.5})$$

Tafel 5/2: Abminderungsbeiwert  $\rho_2$  zur Ermittlung der Knicklänge  $h_{ef}$  für 2-seitig gehaltene Wände

Wanddicke $t$ [cm]	Abminderungsbeiwert $\rho_2$ [-]	Mindestauflagertiefe $a$ [cm]
$\leq 17,5$	0,75	$a = t$
$17,5 < t \leq 25$	0,90	$a = t$
$> 25$	1,00	$a \geq 17,5$

Tafel 5/3: Knicklänge  $h_{ef}$  bei mehrseitig gehaltenen Wänden

#### 3-seitig gehaltene Wände:

$$h_{ef} = \frac{1}{1 + \left( \alpha_3 \cdot \frac{\rho_2 \cdot h}{3 \cdot b'} \right)^2} \cdot \rho_2 \cdot h \geq 0,3 \cdot h$$

$b' \leq 15 \cdot t$

$b'$  Abstand des freien Randes von der Mitte der aussteifenden Wand (unabhängig von der Lage eines vertikalen Schlitzes oder einer Aussparung ist an ihrer Stelle ein freier Rand anzunehmen, wenn die Restwanddicke kleiner als die halbe Wanddicke oder kleiner als 115 mm ist)

$\alpha_3$  Anpassungsfaktor nach Tafel 5/4

#### 4-seitig gehaltene Wände:

Für  $\alpha_4 \cdot \frac{h}{b} \leq 1$ :

$$h_{ef} = \frac{1}{1 + \left( \alpha_4 \cdot \frac{\rho_2 \cdot h}{b} \right)^2} \cdot \rho_2 \cdot h$$

Für  $\alpha_4 \cdot \frac{h}{b} > 1$ :

$$h_{ef} = \alpha_4 \cdot \frac{b}{2}$$

$b \leq 30 \cdot t$

$b$  Abstand der aussteifenden Wände (unabhängig von der Lage eines vertikalen Schlitzes oder einer Aussparung ist an ihrer Stelle ein freier Rand anzunehmen, wenn die Restwanddicke kleiner als die halbe Wanddicke oder kleiner als 115 mm ist)

$\alpha_4$  Anpassungsfaktor nach Tafel 5/4

Für normalformatiges Mauerwerk und Elementmauerwerk mit einem planmäßigen Überbindemaß  $l_o/h_u \geq 0,4$  dürfen die Anpassungsfaktoren  $\alpha_3$  und  $\alpha_4$  gleich 1,0 angesetzt werden.

Tafel 5/4: Anpassungsfaktoren  $\alpha_3$  und  $\alpha_4$  zur Abschätzung der Knicklänge von Wänden aus Elementmauerwerk mit einem Überbindemaß  $0,2 \leq l_o/h_u < 0,4$

Elementgeometrie $h_u/l_o$	0,5	0,625	1,0	2,0
3-seitige Lagerung $\alpha_3$	1,0	0,90	0,83	0,75
4-seitige Lagerung $\alpha_4$	1,0	0,75	0,67	0,60

## 5.5 Ermittlung des Tragwiderstandes

Der Bemessungswert des vertikalen Tragwiderstandes  $N_{Rd}$  darf ermittelt werden aus:

$$N_{Rd} = \Phi \cdot f_d \cdot A \quad (\text{Gl. 5.6})$$

Dabei ist:

$f_d$  = Bemessungswert der Druckfestigkeit des Mauerwerks nach Abschnitt 2.2

Bei Wandquerschnitten kleiner als  $0,1 \text{ m}^2$ , ist die Bemessungsdruckfestigkeit des Mauerwerks  $f_d$  mit dem Faktor 0,8 zu verringern.

$A$  = Bruttoquerschnittsfläche eines Wandabschnittes

$\Phi$  = Traglastfaktor nach Abschnitt 5.5.1 oder 5.5.2

### 5.5.1 Traglastfaktor nach DIN EN 1996-3/NA, Anhang A (stark vereinfachte Ermittlung)

In DIN EN 1996-3/NA ist in Anhang A ein stark vereinfachtes Berechnungsverfahren für unbewehrte Mauerwerkswände bei Gebäuden mit höchstens drei Geschossen geregelt. Für den Traglastfaktor  $\Phi$  (dort  $c_A$  genannt) gilt bei **voll aufliegender Decke** (siehe Bild 5/2):

$$\begin{aligned} \Phi &= 0,70 && \text{für } \lambda \leq 10 \\ &= 0,50 && \text{für } 10 < \lambda \leq 18 \\ &= 0,36 && \text{für } 18 < \lambda \leq 21 \end{aligned}$$

Zusätzlich zu den Bedingungen nach Abschnitt 5.1 gelten bei Anwendung des stark vereinfachten Verfahrens nach Anhang A folgende weitere Anwendungsbedingungen:

- Die Wände sind rechteckig zur Wandebene in **horizontaler Richtung** gehalten, und zwar entweder durch die Decken und das Dach oder durch geeignete Konstruktionen, z.B. Ringbalen mit aussteifender Steifigkeit.
- Die kleinste Gebäudeabmessung im Grundriss beträgt mindestens  $1/3$  der Gebäudehöhe.
- Die lichte Geschosshöhe  $h$  ist nicht größer als  $3,0 \text{ m}$ .

### 5.5.2 Traglastfaktor nach DIN EN 1996-3/NA 4.2.2.3

Maßgebend für die Bemessung der Wand ist der kleinere der Werte  $\Phi_1$  und  $\Phi_2$ .

$$\Phi = \min(\Phi_1, \Phi_2) \quad (\text{Gl. 5.7})$$

a) Traglastminderung durch Deckenverdrehung bei Endauflagern

Bei Decken zwischen Geschossen (Traglastminderung durch Lastausmitte bei Endauflagern auf Außen- und Innenwänden) (siehe Bild 5/1):

$$\Phi_1 = 1,6 - \frac{l_f}{6} \leq 0,9 \cdot \frac{a}{t} \quad (\text{Gl. 5.8})$$

$l_f$  = Stützweite der Decke, bei zweiachsig gespannten Decken ist  $l_f$  die kürzere der beiden Stützweiten

$a/t$  = Verhältnis von Deckenaufflagertiefe zur Dicke der Wand; bei KS-Mauerwerk mit voll aufliegender Decke ist  $a/t = 1,0$

Bei Decken über dem obersten Geschoss, insbesondere bei Dachdecken, gilt auf Grund geringer Auflasten:

$$\Phi_1 = 0,333 \quad (\text{Gl. 5.9})$$

Wird die Traglastminderung infolge Deckenverdrehung durch konstruktive Maßnahmen, z.B. Zentrierleisten mittig unter dem Deckenaufleger, vermieden, so gilt unabhängig von der Deckenstützweite  $\Phi_1 = 0,9$ . Bei nur teilweise aufliegender Deckenplatte gilt  $\Phi_1 = 0,9 \cdot a/t$ .

b) Traglastminderung bei Knickgefahr (siehe Bild 5/2):

$$\Phi_2 = 0,85 \cdot \left(\frac{a}{t}\right) - 0,0011 \cdot \left(\frac{h_{ef}}{t}\right)^2 \quad (\text{Gl. 5.10})$$

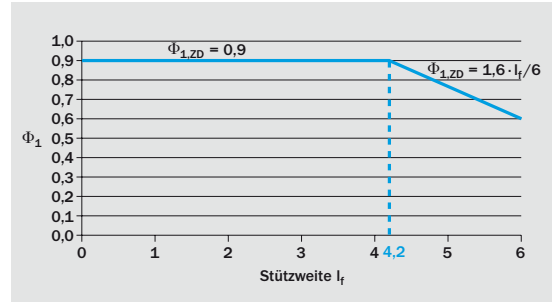


Bild 5/1: Traglastfaktor  $\Phi_1$  für Zwischendecken (ZD) und Dachdecken (DD) in Abhängigkeit von der Deckenstützweite

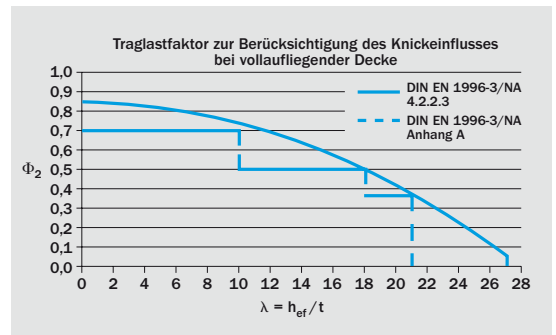


Bild 5/2: Traglastfaktor  $\Phi_2$  in Abhängigkeit von der Schlankheit ( $h_{ef}/t$ ) und der Deckenaufflagertiefe  $a$



### 6.1 Allgemeines

Die Tragfähigkeit von Mauerwerkswänden ist nach DIN EN 1996-1-1/NA durch die Nachweise der Wand-Decken-Knoten, der Knick-sicherheit sowie hinreichender Querkrafttragfähigkeit sicherzu-stellen. Gegebenenfalls sind Nachweise für die Kellerwand und kombinierte Beanspruchung (Doppelbiegung) zu führen.

Voraussetzung für die Nachweisführung nach dem genaueren Be-rechnungsverfahren ist die Bestimmung der einwirkenden Last-exzentrizitäten.

### 6.2 Nachweisformat

Die Tragfähigkeit wird durch Gegenüberstellung der Bemessungs-werte von einwirkender ( $N_{Ed}$ ) und aufnehmbarer ( $N_{Rd}$ ) Normalkraft nachgewiesen. Zu beachten ist, dass die aufnehmbare Normal-kraft maßgeblich von der vorhandenen Exzentrizität  $e$  abhängt:

$$N_{Ed} \leq N_{Rd} (f_d, e) \quad (\text{Gl. 6.1})$$

### 6.3 Ermittlung der Einwirkungen und Schnittgrößen

#### 6.3.1 Momente am Wand-Decken-Knoten

a) Verfahren nach DIN EN 1996-1-1/NA:2012-01, Anhang C (sie-he Bild 6/1):

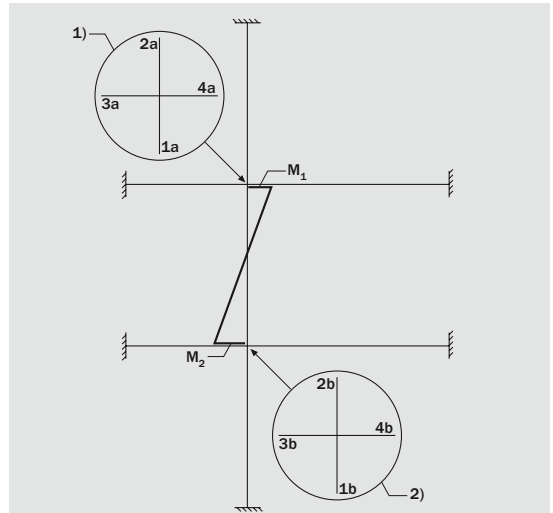
$$M_{1,2} = \frac{n_{1,2} \cdot E_{1,2} \cdot I_{1,2}}{h_{1,2}} \cdot \left[ \frac{q_3 \cdot l_3^2}{4 \cdot (n_3 - 1)} - \frac{q_4 \cdot l_4^2}{4 \cdot (n_4 - 1)} \right] \quad (\text{Gl. 6.2})$$

- $n$  = Steifigkeitsfaktoren der Stäbe (Wände bzw. Decken)  
 Stab an beiden Enden eingespannt:  $n = 4$   
 in allen anderen Fällen:  $n = 3$
- $E$  = Elastizitätsmodule der Stäbe
- $I$  = Trägheitsmomente der Stäbe bei ungerissenem Quer-schnitt
- $h_1$  = die lichte Höhe des Stabes 1
- $h_2$  = die lichte Höhe des Stabes 2
- $l_3$  = die lichte Spannweite des Stabes 3
- $l_4$  = die lichte Spannweite des Stabes 4
- $q_3$  = die gleichmäßig verteilte Bemessungslast des Stabes 3 nach DIN EN 1990 für ungünstige Einwirkung
- $q_4$  = die gleichmäßig verteilte Bemessungslast des Stabes 4 nach DIN EN 1990 für ungünstige Einwirkung

Die Knotenmomente nach Gleichung 6.2 dürfen zur Berücksichti-gung der nur teilweisen Einspannung mit dem Faktor  $\eta$  nach Gleichung 6.3 reduziert werden.

$$\eta = 1 - 0,25 \cdot k_m \quad \text{mit} \quad k_m = \frac{n_3 \cdot \frac{E_3 \cdot I_3}{l_3} + n_4 \cdot \frac{E_4 \cdot I_4}{l_4}}{n_1 \cdot \frac{E_1 \cdot I_1}{h_1} + n_2 \cdot \frac{E_2 \cdot I_2}{h_2}} \leq 2,0 \quad (\text{Gl. 6.3})$$

Ist die rechnerische Ausmitte der resultierenden Last aus Deck-en und darüber befindlichen Geschossen infolge der Knoten-momente am Kopf bzw. Fuß der Wand größer als 1/3 der Wand-dicke  $t$ , darf die resultierende Last auch vereinfacht über einen am Rand des Querschnittes angeordneten Spannungsblock mit der Ordinate  $f_d$  abgetragen werden, dessen Breite höchstens 1/3 der Wanddicke sein darf (siehe Bild 6/2).



Anmerkung: Das Biegemoment  $M_1$  wird am Rahmen a und das Biege-moment  $M_2$  am Rahmen b ermittelt.

Anmerkung: Bei zweiachsig gespannten Decken (mit Spannweitenver-hältnissen bis 1.2) darf als Spannweite zur Ermittlung der Lastexzentrizität 2/3 der kürzeren Seite eingesetzt werden.

Bild 6/1: Vereinfachtes Rahmenmodell

Anmerkung:

Bei der Berechnung der Ausmitte nach vorstehendem Absatz können Rissbildungen an der Last gegenüberliegenden Seite der Wand infolge der dabei entstehenden Deckenverdre-hung auftreten. Diesen ist – wenn dies für die Gebrauchstaug-lichkeit erforderlich ist – durch konstruktive Maßnahmen ent-gegenzuwirken.

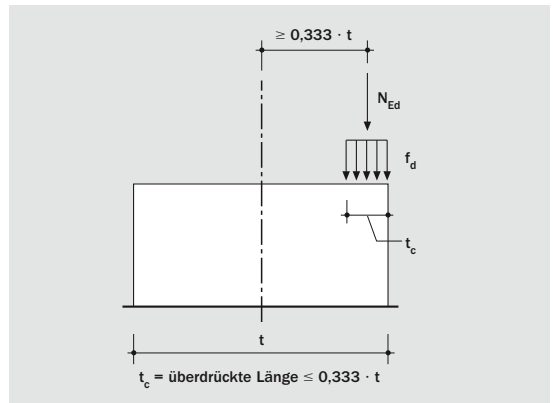


Bild 6/2: Ausmitte der Bemessungslast bei Aufnahme durch den Span-nungsblock

## b) 5%-Regel

Diese Regel ist formal nicht mehr in DIN EN 1996-1-1 enthalten. Sie kann jedoch auf der sicheren Seite liegend für Decken mit  $q_k \leq 5,0 \text{ kN/m}^2$  angewendet werden.

### • Außenwand:

$$\text{Wandkopf: } e_o = 0,05 \cdot l_1 \quad (\text{Gl. 6.4})$$

$$\text{Wandfuß: } e_u = 0,025 \cdot l_1 \cdot A_z / N_o \quad (\text{Gl. 6.5})$$

$$\text{Wandkopf: } e_o = 0,025 \cdot l_1 \cdot A_z / (N_o + A_z) \quad (\text{Gl. 6.6})$$

### • Innenwand:

$$\text{Wandkopf: } e_o = 0,05 \cdot (l_1 - l_2) \quad (\text{Gl. 6.7})$$

$$\text{Wandfuß: } e_u = 0,025 \cdot (l_1 - l_2) \cdot A_z / N_o \quad (\text{Gl. 6.8})$$

$$\text{Wandkopf: } e_o = 0,025 \cdot (l_1 - l_2) \cdot A_z / (N_o + A_z) \quad (\text{Gl. 6.9})$$

Bei zweiachsig gespannten Decken mit Spannweitenverhältnissen 1:2 darf als Spannweite für die Ermittlung der Lastexzentrizität  $2/3$  der kürzeren Stützweite angenommen werden. Bei einem Stützweitenverhältnis kleiner 1:2 sollte von einer einachsig gespannten Decke über die kürzere Stützweite ausgegangen werden.

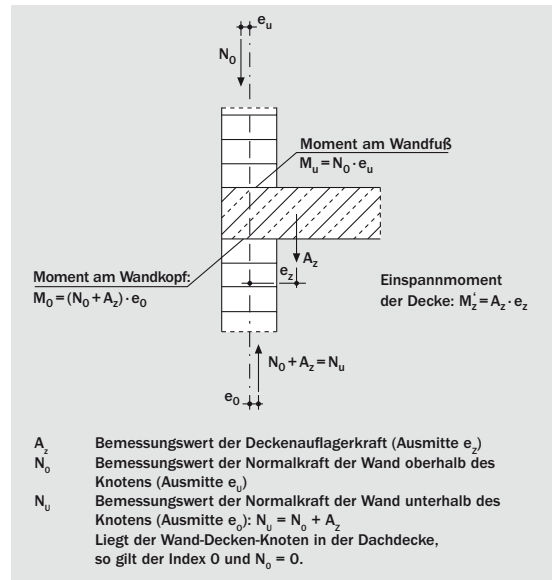


Bild 6/4: Bezeichnung der Schnittgrößen des Wand-Decken-Knotens

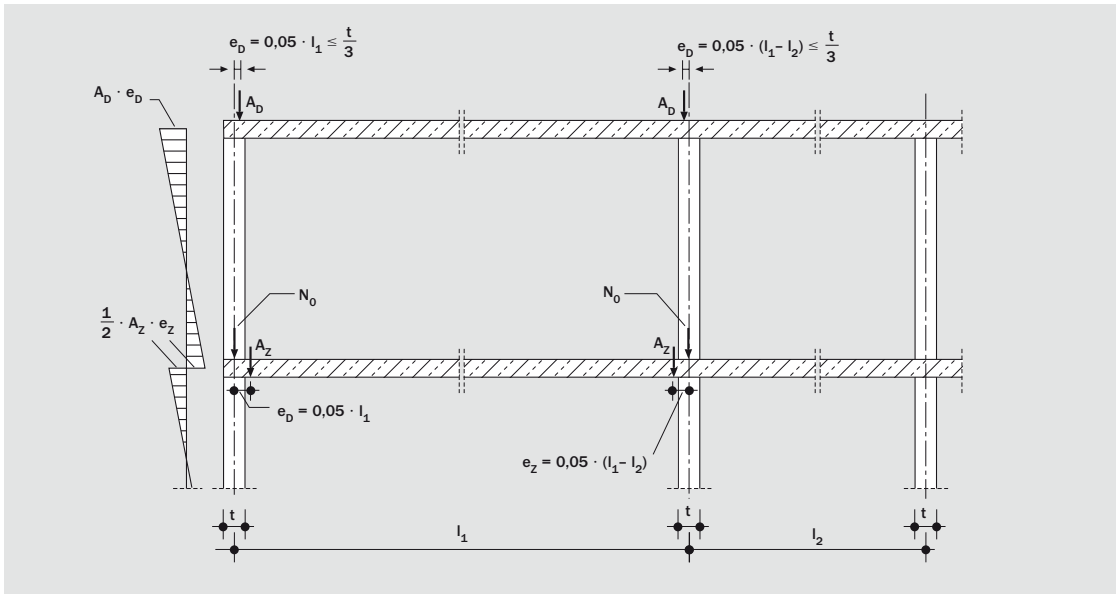


Bild 6/3: Vereinfachte Berechnung der Knotenmomente nach der 5%-Regel

### 6.3.2 Einwirkung infolge Wind

Bei der Bemessung von Mauerwerkswänden nach dem genaueren Berechnungsverfahren sind folgende charakteristische Werte anzusetzen:

$$W_k = c_{pe,10} \cdot q_k \quad (\text{Gl. 6.10})$$

$W_k$  = charakteristische Windlast  
 $q_k$  = charakteristischer Geschwindigkeitsdruck nach Tafel 6/1  
 $c_{pe,10}$  = Aerodynamischer Beiwert nach DIN EN 1991-1-4 (Lasteinzugsfläche  $\geq 10 \text{ m}^2$ )

Aerodynamischer Beiwert nach DIN EN 1991-1-4 (Lasteinzugsfläche  $\geq 10 \text{ m}^2$ )

$h_{\text{tot}}/b$	$c_{pe,10, \text{ Druck}}$	$c_{pe,10, \text{ Sog}}$
$\geq 5$	+0,8	-0,5
1	+0,8	-0,5
$\leq 0,25$	+0,7	-0,3

Für die Überlagerung mit den aus vertikalen Einwirkungen entstehenden Biegemomenten dürfen die aus Querlasten entstehenden Momente innerhalb gewisser Grenzen umgelagert werden (Bild 6/5).

Tafel 6/1: Vereinfachte Geschwindigkeitsdrücke für Bauwerke bis 25 m Höhe gemäß DIN EN 1991-1-4

Windzone		Geschwindigkeitsdruck $q_k$ in $\text{KN/m}^2$ bei einer Gebäudehöhe $h$ in den Grenzen von		
		$h \leq 10 \text{ m}$	$10 \text{ m} < h \leq 18 \text{ m}$	$18 \text{ m} < h \leq 25 \text{ m}$
1	Binnenland	0,50	0,65	0,75
	Küste und Inseln der Ostsee	0,85	1,00	1,10
2	Binnenland	0,65	0,80	0,90
	Küste und Inseln der Ostsee	1,05	1,20	1,30
3	Binnenland	0,80	0,95	1,10
	Küste und Inseln der Ostsee	1,25	1,40	1,55
4	Binnenland	0,95	1,15	1,30
	Inseln der Nordsee	1,40	-	-

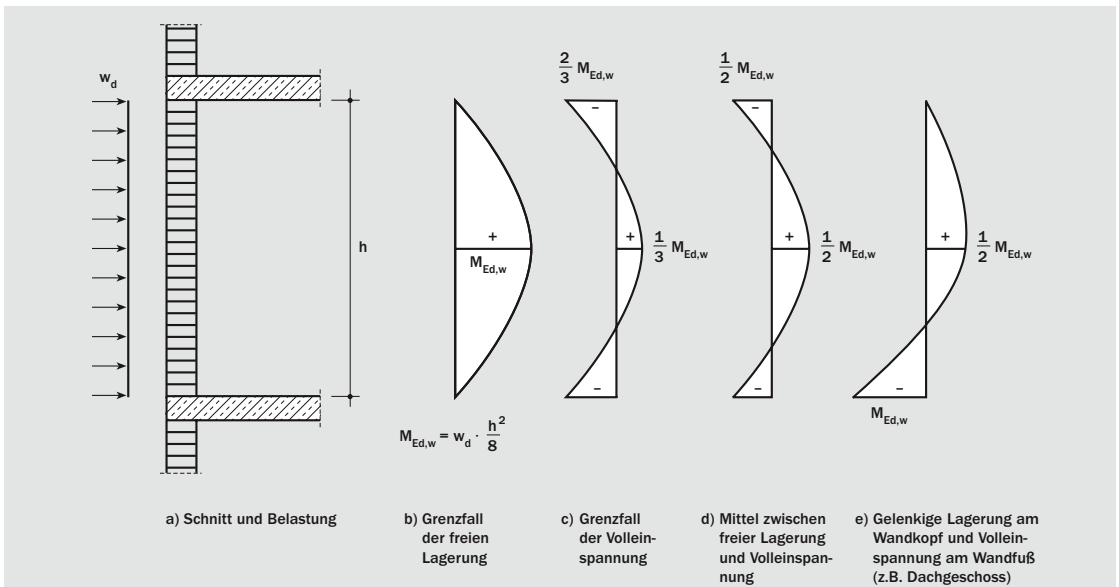


Bild 6/5: Mögliche Schnittgrößenumlagerungen bei Windbeanspruchung

### 6.3.3 Einwirkungen beim Nachweis der Aussteifung infolge Lotabweichungen

Infolge der Lotabweichung ist eine Ersatzlast in Abhängigkeit der einwirkenden charakteristischen Normalkraft und der Gebäudehöhe anzusetzen:

$$\Delta H = \frac{N_{Ek}}{100 \cdot h_{tot} \cdot \sqrt{h_{tot}}} \quad (\text{Gl. 6.11})$$

$\Delta H$  = charakteristische Ersatzlast  
 $N_{Ek}$  = Summe aller charakteristischen Vertikallasten ( $g_k + q_k$ ) des Gebäudes in Höhe der rechnerischen Einspannebene  
 $h_{tot}$  = Gesamthöhe des Tragwerkes in m ab rechnerischer Einspannebene

### 6.3.4 Bestimmung der Schnittgrößen von Aussteifungswänden

Bezüglich der Bauwerksaussteifung und der Lotabweichung gelten die für das vereinfachte Berechnungsverfahren getroffenen Festlegungen (siehe Abschnitt 5.1) unverändert, so dass auch im genaueren Berechnungsverfahren auf den rechnerischen Nachweis der Aussteifung bei Einhaltung der genannten Bedingungen verzichtet werden darf.

Ist ein rechnerischer Nachweis der Standsicherheit des Gesamtbauwerks erforderlich, so darf dieser Nachweis im Regelfall getrennt für die beiden Hauptrichtungen rechtwinklig zu den Außenwänden geführt werden. Die Aufteilung der Horizontallasten ( $V_{Ed,G}$ ) und der aus ihnen entstehenden Biegemomente ( $M_{Ed,G}$ ) darf bei symmetrischer Anordnung der Aussteifungswände und symmetrischem Lastangriff entsprechend der jeweiligen Biegesteifigkeit der Einzelwände (EI) bezogen auf die Gesamtbiegesteifigkeit ( $\sum EI$ ) erfolgen. Die auf eine Wand i anzusetzenden Schnittgrößenanteile ergeben sich dann zu:

$$M_{ed,i} = \frac{E_i \cdot I_i}{\sum_{i=1}^n E_i \cdot I_i} \cdot M_{Ed,G} \quad (\text{Gl. 6.12})$$

$$V_{ed,i} = \frac{E_i \cdot I_i}{\sum_{i=1}^n E_i \cdot I_i} \cdot V_{Ed,G} \quad (\text{Gl. 6.13})$$

Bei Bauwerken mit einer ausreichenden Anzahl von Aussteifungswänden dürfen bis zu 15 % des Horizontallastanteils einer Wand ohne besonderen Nachweis auf andere Wände umgelagert werden. Bei unsymmetrischem Grundriss bzw. unsymmetrischem Lastangriff sind die Horizontallasten auf den Schubmittelpunkt des Gesamtsystems zu beziehen. Die dabei vorhandenen Exzentrizitäten müssen bei der Schnittgrößenermittlung berücksichtigt werden.

Bei großer Nachgiebigkeit der aussteifenden Bauteile müssen darüber hinaus die Formänderungen nach Theorie II. Ordnung in die Berechnung der Schnittgrößen eingehen. Dies darf entfallen, wenn nachfolgende Bedingungen (Labilitätszahl) erfüllt sind:

$$h_{tot} = \sqrt{\frac{N_{Ed}}{EI}} \begin{cases} \leq 0,2 + 0,1 \cdot n & \text{für } n < 4 \\ \leq 0,6 & \text{für } n \geq 4 \end{cases} \quad (\text{Gl. 6.14})$$

$b$  = Wandabmessung parallel zum Wind  
 $M_{Ed,G}$  = Gesamtmoment des Gebäudes infolge der Horizontallasten für eine Richtung (Bemessungswerte)  
 $V_{Ed,G}$  = Gesamte Horizontallast (Querkraft) des Gebäudes in einer Richtung (Bemessungswerte)  
 $M_{Ed,i}, V_{Ed,i}$  = Biegemoment, Querkraft einer beliebigen Wand i (Bemessungswerte)  
 $N_{Ed}$  = Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft  
 $E_i, I_i$  = E-Modul bzw. Flächenmoment 2. Grades der i-ten Wand  
 $\sum_{i=1}^n E_i \cdot I_i$  = Summe der Biegesteifigkeiten aller für eine Richtung herangezogenen Wände im Zustand I nach der Elastizitätstheorie in der untersuchten Richtung  
 $n$  = Anzahl der Geschosse ab der rechnerischen Einspannebene

### 6.3.5 Bemessungswerte der Einwirkungen

Die Einwirkungskombinationen sind nach Abschnitt 5.3 anzusetzen. Zusätzlich zu den genannten ist im Fall größerer Biegemomente z.B. bei Windscheiben auch der Lastfall min N + zug. M zu berücksichtigen. Dabei gilt:

$$\min N_{Ed} = 1,0 \cdot N_{Gk} \quad (\text{Gl. 6.15})$$

Da die einwirkenden Normalkräfte im Mauerwerksbau bei der Bemessung sowohl günstig als auch ungünstig wirken können, ergeben sich bei genauer Betrachtung mit den anzusetzenden Kombinationsregeln nach DIN EN 1990/NA für jede zu untersuchende Nachweisstelle (Wandkopf, -fuß, -mitte) eine Vielzahl theoretischer Einwirkungskombinationen.

In einem Forschungsprojekt an der TU Darmstadt konnte jedoch gezeigt werden, dass bei genauerer Analyse nur eine kleine Anzahl möglicher Einwirkungskombinationen bemessungsrelevant wird. Im Wesentlichen sind dies folgende Kombinationen:

- maximale Normalkraftbeanspruchung (max N + zug. M)
- maximale Momentenbeanspruchung (max M + zug. N)
- minimale Normalkraft (min  $N_{Gk}$  + zug. M)

Die letzte Kombination wird üblicherweise nur bei Windscheiben bemessungsrelevant. Aber auch bei sehr geringen Auflasten und stark unterschiedlichen Deckenstützweiten kann diese Kombination beim Nachweis der vertikalen Tragfähigkeit maßgebend werden.

Die obigen Ausführungen sind nur für das genauere Berechnungsverfahren relevant. Im vereinfachten Berechnungsverfahren werden die durch Momenteneinwirkungen hervorgerufenen Traglastminderungen näherungsweise über den Abminderungsfaktor erfasst, so dass immer die maximale Normalkraftbeanspruchung der Bemessung zu Grunde gelegt werden kann (siehe Abschnitt 5).

### 6.4 Knicklänge

Für die Ermittlung der Knicklänge gilt Abschnitt 5.4. Abweichend darf der Abminderungsbeiwert  $\rho_2$  auch in Abhängigkeit der Exzentrizität nach Tafel 6/2 ermittelt werden. Zwischenwerte dürfen interpoliert werden.

Tafel 6/2: Annahme für den Abminderungsbeiwert  $\rho$  zur Ermittlung der Knicklänge  $h_{ef}$  für 2-seitig gehaltene Wände

Exzentrizität $e$ [cm]	Abminderungsbeiwert $\rho_2$ [-]
$e \leq t/6$	0,75
$e \geq 12,5$	1,0

$e$  = planmäßige Ausmitte des Bemessungswertes der Längsnormalkraft am Wandkopf (ohne Berücksichtigung einer ungewollten Ausmitte).

Eine Abminderung der Knicklänge ist jedoch nur zulässig, wenn erforderliche Auflagertiefen  $a$  gegeben sind:

$$t < 12,5 \text{ cm} \quad a \geq 10,0 \text{ cm}$$

$$t \geq 12,5 \text{ cm} \quad a \geq 2/3 \cdot t$$

### 6.5 Ermittlung des vertikalen Tragwiderstandes

Der Bemessungswert des vertikalen Tragwiderstandes  $N_{Rd}$  darf ermittelt werden aus:

$$N_{Rd} = \Phi_{o,u,m} \cdot f_d \cdot A \quad (\text{Gl. 6.16})$$

Dabei ist:

$f_d$  = Bemessungswert der Druckfestigkeit des Mauerwerks nach Abschnitt 2.2

Hinweis: Wenn der Wandquerschnitt kleiner als  $0,1 \text{ m}^2$  ist, muss der Bemessungswert der Mauerwerksdruckfestigkeit  $f_d$  mit dem Faktor  $(0,7 + 3 A [\text{m}^2])$  reduziert werden.

$\Phi_{o,u,m}$  = Traglastfaktor nach Abschnitt 6.5.1 bis Abschnitt 6.5.4

$A$  = Bruttoquerschnittsfläche eines Wandabschnittes

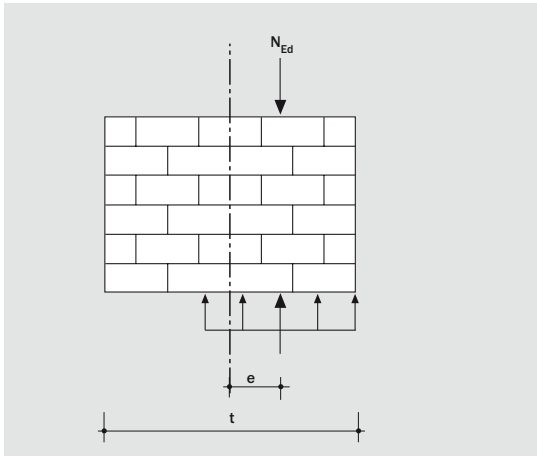


Bild 6/6: Spannungsverteilung im Querschnitt bei Annahme eines starrplastischen Werkstoffverhaltens

### 6.5.1 Traglastfaktoren am Wandkopf/Wandfuß

$$\Phi_{o,u,m} = 1 - 2 \cdot \frac{e_i}{t} \quad (\text{Gl. 6.17})$$

Dabei ist  $e_i$  die Lastexzentrizität  $e$  am Kopf bzw. Fuß der Wand

$$e_i = \frac{M_{id}}{N_{id}} + e_{he} \geq 0,05 \cdot t \quad (\text{Gl. 6.18})$$

$M_{id}$  = Bemessungswert des Biegemomentes, resultierend aus der Exzentrizität der Deckenauflegerkraft am Kopf bzw. Fuß der Wand

$N_{id}$  = Bemessungswert der am Kopf bzw. Fuß der Wand wirkenden Vertikalkraft

$e_{he}$  = Ausmitte am Kopf oder Fuß der Wand infolge horizontaler Lasten (z.B. Wind), sofern vorhanden

### 6.5.2 Traglastfaktor in halber Geschosshöhe

$$\Phi_m = 1,14 \cdot (1 - 2 \cdot \frac{e_{mk}}{t}) - 0,024 \cdot \frac{h_{ef}}{t} \leq 1 - 2 \cdot \frac{e_{mk}}{t} \quad (\text{Gl. 6.19})$$

Die Ausmitte  $e_{mk}$  der Last in halber Wandhöhe setzt sich wie folgt zusammen:

$$e_{mk} = e_m + e_k \geq 0,05 \cdot t \quad (\text{Gl. 6.20})$$

$$e_m = \frac{M_{md}}{N_{md}} + e_{hm} + e_{init} \quad (\text{Gl. 6.21})$$

$e_{hm}$  = Ausmitte in halber Wandhöhe infolge horizontaler Lasten (z.B. Wind)

$M_{md}$  = Bemessungswert des einwirkenden Biegemomentes in halber Geschosshöhe

$N_{md}$  = Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft in halber Geschosshöhe

$e_{init} = \frac{h_{ef}}{450}$  ungewollte Ausmitte mit dem Vorzeichen, mit dem der absolute Wert für  $e_i$  erhöht wird

$e_m$  = Ausmitte infolge der Lasten

Der Kriechefluss muss nur berücksichtigt werden, wenn die vorhandene Wandschlankheit  $\lambda$  größer der Grenzschlankheit  $\lambda_c$  ist, welche für Kalksandstein  $\lambda_c = 12$  beträgt. Die Endkriechzahl für Kalksandstein beträgt:  $\Phi_\infty = 1,5$ .

$$e_k = 0,002 \cdot \Phi_\infty \cdot \frac{h_{ef}}{t} \sqrt{t \cdot e_m} \quad (\text{Gl. 6.22})$$

### 6.5.3 Traglastfaktor bei Windscheiben

Traglastfaktor in Wandlängsrichtung bei überwiegend biegebeanspruchten Querschnitten nach dem Kragarmmodell:

$$\Phi = 1 - 2 \cdot \frac{e_w}{l} \quad (\text{Gl. 6.23})$$

$$e_w = \frac{M_{Ewd}}{N_{Ed}} \quad (\text{Gl. 6.24})$$

$e_w$  = Exzentrizität der einwirkenden Normalkraft in Wandlängsrichtung

$M_{Ewd}$  = Bemessungswert des in Wandlängsrichtung einwirkenden Momentes

$N_{Ed}$  = Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft (in der Regel  $1,0 \cdot N_{Gk}$ ; siehe Abschnitt 6.3.5)

$l$  = Länge der Wandscheibe

In DIN EN 1996-1-1/NA Anhang K ist ein weitergehendes Modell aufgeführt, in welchem die positiven Effekte aus der Einspannung der Wände in die aufliegenden Decken sowie infolge von rückstellenden Kräften Berücksichtigung finden. Erläuterungen zu diesem Modell sind dem KS-Statikhandbuch „Berechnung und Ausführung von Kalksandstein-Mauerwerk nach Eurocode 6“ (Erscheinungstermin voraussichtlich 1. Quartal 2013) zu entnehmen.

### 6.5.4 Traglastfaktor bei kombinierter Beanspruchung

Bei einer kombinierten Beanspruchung aus Biegung um die starke Achse  $y$  und Biegung um die schwache Achse  $z$  ist der Nachweis der Doppelbiegung an der maßgebenden Stelle zu führen. Vereinfachend dürfen die Abminderungsfaktoren  $\Phi$  multiplikativ kombiniert werden.

$$\Phi = \Phi_y \cdot \Phi_z \quad (\text{Gl. 6.25})$$

Es ist zu beachten, dass die Traglastfaktoren  $\Phi_y$  und  $\Phi_z$  stets mit den zugehörigen Einwirkungskombinationen zu bestimmen sind.

Biegemomente um die starke Achse  $y$  dürfen vernachlässigt werden, wenn sie für den Tragfähigkeitsnachweis von Gleichung (Gl. 6.23) von untergeordneter Bedeutung sind. Details enthält das KS-Buch „Planung, Konstruktion und Ausführung“.

## 7.1 Nachweisformat

Für den Nachweis der Querkrafttragfähigkeit muss gelten, dass der Bemessungswert der einwirkenden Querkraft  $V_{Ed}$  kleiner oder gleich dem Bemessungswert des Querkrafttragwiderstandes  $V_{Rdlt}$  ist:

$$V_{Ed} \leq V_{Rdlt} \quad (\text{Gl. 7.1})$$

$V_{Rdlt}$  ergibt sich aus dem minimalen Wert der nachfolgenden Beziehungen.

## 7.2 Ermittlung des horizontalen Tragwiderstandes in Scheibenrichtung

### 7.2.1 Reibungsversagen/Steinzugversagen:

$$V_{Rdlt} = \frac{1}{c} \cdot l_{cal} \cdot t \cdot f_{vd} \quad (\text{Gl. 7.2})$$

$V_{Rdlt}$  = minimaler Bemessungswert der Querkrafttragfähigkeit  
 $l_{cal}$  = rechnerische Wandlänge. Für den Nachweis von Wandscheiben unter Windbeanspruchung gilt:  $l_{cal} = 1,125 \cdot l$  bzw.  $l_{cal} = 1,333 \cdot l_{c,lin}$ . Der kleinere Wert ist maßgebend. In allen anderen Fällen  $l_{cal} = l$  bzw.  $l_{cal} = l_{c,lin}$

$$l_{c,lin} = \frac{3}{2} \cdot \left(1 - 2 \cdot \frac{e_w}{l}\right) \cdot l \leq l \quad \text{überdrückte Länge der Wandscheibe bei linear-elastischer Spannungsverteilung} \quad (\text{Gl. 7.3})$$

$e_w$  = Exzentrizität der einwirkenden Normalkraft in Wandlängsrichtung nach Abschnitt 6.5.3

$c$  = Faktor zur Berücksichtigung der Verteilung der Schubspannung  
 $c = 1,0$  für  $h/l \leq 1,0$        $h$  = gesamte Wandhöhe  
 $c = 1,5$  für  $h/l \geq 2,0$        $l$  = Länge der Wand

Zwischenwerte dürfen interpoliert werden.

### 7.2.2 Schubdruckversagen (nur bei Elementmauerwerk mit vermindertem Überbindemaß $l_{ol}/h_u < 0,4$ unter hohen Auflasten):

$$V_{Rdlt} = \frac{1}{c} \cdot \left( l_c \cdot t \cdot \frac{f_k}{\gamma_M} - \max N_{Ed} \right) \cdot \frac{l_{ol}}{h_u} \quad (\text{Gl. 7.4})$$

$$l_c = \left(1 - 2 \cdot \frac{e_w}{l}\right) \cdot l \leq l \quad \text{überdrückte Länge der Wandscheibe} \quad (\text{Gl. 7.5})$$

Es bedeuten:

- $f_{vd}$  = Bemessungswert der Schubfestigkeit nach Abschnitt 2.2
- $l$  = Länge der Wandscheibe
- $t$  = Dicke des Querschnitts
- $e_w$  =  $M_{Ed}/N_{Ed}$
- $N_{Ed}$  = Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft (in der Regel  $1,35 \cdot N_{Gk} + 1,50 \cdot N_{Qk}$ ; s. Abschnitt 6.3.5)
- $\gamma_M$  = Teilsicherheitsbeiwert für das Material
- $h_u$  = Höhe des Elementes
- $l_{ol}$  = Überbindemaß

Der Nachweis ist am Wandfuß zu führen.

### 7.2.3 Fugenversagen durch Kippen der Einzelsteine (nur bei Elementmauerwerk mit außergewöhnlichem Steinformat $h_u/l_u > 1,0$ und unvermörtelten Stoßfugen)

$$V_{Rdlt} = \left( \frac{l_u}{h_u} + \frac{l_u}{h} \right) \cdot N_{Ed} \quad (\text{Gl. 7.6})$$

$N_{Ed}$  = Bemessungswert der einwirkenden Normalkraft (in der Regel  $1,0 \cdot N_{Gk}$ ; s. Abschnitt 6.5.3)

$l_u$  = Länge des Elementes

Der Nachweis ist in halber Wandhöhe zu führen.

### 7.3 Ermittlung des horizontalen Tragwiderstandes in Plattenrichtung

$$V_{Rdlt} = f_{vd} \cdot t_{cal} \cdot \frac{l}{c} \quad (\text{Gl. 7.7})$$

$t_{cal}$  = rechnerische Wanddicke. Es gilt für die Fuge am Wandfuß  $t_{cal} = t$ , bzw.  $t_{cal} = 1,25 \cdot t_{c,lin}$ . Der kleinere der beiden Werte ist maßgebend.

In allen anderen Fällen ist  $t_{cal} = t$ , bzw.  $t_{c,lin}$ .

$t_{c,lin}$  = überdrückte Dicke der Wandscheibe bei linear elastischer Spannungsverteilung

$$t_{c,lin} = \frac{3}{2} \cdot \left(1 - 2 \cdot \frac{e}{t}\right) \cdot t \leq t \quad (\text{Gl. 7.8})$$

$t$  = Wanddicke

$e$  =  $M_{Ed}/N_{Ed}$  = Exzentrizität der einwirkenden Normalkraft (Im Regelfall min N und zug. max M)

$l$  = Länge der Wand; bei gleichzeitig vorhandenem Scheibenschub gilt  $l = l_{c,lin}$

$c$  = Schubspannungsverteilungsfaktor, hier  $c = 1,5$

### 7.4 Nachweis der Randdehnung bei Scheibenbeanspruchung

Sofern beim Nachweis des Reibungsversagens nach Abschnitt 7.2.1 der Rechenwert der Haftscherfestigkeit in Ansatz gebracht wird, ist bei Wandscheiben mit einer Ausmitte  $e > l_w/6$  zusätzlich nachzuweisen, dass die rechnerische Randdehnung aus der Scheibenbeanspruchung folgender Bedingung genügt (Nachweis der Gebrauchstauglichkeit):

$$\epsilon_R = \frac{\sigma_D}{1000 \cdot f_k} \cdot \frac{l_{c,lin}}{1 - l_{c,lin}} \leq 10^{-4} \quad (\text{Gl. 7.9})$$

$l_{c,lin}$  nach Gleichung 7.3

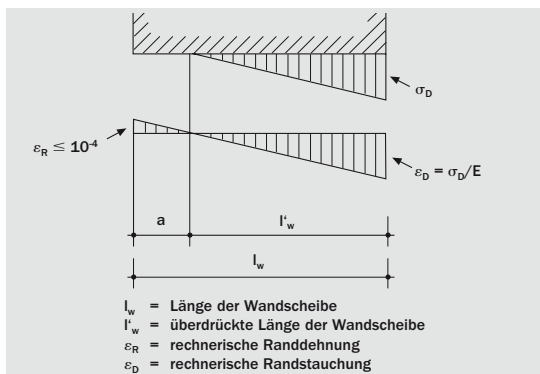


Bild 7/1: Randdehnungsnachweis nach DIN EN 1996-1-1/NA

### 8.1 Anwendungsbedingungen

Nach DIN EN 1996-3/NA darf die Bemessung von Kelleraußenwänden unter Erddruck nach einem vereinfachten Verfahren erfolgen, wenn nachstehende Randbedingungen eingehalten sind:

- Wanddicke  $t \geq 20$  cm
- lichte Höhe der Kellerwand  $h \leq 2,60$  m
- Die Kellerdecke wirkt als Scheibe und kann die aus dem Erddruck resultierenden Kräfte aufnehmen.
- Im Einflussbereich des Erddruckes auf die Kellerwand beträgt der charakteristische Wert  $q_k$  der Verkehrslast auf der Geländeoberfläche nicht mehr als  $5 \text{ kN/m}^2$  und es ist keine Einzelast  $> 15 \text{ kN}$  im Abstand von weniger als  $1,5 \text{ m}$  zur Wand vorhanden.
- Die Anschütthöhe  $h_e$  darf höchstens  $1,15 \cdot h$  betragen.
- Die Geländeoberfläche steigt nicht an.
- Es darf kein hydrostatischer Druck auf die Wand wirken.
- Am Wandfuß ist entweder keine Gleitfläche, z.B. infolge einer Feuchtigkeitssperrschicht, vorhanden, oder es sollten konstruktive Maßnahmen ergriffen werden, um die Querkraft aufnehmen zu können. Sperrschichten aus besandeten Bitumendachbahnen R500 nach DIN EN 13969 in Verbindung mit DIN V 20000-202 oder aus mineralischen Dichtungsschlammern nach DIN 18195-2 haben einen ausreichenden Reibungsbeiwert und gelten nicht als Gleitflächen.
- Für die Verfüllung und Verdichtung des Arbeitsraumes sind die Vorgaben aus DIN EN 1996-2/NA, Anhang E (3) einzuhalten.

### 8.2 Nachweise

Für den Nachweis der Tragfähigkeit unter Biegebeanspruchung wird von einem vertikalen Bogenmodell ausgegangen. Daraus ergibt sich – wenn man den Ansatz des aktiven Erddruckes mit einem Erddruckbeiwert von  $1/3$  als ausreichend unterstellt – ein Mindestwert für die einwirkende Normalkraft je Meter Wandlänge von:

$$N_{Ed,min} \geq \frac{\gamma_e \cdot h \cdot h_e^2}{\beta \cdot t} \quad [\text{kN/m}] \quad (\text{Gl. 8.1})$$

Es bedeuten:

- $t$  = Wanddicke
- $h_e$  = Höhe der Anschüttung
- $h$  = Lichte Höhe der Kellerwand
- $\gamma_e$  = Wichte der Anschüttung
- $f_d$  = Bemessungswert der Druckfestigkeit nach (Gl. 2.5)
- $b_c$  = Abstand zwischen aussteifenden Querwänden oder anderen aussteifenden Elementen
- $N_{Ed,min}$  = Bemessungswert der kleinsten vertikalen Belastung der Wand in halber Höhe der Anschüttung

Alle Angaben erfolgen nach bestem Wissen und Gewissen, jedoch ohne Gewähr.

Stand: 2/2012, BV-9069-12/02

Herausgeber: Bundesverband Kalksandsteinindustrie eV, Hannover

Bearbeitet durch: Univ.-Prof. Dr.-Ing. Carl-Alexander Graubner;

Michael Schmitt M.Sc.

Institut für Massivbau,

Technische Universität Darmstadt

KS-9069-12/02-9.100

Für die Größe des Faktors  $\beta$  gelten folgende Bedingungen:

$$\begin{aligned} \beta &= 20 && \text{für } b_c \geq 2h \\ &= 60 - 20 b_c/h && \text{für } h < b_c < 2h \\ &= 40 && \text{für } b_c \leq h \end{aligned}$$

Bei Elementmauerwerk mit einem verminderten Überbindemaß von  $0,2 \cdot h_u \leq l_{ol} < 0,4 \cdot h_u$  ist generell  $\beta = 20$  anzusetzen.

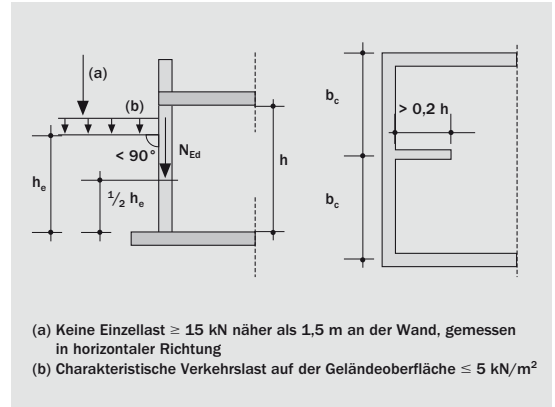


Bild 8/1: Nachweis von Kellerwänden nach DIN EN 1996-3/NA

Zu beachten ist, dass der Nachweis bei entsprechend frühzeitiger Verfüllung des Arbeitsraumes gegebenenfalls auch im Bauzustand zu führen ist, bei dem die volle Auflast aus Eigenlast der Obergeschosse noch nicht wirkt.

Des Weiteren ist die Tragfähigkeit in halber Höhe der Anschüttung bei maximaler Normalkraftbeanspruchung und einer Lastexzentrizität von  $e = t/3$  nachzuweisen:

$$N_{Ed,max} \leq \frac{t \cdot f_d}{3} \quad [\text{kN/m}] \quad (\text{Gl. 8.2})$$

$N_{Ed,max}$  = Bemessungswert der maximalen vertikalen Belastung der Wand in halber Höhe der Anschüttung

Der Nachweis der Querkrafttragfähigkeit (Plattenschub) gilt mit diesen Nachweisen ebenfalls als erbracht. Ein gesonderter Querkraftnachweis ist bei Einhaltung der Anwendungsbedingungen nach Abschnitt 8.1 nicht erforderlich.

Der vereinfachten Berechnungsmethode wurde ein Erddruckbeiwert von  $\leq 1/3$  zugrunde gelegt. Nach DIN EN 1996-1-1/NA kann ein Nachweis von Kellerwänden mit einem beliebigen Erddruckbeiwert geführt werden.

KS-ORIGINAL GMBH

Entenfangweg 15  
30419 Hannover

Tel.: +49 511 27953-0

Fax: +49 511 27953-31

info@ks-original.de

www.ks-original.de