# 1 Steifemodulverfahren mit geschichtetem Boden

### 1.1 Bettungsmodulverfahren

Beim Bettungsmodulverfahren wird der Boden durch ein Federsystem ersetzt. Das Modell geht davon aus, dass die Federn keine Verbindung untereinander haben. Eine Belastung des Bauwerks auf dem Baugrund verursacht nur in der Feder unter der Last eine Verformung. Die aus der Federkonstante resultierenden Durchbiegungen der Bodenplatte stimmen nicht mit der zu erwartenden Setzungsmulde überein.

Der Bettungsmodul ist keine Baugrundkonstante, da er von der Bauwerksgeometrie bzw. der Größe und dem Angriffspunkt der Lasten abhängig ist. Besonders an Bauwerksrändern oder unter konzentrierten Lasten wirkt der Boden mit einem erhöhten effektiven Bettungsmodul, so dass bei der praktischen Anwendung in diesen Bereichen der Bettungsmodul oftmals um den Faktor 2 bis 4 vergrößert wird.

Der große Vorteil des Bettungsmodulverfahrens liegt darin begründet, dass die Berechnung, falls keine Zugspannungen in der Bodenfuge vorliegen, linear durchgeführt werden kann. Die Nachweisschnittgrößen dürfen also durch Überlagerung der Lastfallergebnisse ermittelt werden.

Demgegenüber steht die Unsicherheit, eine realistische Verteilung des Bettungsmoduls zu finden.

#### 1.2 Steifemodulverfahren

Beim Steifemodulverfahren wird iterativ eine Verteilung des effektiven Bettungsmoduls ermittelt, so dass die Verformungen des Bauwerks in der Bodenfuge mit der Setzungsmulde aus den Bodenpressungen übereinstimmen.

Die Durchbiegungen der Flächenpositionen werden zunächst unter Annahme einer Verteilung des Bettungsmoduls berechnet. Aus den sich daraus ergebenen Bodenpressungen wird mit dem verwendeten Bodenmodell die Setzungsmulde ermittelt.

Die angenommenen Bettungsmoduln werden dann solange iterativ angepasst, bis die Durchbiegungen hinreichend genau der Setzungsmulde entsprechen.

Grundlage der Bodenberechnung ist die Kenntnis der Setzungsmulde, die sich für eine Einzellast bzw. eine kreisförmige Last ausbildet. Die Setzungsmulde der Flächenpositionen ergibt sich dann durch Überlagerung dieser Grundzustände, so dass beliebige Geometrien und Laststellungen vorliegen können.

Zur Berechnung der Setzungen eines elastischen (unendlichen) Halbraums reicht die Angabe des Verformungsmoduls aus. Die Setzungsmulde lässt sich nach den Formeln von Boussinesq berechnen /1/.

#### 1.3 Boden mit mehreren Schichten

In natürlichen Böden sind die das Verformungsverhalten des Materials kennzeichnenden Größen auf Grund der Inhomogenitäten in den seltensten Fällen konstant.

Um realistischere Setzungen zu erhalten, können beim geschichteten Boden mehrere horizontal verlaufende Bodenschichten mit unterschiedlichen Stoffparametern verwendet werden.

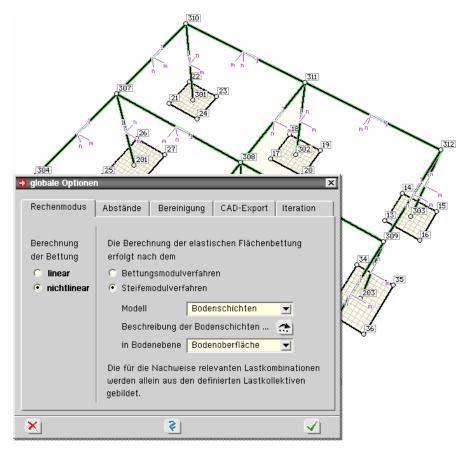
Die Schichten unterscheiden sich in ihrer Dicke und den elastischen Eigenschaften, die durch die Querkontraktionszahl (Poissonzahl) und dem E-Modul beschrieben werden.

Der E-Modul kann abhängig von den vom Bodenmechaniker ermittelten Bodenkennwerten als Elastizitätsmodul E, Steifemodul  $E_s$  oder Verformungsmodul  $E_v$  (auch Rechenmodul) eingegeben werden. An die letzte Schicht schließt sich eine unnachgiebige Schicht an.

	Elastizitätsmodul E	Steifemodul E <sub>s</sub>	Verformungsmodul E <sub>v</sub>
E	1	$E = \frac{1 - \nu - 2 \cdot \nu^2}{1 - \nu} \cdot E_s$	$E = (1 - v^2) \cdot E_v$
Es	$E_{s} = \frac{1 - v}{1 - v - 2 \cdot v^{2}} \cdot E$	1	$E_s = \frac{(1-\nu)\cdot (1-\nu^2)}{1-\nu-2\cdot \nu^2} \cdot E_v$
E <sub>v</sub>	$E_v = \frac{1}{1 - v^2} \cdot E$	$E_{v} = \frac{1 - v - 2 \cdot v^{2}}{(1 - v) \cdot (1 - v^{2})} \cdot E_{s}$	1

#### 1.4 Besonderheiten bei der Berechnung in #/-ALF3D (Faltwerk)

Bei der Berechnung mit dem Steifemodulverfahren im Faltwerkprogramm 4//-ALF3D ist zu beachten, dass das Bodenmodell nur bei Positionen einer wählbaren Ebene zur Anwendung kommt.

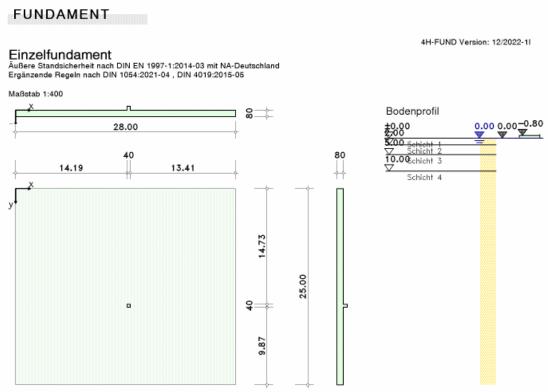


Positionen außerhalb dieser Ebene werden mit dem Bettungsmodulverfahren und dem angegebenen Bettungsmodul Cbz behandelt.

Mit den Bettungszahlen Crx und Cry in der Ebene kann eine kontinuierliche Festhaltung durch Flächenfedern als eine Art Reibung modelliert werden, ohne Punkt- bzw. Linienfedern verwenden zu müssen. Diese Federn werden bei allen Bodenmodellen (Bettungsmodulverfahren und Steifemodulverfahren) zusätzlich zu den Bettungsmoduln angesetzt.

#### 1.5 Beispiel: Starres Fundament auf geschichtetem Untergrund

Eine starre Platte mit exzentrischer Einzellast (142.000 kN) wurde mit dem Programm #/-FUND berechnet. Die Setzungsberechnung erfolgt hier unter Anwendung geschlossener Formeln entspr. DIN 4019:2015-05.



#### Bodensituation

Die Einbindetiefe des Fundamentes beträgt t = 0.00 m.

#### 1.1. Bezeichnung und Kennwerte der Bodenschichten

Hinweis: Die Dicke der letzten Schicht wird als unendlich angenommen.

Schicht	d	Z	γ	γř	φ	Ck	Em	$\delta_{p}$
	m	Ш	kN/m³	kN/m³	0	kN/m²	MN/m <sup>2</sup>	0
Schicht 1	2.00	0.00	19.00	9.00	32.0		25.20	auto
Schicht 2	3.00	2.00	19.00	9.00	32.0		27.50	auto
Schicht 3	5.00	5.00	19.00	9.00	32.0		31.40	auto
Schicht 4	20.00	10.00	19.00	9.00	32.0		44.40	auto
z - Koto an Oba	diameter dans C	-lai-lai	Michigan	J. Michigan		State Inc.	Dellersee	il1

z - Kote an Oberkante der Schicht  $\gamma$  - Wichte  $\gamma'$  - Wichte unter Auftrieb  $\phi$  - Reibungswinkel  $c_k$  - char. Kohāsion des drānierten Bodens  $E_m$  - mittl. Zusammendrückungsmodul  $\delta_p$  - Wandreibungswinkel auf der passiven Seite

4.2.2. Ermittlung von Setzungsbeiwerten und Setzungsanteilen je Bodenschicht Beiwert f für Setzung unter dem kennzeichnenden Punkt nach [3], Bnd. 2, Tab. 4 Beiwerte fy/fy für Schiefstellung eines starren Fundamentes nach [4], Abb. 19 Setzungsanteile aus mittiger Last  $s_{m,i} = \sigma_0^+ b_y (f_i \cdot f_{i-1})/E_{m,i}$  Setzungsanteile aus  $M_{0,y}$   $s_{x,i} = b_x/2 - M_{0,y} (E_{m,i}b_yb_x^2), (f_{x,i} \cdot f_{x,i-1})$  Setzungsanteile aus  $M_{0,x}$   $s_{y,i} = b_y/2 \cdot M_{0,y} (E_{m,i}b_xb_y^2), (f_{y,i} \cdot f_{y,i-1})$ 

$\frac{LK \ 1:}{\sigma_0'} = 202.86 \ kN/m^2$	Kote m	z m	f -	f <sub>x</sub>	fy	Sm CID	S <sub>X</sub> CM	Sy CM
$M_{0,x} = 345060.00 \text{ kNm}$ $M_{0,y} = -55380.00 \text{ kNm}$	2.00 5.00		0.079 0.178					
		10.00	0.295 0.547	2.295	2.519	1.88	-0.11	0.75

#### 4.2.3. Resultierende Setzungen und Schiefstellung je LK

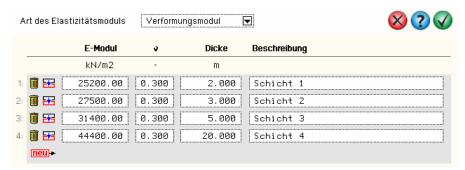
 $\begin{aligned} \mathbf{s}_1 &= \Sigma \left(\mathbf{s}_{m,i} + \mathbf{s}_{\chi_i} * \mathbf{s}_{\chi_i} \right) + \mathbf{s}_{\chi_i} * \mathbf{s}_{\chi_i} * \mathbf{s}_{\chi_i} * \mathbf{s}_{\chi_i} \right) \\ &= \Sigma \left(\mathbf{s}_{m,i} * \mathbf{s}_{\chi_i} + \mathbf{s}_{\chi_i} \right) + \mathbf{s}_{\chi_i} * \mathbf{s}_{\chi_i} + \mathbf{s}_{\chi_i} \right) \\ &= \Delta \mathbf{s}_{m,i} + \mathbf{s}_{\chi_i} + \mathbf{s}_{\chi_i} + \mathbf{s}_{\chi_i} + \mathbf{s}_{\chi_i} \right) \\ &= \Delta \mathbf{s}_{m,i} + \mathbf{s}_{\chi_i} + \mathbf{s}_{\chi$ 



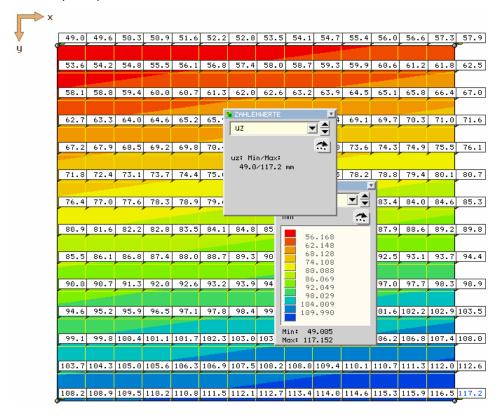
tan	$\alpha_y - 2$	2.Σs <sub>x,i</sub> /b <sub>x</sub>	b <sub>x</sub> i <sub>1</sub>   s <sub>2</sub>   s <sub>3</sub>   s <sub>4</sub>   s <sub>5</sub>   s <sub>max</sub>   α <sub>x</sub>   α <sub>x</sub>							
	LK	S1	S2	53	S4	S5	Smax	αx	αιγ	
		cm	cm	cm	cm	cm	cm	0	۰	
	1	4.9	5.7	11.5	10.7	8.2	11.5	0.1	-0.0	

Zur Berechnung mit 4//-ALFA werden die Bodenschichten unter **globale Optionen**, Register Rechenmodus, Button **Beschreibung der Bodenschichten...** eingegeben.



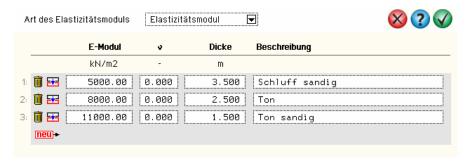


Die von 4//-ALFA (in mm) errechneten Setzungen in den Eckpunkten stimmen sehr gut mit denen von 4//-FUND (in cm) überein.

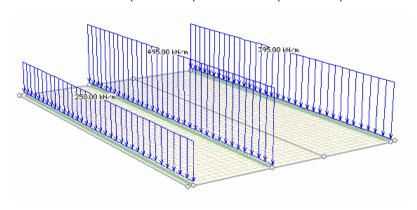


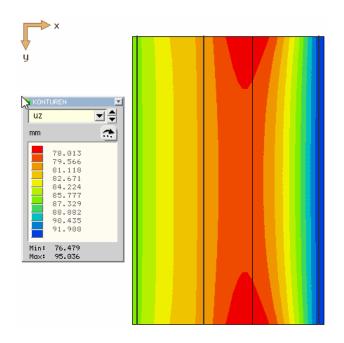
# 1.6 Beispiel: Einachsig ausgesteiftes Fundament auf horizontal geschichtetem Untergrund

Das Beispiel ist dem Grundbau-Taschenbuch, fünfte Auflage, Teil 3 (Bsp. 6.2.2) entnommen. Der Untergrund besteht aus drei nachgiebigen Schichten.

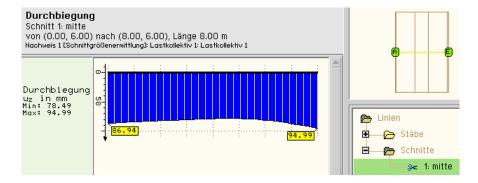


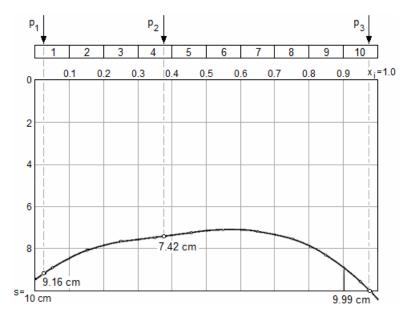
Die Belastung setzt sich aus den Lastfällen Gleichlast (8.4 kN/m²), den drei Linienlasten (s. unten) und der Summe aus Aushub (-25 kN/m²) und Auftrieb (-14 kN/m²) zusammen.





Die von 4/-ALFA errechneten Durchbiegungen im mittleren Schnitt (in mm) stimmen recht gut mit den in der Literatur dargestellten Werten (in cm) überein.



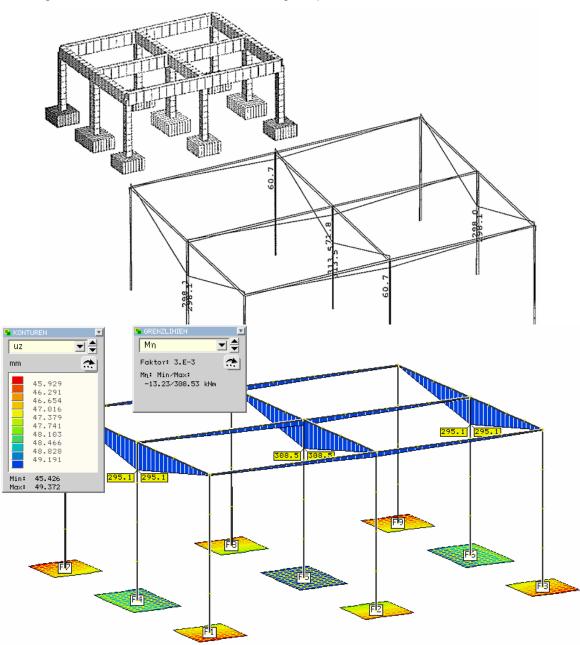


## 1.7 Beispiel: Faltwerk, Gruppe von Einzelfundamenten mit Überbau

Das Beispiel ist dem DIN Fachbericht 130, 1. Aufl. 2003 (Bsp. 8.1), entnommen.

Eine Gruppe von neun Einzelfundamenten wird über einen Überbau belastet. Die Setzungen der einzelnen Fundamente beeinflussen sich gegenseitig. In der Literatur werden drei Ausführungen des Überbaus auf unterschiedlich geschichtetem Boden untersucht.

Die Ergebnisse lassen sich mit 4//-ALF3D sehr gut reproduzieren.



Der Vergleich der vertikalen Setzungen (in mm) der Fundamente zeigt eine sehr gute Übereinstimmung.

Fundament	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Heft 130	45.46	46.13	45.46	47.55	48.31	47.55	45.46	46.13	45.46
4H-ALF3D	46.55	47.08	46.55	48.75	49.37	48.75	46.55	47.08	46.55

#### 1.8 Literatur

- J. Boussinesq: Application des potentiels à l'étude de l'équilibre et du mouvement des solides élastiques, Gauthier-Villars, 1885
- /2/ J.C. Small, J.R. Booker: "Finite layer analysis of layered elastic materials using a flexibility approach. Part 2 Circular and rectangular loadings", International Journal for Numerical Methods in Engineering, Vol. 23, May 1986
- /3/ Ulrich Smoltczyk (Herausgeber): Grundbau-Taschenbuch, fünfte Auflage, Teil 3, Ernst & Sohn, 1997
- /4/ D. Fischer: Interaktion zwischen Baugrund und Bauwerk Zulässige Setzungsdifferenzen sowie Beanspruchungen von Bauwerk und Gründung, Schriftenreihe Geotechnik Universität Kassel, Heft 21, Oktober 2009
- /5/ DIN Fachbericht 130: Wechselwirkung Baugrund/Bauwerk bei Flachgründungen, 1. Auflage 2003, Beuth Verlag GmbH