4 <i>H</i> - GRUBE Spund- / Trägerbohlwand Detailinformationen			
Seite überarbeitet November 2023	Kontakt 🛃 🔹 Program	nmübersicht 🚺 🔹 Bestelltext 🛃 Handbuch 🔀	
Infos auf dieser Seite		als pdf 🔀	
Bedienungsoberfläche			
• Bedienungsoberfläche ii • gl	obale Einstellungen	i Drucklistensteuerung	
Aushubzustände			
• Aushubzustände	arameter für Aushubzustand	i	
Boden / Berme / Wand			
• Bodenparameter	ermen / Böschungen	i Wandparameter	
Anker / Lager			
• Anker i • La	ager	Ĩ	
Belastung			
• Flächenlasten	nienlasten	Ĩ	
Erddruck / Nachweise			
• Erddruckermittlung	achweise	i	

Bedienungsoberfläche

Das Haupteingabefenster ist in vier Teile gegliedert, über die einerseits die Eingabe getätigt und anschließend die Ergebnisse protokolliert werden.



Bild vergrößern 🍳

Steuerbuttons

Am oberen Bildschirmrand befinden sich die Steuerbuttons zur Eingabe der Systemparameter und zur Steuerung des Programmablaufs.

	Stahl Tragfähigkeit 🛫 🚔 🏥 👫
--	-----------------------------

Im Einzelnen werden folgende Funktionen über die Buttons gesteuert.



zur Eingabe der Bere	chnungsparameter für den aktuell ausgewählten Aushubzustand
zur Eingabe der Nach	weisparameter
startet den Berechnur	ngsvorgang (für alle Bauzustände)
Stahl Tragfähigkeit E-E Stahl Tragfähigkeit E-E Erdwiderlager Summe der Vertikalkräfte Verformungen	mittels der Listbox wird zwischen den Ergebnissen der gewählten Nachweise des aktuell ausgewählten Aushubzustands gewechselt. Die Ergebnisse werden als Liniengrafik oder in Tabellenform im Hauptfenster angezeigt.
öffnet das Fenster zur E	ingabe der Drucklistenparameter
öffnet den Viewer zur Ar Es wird die Liste des akt	nzeige der Druckliste. ruell ausgewählten Aushubzustands angezeigt.
Erstellung der Druckaus	gabe für alle Aushubzustände
sichert die Eingabedater	1
öffnet die Hilfefunktion	
iffnet den Dialog zum S	peichern der Eingabedaten und zum Verlassen des Programms
Über die Butto gelöscht werde zuständen gew	nleiste am linken Rand können Aushubzustände eingefügt oder en und es kann in der Ergebnisansicht zwischen den Aushub- vechselt werden.
Aushub 2 Aushub 3 Aushub 4	
Aushub 5 Aushub 6	Im unteren mittleren Ansichtsfenster erscheint eine Systemdarstellung des aktuellen Aushubzustands.
Σ Zusammen- fassung	In diesem Teilfenster werden Bodenschichten, Lager, Anker und Grundwasserstände dargestellt.

Das rechte große Teilfenster zeigt die Nachweisergebnisse des aktuellen Aushubzustands als Liniengrafiken oder Tabelle.



Bild vergrößern 🍭

¢

globale Einstellungen

Unter den globalen Einstellungen werden allgemeine Angaben zu den Normen, Rechenverfahren und Erddruckansätzen gemacht.

Der Aufruf des in zwei Register geteilten Eingabefensters erfolgt über den nebenstehenden Button.

Register Berechnungoptionen

4H-GRUBE Detailinformationen

Allgemeine Einstellungen erechnungsoptionen	Bildschirmdarstellung
Baugrundnorm	
 O DIN 1054 1976-11 Parameter O DIN 1054 2005-01 ⊙ EC3 / EC7 Deutschland ☑ ΔEah bei der Berechnung der Einbindetiefe von Trä 	 Bemessung gemäß DIN EN 1997 GEO-2 Bemessung gemäß DIN EN 1990 gerbohlwänden berücksichtigen
Erdwiderstand eben (Spundwände)	
Verfahren mit gekrümmten Gleitflächen bei $\phi \ge 30^{\circ}$ O Beiwerte nach Caquot/Kerisel	 Beiwerte nach Sokolovsky/Pregl
Erdwiderstand räumlich (Trägerbohlwände)	
Anpassungsfaktor gemäß EB 14 n _{Ep} : 0.80	Korrektur nach Weißenbach berücksichtigen
Berechnungsparameter	
Ausbreitungswinkel für Blocklasten: 45.00 °Image: Mindesterddruckbeiwert vorgeben: 0.000 -Image: Gemäß DIN 4085, 6.3.1.5 berechnen mit $\gamma = 1.35$ <td> Strömungsdruck berücksichtigen n. Bent Hansen für GEO2 - Nachweise Passiv δ = 0 Passiv δ = - 1/3 φ Passiv δ = - 1/2 φ Passiv δ = - 1/2 φ Passiv δ = - 2/3 φ Passiv δ = - φ Passiv δ = - (φ-2,5) für φ ≤ 30, =-27,5 für φ > 30 (üblich für Trägerbohlwände) </td>	 Strömungsdruck berücksichtigen n. Bent Hansen für GEO2 - Nachweise Passiv δ = 0 Passiv δ = - 1/3 φ Passiv δ = - 1/2 φ Passiv δ = - 1/2 φ Passiv δ = - 2/3 φ Passiv δ = - φ Passiv δ = - (φ-2,5) für φ ≤ 30, =-27,5 für φ > 30 (üblich für Trägerbohlwände)
1	(3)

Bild vergrößern 🍳

Im ersten Abschnitt des Registers werden Angaben zur verwendeten Berechnungsnorm vorgenommen.

O DIN 1054 1976-11	Parameter	
O DIN 1054 2005-01		O Bemessung gemäß DIN EN 1990
	Deutschland	

Die Berechnung kann nach den Baugrundnormen DIN 1054, Ausgabe 1976-11, DIN 1054, Ausgabe 2005-01, oder EC 7 und zug. NA erfolgen.

Bzgl. der Kombinationsregeln für die Bemessung der Wand kann zwischen DIN EN 1997, GEO2, und DIN EN 1990 gewählt werden.

Der Umstand, dass DIN EN 1997 für die Bemessung der inneren Standsicherheit eigene Vorgaben macht, steht im Konflikt zur DIN EN 1990, die hier eigentlich verwendet werden müsste.

Relevant wird der Unterschied, wenn ein Aushubzustand in der Bemessungssituation BS-T (LF2 nach DIN 1054) berechnet wird, da hier abgeminderte Sicherheiten zum Tragen kommen.

Diese Unterscheidung zwischen Sicherheiten im Bau- und Endzustand kennt DIN EN 1990 nicht.

Noch problematischer wird die Bemessung nach GEO2, wenn Brückenlasten entspr. DIN EN 1991-2 auf die Wand wirken; die Verfahrensweise ist in diesem Falle gänzlich unklar.

4H-GRUBE Detailinformationen

Parameter

über den nebenstehend gezeigten Button wird ein Fenster zur Eingabe der Sicherheitsbeiwerte auf Einwirkungs- und Widerstandsseite geöffnet

Diese Sicherheitsbeiwerte können bei Bedarf verändert werden.

Im zweiten Registerblatt können die Widerstandswerte gesichtet oder geändert werden.

Sicherheitsbeiwerte DIN 1054:2010-12	x
Einwirkung	Widerstand
Teilsicherheitsbeiwer	rte für Widerstände
>> Standardwerte wi (entspr. DIN 1054:2010	eder herstellen << Tab.A 2.2 und A.2.3)
Widerstand For	Lastfall melzeichen BS-P BS-T BS-A BS-E
GEO-2: Grenzzustand des Versagens von Bauwe	erken, Bauteilen und Baugrund
Scherfestigkeit	
Reibungsbeiwert tan ϕ' des dränierten Bodens	γ _φ 1.00 1.00 1.00 1.00
Kohäsion c' des dränierten Bodens und 💡 Scherfestigkeit cu des undränierten Bodens	(c, γcu 1.00 1.00 1.00 1.00
Bodenwiderstände	
Erdwiderstand und Grundbruchwiderstand	(R,e, %R,v 1.40 1.30 1.20 1.00
Gleitwiderstand	γRh 1.10 1.10 1.00
GEO-3: Grenzzustand des Verlustes der Gesamt	standsicherheit
Scherfestigkeit	
Reibungsbeiwert tan ϕ ' des dränierten Bodens	γ _φ 1.25 1.15 1.10 1.00
Kohäsion c' des dränierten Bodens und γ Scherfestigkeit cu des undränierten Bodens	(c, γcu 1.25 1.15 1.10 1.00
<u>؟</u> (<u>×</u>	

Diese Sicherheitsbeiwerte können bei Bedarf verändert werden.



aktiver Erddruck

☑ ∆Eah bei der Berechnung der Einbindetiefe von Trägerbohlwänden berücksichtigen

Bei der Berechnung der Einbindelänge von Bohlträgern wird üblicherweise der aktive Erddruck ΔE_{ah} unterhalb der Baugrubensohle nicht angesetzt. Beim Nachweis des Erdwiderlagers muss er jedoch berücksichtigt werden.

Soll daher vom Programm eine Einbindetiefe errechnet werden, die den Nachweis des Erdwiderlagers erfüllt, ist die o.g. Option zu aktivieren.

Erdwiderstand

Der Erdwiderstand kann bei Spundwänden mit Beiwerten nach Caquot/Kerisel oder Sokolovsky/Pregel berechnet werden.

Erdwiderstand eben (Spundwände)	
Verfahren mit gekrümmten Gleitflächen bei φ ≥ 30°	
O Beiwerte nach Caquot/Kerisel	Beiwerte nach Sokolovsky/Pregl

Bei Trägerbohlwänden wirkt aufgrund der fehlenden Ausfachung im Einbindebereich ein räumlicher Erdwiderstand vor den Trägern, der nach Weißenbach/Streck berechnet wird.

Zudem kann gewählt werden, ob die später von Weißenbach (Tunnelbau Taschenbuch 1985) vorgeschlagene Korrektur berücksichtigt werden soll.

Gemäß EAB, 4. Aufl., kann der Anpassungsfaktor η_{Ep} vorgegeben werden.

Erdwiderstand räumlich (Trägerbohlwände)	
Anpassungsfaktor gemäß EB 14 n _{Ep} : 0.80	🗖 Korrektur nach Weißenbach berücksichtigen

Erddruckberechnung

Für die Erddruckberechnung können folgende Parameter eingestellt werden

Berechnungsparameter	
Ausbreitungswinkel für Blocklasten: 45.00 °	🗖 Strömungsdruck berücksichtigen n. Bent Hansen
Mindesterddruckbeiwert vorgeben: 0.000 -	
O gemäß DIN 4085, 6.3.1.5 berechnen mit $\gamma = 1.3$	5 für GEO2 - Nachweise
O Wandreibungswinkel Aktivseite $\delta = 0$	Ο Passiv δ = 0
O Wandreibungswinkel Aktivseite δ = 1/3 ϕ	Ο Passiv δ = - 1/3 φ
O Wandreibungswinkel Aktivseite $\delta = 1/2 \phi$	Ο Passiv δ = - 1/2 φ
\odot Wandreibungswinkel Aktivseite δ = 2/3 φ	Ο Passiv δ = - 2/3 φ
O Wandreibungswinkel Aktivseite $\delta = \phi$	O Passiv δ = - φ
	O Passiv δ = - (ϕ -2,5) für $\phi \le 30$, =-27,5 für $\phi \ge 30$ (üblich für Trägerbohlwände)
Ausbreitungswinkel für Blocklasten: 45.00 °	

Horizontaler Ausbreitungswinkel einer vierseitig begrenzten Flächenlast.



🗹 Strömungsdruck berücksichtigen n. Bent Hansen

Bei unterschiedlichen Wasserständen auf Erd- und Luftseite kann der resultierende Strömungsdruck nach dem Verfahren von Bent/Hansen näherungsweise berücksichtigt werden.

- O Mindesterddruckbeiwert vorgeben: 0.000 -
- O gemäß DIN 4085, 6.3.1.5 berechnen mit γ = 1.35 für GEO2 Nachweise

Bei kohäsiven Böden kann auf der Erdseite der Mindesterddruck maßgebend werden. Das Programm kann den Mindesterddruck entspr. DIN 4085-1987 (Mindesterddruckbeiwert kah = 0.2) oder

nach DIN 4085 berücksichtigen. Leider macht DIN 4087 keine Angaben darüber, ob der Mindesterddruck auf den charakteristischen oder den

Bemessungserddruck anzusetzen ist. Daher besteht im Programm die Möglichkeit einen Sicherheitsbeiwert für den Mindesterddruck zu berücksichtigen.

Durch Setzen des Vorgabewerts γ = 1.35 wird der Mindesterddruck bei Nachweisen im GEO2 (GZ1) auf den Bemessungserddruck angewendet.

Der Mindesterddruck wird zudem ausschließlich auf die ständigen Lasten angesetzt.

Der veränderlichen Lasten werden anschließend überlagert.

Der Wandreibungswinkel auf der Erdseite ist abhängig von der Wandbewegung relativ zum Boden. Folgende Einstellungen sind möglich

- **O** Wandreibungswinkel Aktivseite $\delta = 0$
- **O** Wandreibungswinkel Aktivseite δ = 1/3 ϕ
- **O** Wandreibungswinkel Aktivseite $\delta = 1/2 \phi$
- \odot Wandreibungswinkel Aktivseite δ = 2/3 φ
- **O** Wandreibungswinkel Aktivseite $\delta = \phi$

Auf der Passivseite können folgende Wandreibungswinkel gewählt werden

O Passiv δ = 0
O Passiv δ = - 1/3 φ
O Passiv δ = - 1/2 φ
O Passiv δ = - 2/3 φ
O Passiv δ = - φ
O Passiv δ = - (φ-2,5) für φ ≤ 30, =-27,5 für φ > 30 (üblich für Trägerbohlwände)

Die direkte Vorgabe des Wandreibungswinkels übersteuert die in diesem Fenster vorgenommene Einstellung; dies gilt für den aktiven und den passiven Winkel.

Register Bildschirmdarstellung

Im zweiten Register werden die Einstellungen zur farblichen Darstellung der Bodenschichten am Bildschirm und in der Druckliste vorgenommen.

Allgemeine Einstellungen		x
Berechnungsoptionen		Bildschirmdarstellung
Schichten		
Farbindex Bildschim R G B	Kontur Ausgabe	Konturübersicht
1: 1: 1: 200 96 0 2: 1: 1: 1: 1: 1: 1: 3: 1: 1: 1: 1: 1: 1: 1: 4: 1:	2 3 4 4	
× 1		\$]

Konturübersicht

über den nebenstehenden Button wird ein Fenster mit einer Übersicht der Schraffurcodes für die Druckausgabe gezeigt

Drucklistensteuerung



durch Klicken des nebenstehend dargestellten Buttons wird das Fenster zur Drucklistensteuerung geöffnet. Die Drucklistensteuerung erlaubt, den Umfang der Druckausgabe detailliert zu steuern.



Aushubzustände

Das Programm kann maximal 16 Aushubzustände berechnen. Jeder Zustand wird dabei wie ein eigenständiges System mit allen gewählten **Nachweisen** berechnet.



Die Auswah

Die Auswahl des aktuellen Aushubzustands wird über die Buttonleiste am linken Rand gesteuert.

fügt hinter dem aktuellen Aushubzustand einen neuen Zustand ein. Dabei werden die Daten des aktuellen Zustands kopiert.

löscht den aktuell gewählten Aushubzustand

zeigt eine Übersicht über alle Nachweisergebnisse in allen Aushubzuständen. Somit kann auf einen Blick überprüft werden, ob alle Nachweise eingehalten wurden.

Parameter für Aushubzustand

das Fenster zur Eingabe der Parameter, die für den Aushubzustand maßgebend sind, wird über den nebenstehend dargestellten Button geöffnet

ushub 1	1	[[[
gemein	Anker	Lager	Lastfalle	Erddruckumlagerung
Allgemeine Angabo	en	E C	Aushubzustand aktiv	
Name: A1			Grundwasser luftseitig:	8.00 m
z-Ordinate Aushub	sohle: 8.00	m	Grundwasser erdseitig:	8.00 m
Bemessungssituat	ion: OBS-P (Эвs-товs-а (D BS-E	l
Fußlagerung im Bo	den			
 O keine Fußlagen O Einspannung n ⊙ Frei beweglich 	ung ach BLUM (gelenkig) Einbinde	etiefe berechnen	Einspanngrad:	0.00 %
O Frei beweglich	(gelenkig) Einbinde	etiefe vorgeben	z-Ordinate Fußpunkt:	11.55 m
O Horizontal fest	(auf Fels) Einbind	etiefe vorgeben	Schwerpkt. Erdwiderstand x:	0.60000 -
O Rammtiefenzus	chlag = 0.200	t1		O ⊿ ^{‡2/3}
 Rammtiefenzus 	chlag nach Lackne	r (EAU 8.2.9)		O -4 ± 3/5 2/5
🔲 Querkraftnullpu	ınkt (Punkt F) vorç	jeben, bei z = 🛛 🛛).00 m	O -4 ± x 1-x
Erddruckansatz fü	r Wandbemessung			
• Aktiver Erddrud	sk Ea		Verdichtungserddruck nach	ch DIN 4085:2011-05
O Erhöhter aktive	er Erddruck 0,75 E,	. + 0,25 E₀	⊙ Unnachgiebige Wand	
O Erhöhter aktive	er Erddruck 0,50 E,	□ + 0,50 E₀	O Nachgiebige Wand	
O Erhöhter aktive	er Erddruck 0,25 E,	- + 0,75 E₀	mit ev = 25.00 KN/m	12
O Erdruhedruck E	0			
O Erhöhter aktive	er Erddruck F x Ea	+ (1 - F) × E ₀		
mit F = 0.0	30			
			2	

Bild vergrößern 🗨

Das Eingabefenster gliedert sich in fünf Register zur Eingabe von

- allgemeinen Angaben
- Auswahl der wirksamen Anker
- ... wirksamen Lager
- ... wirksamen Lastfälle
- Angaben zur Erddruckumlagerung

• Registerblatt Allgemein

Im Teil Allgemeine Angaben werden folgende Parameter eingegeben

4H-GRUBE Detailinformationen

Allgemeine Angaben	🗹 Aushubzustand aktiv	
Name: A1	Grundwasser luftseitig:	8.00 m
z-Ordinate Aushubsohle: 8,00 m	Grundwasser erdseitig:	8.00 m
Bemessungssituation: O BS-P O BS-T O BS-A	O BS-E	

Aushubzustand aktiv Ist der dargestellte Schalter nicht gesetzt, wird der aktuelle Aushubzustand nicht berechnet.

Jeder Aushubzustand erhält einen Namen, der im entsprechenden Eingabefeld angegeben wird und vor dem Aushubzustand in den **Drucklisten** erscheint.

Die z-Ordinate gibt die Höhe der Aushubsohle an; der Nullpunkt liegt am Wandkopf, die Achse läuft positive nach unten.

Die erd- und luftseitigen Grundwasserstände werden in die entsprechenden Eingabefelder eingetragen.

Ist kein Grundwasser vorhanden, wird ein Stand eingegeben, der unter dem Wandfußpunkt liegt.

Die Bemessungssituation gemäß DIN EN 1997 wird entsprechend der Optionsknöpfe gewählt; sie gilt für den gesamten Aushubzustand.

Unterschiedliche Aushubzustände können unterschiedlichen Bemessungssituationen zugeordnet werden.

Im Kapitel Fußlagerung werden die notwendigen Angaben zur Fußpunktkonstruktion eingegeben.

Fußlagerung im Boden			
D keine Fußlagerung			
D Einspannung nach BLUM			
🗩 Frei beweglich (gelenkig) Einbindetiefe berechnen	Einspanngrad:	0.00	*
🕽 Frei beweglich (gelenkig) Einbindetiefe vorgeben	z-Ordinate Fußpunkt:	11.55	m
🕽 Horizontal fest (auf Fels) Einbindetiefe vorgeben	Schwerpkt, Erdwiderstand x:	0.60000	-
) Rammtiefenzuschlag = 0.200 t1		$0 \rightarrow 12^{2/2}$	3
Rammtiefenzuschlag nach Lackner (EAU 8.2.9)			5
Ouerkraftnullnunkt (Punkt E) vorgehen, hei z =	0 00 m		5
	0.00 1	0 📥 ± 1-)	(

Die Berechnung erfolgt nach DIN EN 1997 im Grenzzustand GEO2. Alternativ können die folgenden Fußpunktlagerungen gewählt werden.

0	keine Fußlagerung	der Wandfuß ist in horizontal	er Richtung nicht gehalten.	
		Es ist nur ein Auflager in vert	ikaler Richtung am Fuß vorhand	den.
0	Einspannung nach BLUM	die Einspannung nach <i>Blum</i> in den Boden.	entspricht einer vollen Momente	eneinspannung der Wand
		Bei diesem Verfahren wird ar Momenteneinspannung einge	m statischen Ersatzsystem im F eführt.	ußpunkt eine
		Die Einbindetiefe wird iterativ Ansatz des aktiven und pass	r solange variiert, bis das Einspa iven Erddrucks zu Null wird.	annmoment unter
		Unverankerte Wände müsse System sonst verschieblich w	n zwangsläufig eine Fußeinspar väre.	nnung erhalten, da das
Θ	Frei beweglich (gelenkig)	Einbindetiefe berechnen	Einspanngrad:	50.00 <mark>%</mark>
		Bei einer frei beweglichen Au Schwerpunkts des Erdwiders	uflagerung wird am statischen Ei stands ein horizontales Auflager	rsatzsystem in Höhe des eingeführt.
		Eine Momenteneinspannung	des Wandfußes ist somit nicht	mehr gegeben.
		In der Berechnung wird die W Erdwiderstandskraft gleich de	Vandfußlänge iterativ errechnet, er Auflagerkraft im Fußlager ist.	bei der die resultierende
		Über den Einspanngrad kann	n eine Teileinspannung erzeugt	werden.
		Der Einspanngrad ist definier	rt durch die Beziehung	

E = 100 · (1	$\left -\frac{\varepsilon}{\varepsilon_{max}}\right $	in %
ε	Endtange	entenwinkel
ε _{max}	bei frei	ier Auflagerung

Bei völlig freier Auflagerung (Einspanngrad = 0) ergibt sich die minimal mögliche Wandlänge.

		Manalanger				
<mark>⊙</mark> F	rei beweglich (gelenkig)	Einbindetiefe vorgeben	z-Ordina	ate Fußpunkt:	11.	55 m
		Bei dieser Fußlagerung wird g statischen Ersatzsystem in He Auflager eingesetzt.	genau so öhe des	o wie bei der vorang Schwerpunkts des I	ehenden Va Erdwidersta	ariante am Inds ein horizontales
		Die Fußpunktordinate wird vo	m Anwe	nder vorgegeben.		
		Bei dieser Berechnung wird je vom Erdwiderstand aufgenon	edoch nio nmen we	cht überprüft, ob die erden kann.	horizontale	e Fußauflagerkraft
		Es sollte daher in jedem Falle Erdwiderlagers geführt werde	e bei dies en.	ser Variante der Nac	hweis gege	en Versagen des
<mark>⊙</mark> н	orizontal fest (auf Fels)	Einbindetiefe vorgeben	z-Ordina	ate Fußpunkt:	11.	55 m
		In dem vom Benutzer angege Auflager angesetzt.	ebenen F	ußpunkt wird ein un	verschiebli	ches, gelenkiges
Bei d das h	en Varianten mit freier A orizontale Fußlager ang	uflagerung kann die Stelle, an reift, gesetzt werden.	der	Schwerpkt. Erdwide	erstand x:	0.60000 -
Bei d des E	er ersten Option wird die rwiderstandsdreiecks ar	Auflagerkraft im Schwerpunkt ngesetzt (Drittelspunkt).	t			O → ^{1/3} → ^{1/3} → ^{1/3}
Bei d einer	er zweiten Option liegt d Parabel (2/5).	as Auflager im Schwerpunkt				
Bei d	er dritten Option kann di	e Lage frei gewählt werden.				
Der F (üblic gewä	Rammtiefenzuschlag kan herweise 0.2) oder nach hlt werden.	n proportional zur Einbindetief <i>Lackner</i> entspr. EAU 8.2.9	e t ₁	 Rammtiefenzus Rammtiefenzus 	chlag = [] chlag nach	0.200 t1 Lackner (EAU 8.2.9)
J						
छ Q	uerkraftnullpunkt (Punk	t F) vorgeben, bei z = 8.	.00 m			
		Beim Nachweis in der tiefen Querkraftnullpunkt gesucht.	Gleitfuge	e wird zur Ermittlung	des Punkt	s F der
		Der Querkraftnullpunkt kann a Anwender fest vorgegeben w	automati erden.	sch vom Programm	ermittelt oc	ler vom
		Wird der Punkt vom Program Teilsicherheitsbeiwerte abhär	m ermitte ngig von	elt, ist die Lage aufg der jeweiligen Lastk	rund der combination	
Kapit	el Erddruckansatz					
	Erddruckansatz für Wa	ndbemessung				
	• Aktiver Erddruck E	1	Б	Verdichtungserdd	ruck nach [DIN 4085:2011-05
	O Erhöhter aktiver Erd	Idruck 0,75 Ea + 0,25 Eo	C) Unnachgiebige Wa	nd	
	O Erhöhter aktiver Erd	idruck 0,50 E _a + 0,50 E ₀	C) Nachgiebige Wand		
	O Erhöhter aktiver Erd	Idruck 0,25 E _a + 0,75 E ₀		mit ev = 25.00	KN/m2	
	o Erdruhedruck E ₀					
	O Erhöhter aktiver Ero mit F = 0.000	$druck F \times E_a + (1 - F) \times E_0$				

Üblicherweise wird bei Spund- oder Trägerbohlwänden erdseitig aktiver Erddruck angesetzt. Optional kann jedoch auch ein erhöhter aktiver oder gar Erdruhedruck angesetzt werden. Daneben kann auch ein Verdichtungserddruck gemäß DIN 4085 gewählt werden.

• Registerblatt Anker

Hier werden alle Anker angeboten, die unter dem Programmpunkt **Ankereingabe** eingegeben wurden. Die Anker, die im aktuellen Aushubzustand aktiv sein sollen, müssen markiert werden.

Aushu	b 1			
Allgeme	in Anker	Lager	Lastfälle	Erddruckumlagerung
	Aktive Anker			2
1:	Verpress 1			
2:	✓ Verpress 2 ✓ Wand 1			
4:	Wand 2			

Registerblatt Lager

Hier werden alle Lager angeboten, die unter dem Programmpunkt Lagereingabe eingegeben wurden. Die Lager, die im aktuellen Aushubzustand aktiv sein sollen, müssen markiert werden.

🗘 Aus	hub 1				×
Allge	mein	Anker	Lager	Lastfälle	Erddruckumlagerung
	Aktive Lager				
1: 2: 3:	 ✓ Steife Gurt 1 Gurt 2 				

Registerblatt Lastfälle

Hier werden alle Lastfälle angeboten, die unter dem Programmpunkt *Einwirkungen und Lastfälle* eingerichtet wurden.

Die Lastfälle, die im aktuellen Aushubzustand aktiv sein sollen, müssen markiert werden.

Zusätzlich kann angegeben werden, welche Lastfälle bei einer eventuellen Umlagerung berücksichtigt werden sollen.

ᅌ Aushi	ub 1			×
Allgem	ein Anker	Lager	Lastfälle	Erddruckumlagerung
Γ	Aktive Lastfälle			
1: 2: 3:	 ✓ 1: Boden ✓ 2: Verkehrslast ☐ 3: Aushublasten 	☑ beiUm ☐ beiUm ☐ beiUm	lagerung berücksichtigen lagerung berücksichtigen lagerung berücksichtigen	

Registerblatt Erddruckumlagerung

Erddruckumlagerung aktiv

zur Umlagerung der erdseitigen Erddrücke stehen verschiedene Optionen zur Verfügung.

Die Umlagerung kann mit Hilfe des dargestellten Optionsknopfs aktiviert oder deaktiviert werden.

Aushub 1				2
Allgemein Ank	<er< th=""><td>Lager</td><th>Lastfälle</th><td>Erddruckumlagerung</td></er<>	Lager	Lastfälle	Erddruckumlagerung
Umlagerungsbereich Umlagerung bis zur A Überlagerung mit ep Umlagerung bis zum bis	lushubsohle, anschlie / np, dann Umlageru Wandfuß, anschließer	Erddruck eßend Überlagerung mit ng bis zum Lastnullpunk nd Überlagerung mit ep .	kumlagerung aktiv ep / np t / np	
Imagerungsingur<	niert obersten und unterst rt * Eh Eh	ten Anker oder Lager e _h		

Bild vergrößern 🔍

Der Umlagerungsbereich wird entsprechend der folgenden Optionen festgelegt.

	Umlagerungsbereich	🗹 Erddruckumlagerung aktiv
	⊙ Umlagerung bis zur Aushubsohle, ansch	ließend Überlagerung mit ep / np
	O Überlagerung mit ep / np, dann Umlager	ung bis zum Lastnullpunkt
	O Umlagerung bis zum Wandfuß, anschließ	end Überlagerung mit ep / np
U	Imlagerungsfiguren stehen fünf Varianten bei	reit, die über die entsprechenden Op
	Umbagonungefigur	

Als otionsbuttons gewählt werden.

Umlagerungsfigur

- O Rechteck
- O Rechtecke, frei definiert
- O Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager
- O Trapeze, frei definiert
- O Beliebig
 - F = 1.00000 * Eh

Alle Umlagerungen sind flächengleich, d.h. die resultierende Kraft ist konstant.

Über den Faktor F kann die resultierende Kraft jedoch vergrößert oder verkleinert werden. Die folgenden Umlagerungsfiguren sind möglich.

Rechteck

Bei der Rechteckumlagerung wird der resultierende Erddruck Eh in ein Rechteck umgelagert.

- Rechteck
- O Rechtecke, frei definiert
- O Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager
- O Trapeze, frei definiert

0	Beliet	pig		
	F =	1.00000 <mark>*</mark> E _h		
	$z_1 =$	0.00 m	Eh	eh
	z ₂ =	5.00 m		
	f _u =	0.83300 -		

Rechtecke, frei definiert

Der resultierende Erddruck Eh wird in drei Rechteckblöcke gewandelt.

Die Ordinaten z_1 und z_2 der Rechteckblöcke werden vom Anwender vorgegeben.

Über den Faktor f_u wird das Verhältnis des Erddrucks des unteren Erddruckblocks zum mittleren Erddruckblock vorgegeben.

Der Erddruck des oberen Blocks ergibt sich aus der Bedingung, dass die Resultierende konstant ist.

- O Rechteck
- O Rechtecke, frei definiert
- O Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager



Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager

Diese Option wird nur aktiv, wenn mindestens zwei Anker oder Lager im gewählten Aushubzustand aktiv sind.

Das Programm sucht automatisch das oberste und unterste Anker/Lager und wandelt den Erddruck in ein flächengleiches Trapez, bei dem die oberste und unterste Erddruckordinate = 0 ist.

- O Rechteck
- O Rechtecke, frei definiert
- Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager
- O Trapeze, frei definiert



Trapeze, frei definiert

Die Umwandlung erfolgt in ein Trapez, bei dem die z-Ordinaten der Stützstellen vom Anwender vorgegeben werden. Die oberste Erddruckordinate ist = 0.

Das Verhältnis der mittleren Erddruckordinaten zur untersten wird über den Faktor fu vorgegeben.

- O Rechteck
- O Rechtecke, frei definiert
- O Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager
- Trapeze, frei definiert

0	Belieb	ig		ž.		
	F =	1.000	00 × E h	Z1 ▼		l
	z ₁ =	1.00	m		F۳	
	z ₂ =	2.00	m	Z2 ▼	-"	eh
	f _u =	0.5000	0 -		fu•eh	

beliebig

Bei dieser Figur wird mittels der Wertepaare (zi/fi) ein Polygonzug definiert, dem die Erddruckfigur entspricht. Über diese Option ist die Abbildung beliebiger Umlagerungen möglich.

Rechteck
 Rechtecke, frei definiert
 Trapeze, Knicke am obersten und untersten Anker oder Lager
 Trapeze, frei definiert
 Beliebig
 Finieh
 Finieh
 Finieh

F =	1.0000	0	×Ен
z ₁ =	1.00	m	
z ₂ =	2,00	m	
fu =	0.50000		-





Bodenparameter

das Fenster zur Eingabe der Bodenschichten wird über den nebenstehenden Button gestartet

astfall für Wasserdruck: Name bis z h ♥ Y Y' C δa Kah Koh δp Kph m m * klvm ³ klvm ³ klvm ³ klvm ² autom. X autom	astfa	all für Boden- und	Wand	deigengeu	uicht:	B	loden			-					
Ioschen Heiligteren Ineus+ neue Zeile Menü Aktivseite Passivseite Name bis z m h m φ y y' C δa Kah Koh δp Kph Name bis z m h m φ y y' C δa Kah Koh δp Kph Image: Sand 2.00 2.00 30.00 18.00 10.00 0.00 autom. X au	astfa	all für Wasserdruc	K:			W	lasser			•					
Name bis z h φ Y Y' C δa Kah Koh δp Kph m m %	B 10	ischen 🔠 dup	liziere	n <u>neu</u>	► ne	ue Zeile	e /@ 1	tenü.				Aktivseite		Passi	vseite
Sand Z.00 Z.00 30.00 18.00 10.00 0.00 Sautom.		Name		bis z		h m	φ	kN/m ³	kN/m ³	C kN/m ²	δ _a	Kah	K ah	δ _p	Kph
Sand X 2.00 30.00 18.00 10.00 0.00 X autom.	_		-	-	-			-	-		-		-	-	-
Schluff X S.50 3.50 25.00 19.00 9.00 5.00 X autom. X autom. <th< td=""><td>88</td><td>Sand</td><td>X</td><td>2.00</td><td></td><td>2.00</td><td>30.00</td><td>18.00</td><td>10.00</td><td>0.00</td><td>🗵 autom.</td><td>🛛 autom.</td><td>🗵 autom.</td><td>🗵 autom.</td><td>🛛 autom.</td></th<>	88	Sand	X	2.00		2.00	30.00	18.00	10.00	0.00	🗵 autom.	🛛 autom.	🗵 autom.	🗵 autom.	🛛 autom.
🎁 🎛 Kiessand 🛛 99.00 🧉 93.50 32.50 19.00 11.00 0.00 🛛 autom. 🖾 autom. 🖾 autom. 🖾 autom.	1 E	Schluff	X	5.50		3.50	25.00	19.00	9.00	5.00	🗵 autom.	🗵 autom.	🛛 autom.	🗵 autom.	🛛 autom.
Called International Control C	1	Kiessand	X	99.00	9	3.50	32.50	19.00	11.00	0.00	🗵 autom.	🗵 autom.	🗵 autom.	🗵 autom.	🛛 autom.
(TEU)+		+	-								1				
	neu														
	(neu												-		

Die auf die Wand wirkenden Lasten, die aus Bodeneigengewicht oder aus Wasserdruck resultieren, müssen einem der zuvor angelegten Lastfälle zugeordnet werden.

Die Zuordnung erfolgt über die beiden Listboxen

Bild vergrößern 🍳

oberhalb der Tabelle.

Lastfall für Boden- und Wandeigengewicht:

Lastfall für Wasserdruck:

Boden	◄
Wasser	◄
Boden	
Boden	
Wasser	

Durch einen Klick in die Listboxen werden die zur Verfügung stehenden Lastfälle angeboten, die zuvor in der Einwirkungsdefinition angelegt worden sein müssen.

Da Lasten aus Bodeneigengewicht und Wasserdruck vom Typ *ständig* sind, werden auch nur Lastfälle dieses Typs angeboten.

Die Eingabe der Parameter zur Berechnung der passiven Erddrücke werden durch Verschieben des horizontalen Scrollbalkens sichtbar.

Die Tabelle enthält folgende Eingabefelder

Name	Sand	der Name zur Identifizierung der Schicht darf 10 Zeichen enthalten
z	⊠ 3.00	untere z-Koordinate der Bodenschicht in m.
		Der Nullpunkt liegt auf dem Wandkopf, die positive Koordinate zeigt nach unten.
		Durch einen Klick auf den 🖾 –Button wird das Eingabefeld inaktiv und stattdessen das h-Eingabefeld aktiviert. So kann alternativ die Schichtdicke eingegeben werden; die untere z-Koordinate wird vom Programm errechnet.
h	⊠ 5.00	Dicke der Bodenschicht in m.
		Durch einen Klick auf den 🖾 –Button wird das Eingabefeld inaktiv und stattdessen das z-Eingabefeld aktiviert. So kann alternativ die untere z-Koordinate eingegeben werden, die Schichtdicke wird vom Programm errechnet.
φ	32.50	Rechenwert des inneren Reibungswinkels der Bodenschicht in Grad
γ	19.00	Wichte der Bodenschicht in kN/m ³
Υ'	8.00	Wichte der Bodenschicht unter Auftrieb in kN/m ³
С	10.00	Rechenwert der Kohäsion der Bodenschicht in kN/m ²
δа	🗵 autom.	Wandreibungswinkel auf der Aktivseite
	120.00	Durch einen Klick auf den ⊠ –Button wird das Eingabefeld freigegeben und es kann ein Wert gewählt werden.
		Ein Klick auf den 💽 –Button stellt das Feld in den Automatikmodus. Der Wandreibungswinkel wird nun vom Programm automatisch zu 2/3 ⋅φ berechnet.
Kah	🗵 autom.	Horizontaler Erddruckbeiwert der Bodenschicht auf der Aktivseite
	▶ 0.300	Durch einen Klick auf den ⊠ –Button wird das Eingabefeld freigegeben und es kann ein Wert gewählt werden.
		Ein Klick auf den 🖻 –Button stellt das Feld in den Automatikmodus. Der Erddruckbeiwert wird nun vom Programm berechnet.
Kch	🗵 autom.	Horizontaler Beiwert für den Kohäsionsanteil der Bodenschicht auf der Aktivseite
	1.200	Durch einen Klick auf den ⊠ –Button wird das Eingabefeld freigegeben und es kann ein Wert gewählt werden.
		Ein Klick auf den 🖻 –Button stellt das Feld in den Automatikmodus. Der Beiwert wird nun vom Programm berechnet.
δр	🗵 autom.	Wandreibungswinkel auf der Passivseite
	▶ -20.0	Durch einen Klick auf den ⊠ –Button wird das Eingabefeld freigegeben und es kann ein Wert gewählt werden.
		Ein Klick auf den 💽 –Button stellt das Feld in den Automatikmodus. Der Wandreibungswinkel wird nun vom Programm automatisch zu -2/3 ⋅φ berechnet.
Kph	🗵 autom.	Horizontaler Erddruckbeiwert der Bodenschicht auf der Passivseite
-	E 3.300	Durch einen Klick auf den ⊠ –Button wird das Eingabefeld freigegeben und es kann ein Wert gewählt werden.
		Ein Klick auf den 💌 –Button stellt das Feld in den Automatikmodus. Der Erddruckbeiwert wird nun vom Programm berechnet.

Die folgenden Parameter werden nur bei Berechnung des Widerstands gegen Versinken bei Trägerbohlwänden mit Fußverbreiterung benötigt.

Boden	nicht bindig 📃
	nicht bindig
	bindig felsig
	c _{uk} q _{uk} զշ

kN/m²

der Bodentyp legt fest, welcher von drei Parametern zur Berechnung des axialen Pfahlwiderstands in der nachfolgenden Spalte einzugeben ist

für bindige Böden ist die undränierte Scherfestigkeit cuk, für nicht bindige Böden der mittlere Spitzenwiderstand der Drucksonde qc und bei felsigem Boden die einaxiale Druckfestigkeit quk erforderlich

Bermen und Böschungen

zur Beschreibung einer gebrochenen Geländeoberfläche können Bermen oder Böschungen definiert werden.

Der Aufruf des zugehörigen Eingabefensters erfolgt über den nebenstehenden Button.



Im Normalfall können Böschungen nicht steiler als der Winkel der inneren Reibung φ sein. Das Programm erlaubt trotzdem die Eingabe steilerer Winkel, da die Böschung auch befestigt sein kann. In diesem Falle erfolgt die Berechnung gemäß Spundwandhandbuch, Hoesch Spundwand und Profil.

Im Eingabefenster können maximal zehn Bermen eingegeben werden.

Die Tabelle enthält folgende Eingabefelder



19.00 Wichte der Bodenschicht in kN/m³



2.00

2.00

2.00

V

h

۷

Zusätzlich kann eine konstante Neigung am Ende des Geländes vorgegeben werden. Die Parameter haben folgende Bedeutungen

<u>Geländeabschluss</u>

β	0	
Уβ	0.00	m
¥β	19.00	kN/m ³

konstante Neigung am Ende des Geländes in Grad Fuß der Neigung, gemessen vom Wandkopf oder dem Ende der letzten Berme in m Wichte der Bodenschicht in kN/m³





das Fenster zur Eingabe der Wandparameter wird über den nebenstehend dargestellten Button geöffnet

Über die Optionsbuttons im oberen Bereich des Eigenschaftsblatts wird gewählt, ob eine *Spund-* oder eine *Trägerbohlwand* vorliegt.

Statische Wert	e je lfd. m	Statische Wer	te Einzelbohle
A:	222.00 cm2/n	n A:	111.00 cm2
ly:	52500.00 cm4/n	n Wy:	547.00 cm4
Z:	0.00 cm4/n	AQuerkraft:	38.88 cm2
Wy:	2500.00 cm3/n	n Breite:	500.0 mm
WZ:	0.00 cm3/n	dSteg :	10.0 mm
AQuerkraft:	77.76 cm2/n	d Flansch :	15.6 mm
Höhe:	420.0 mm		
Gewicht:	175.00 kg/m2	!	
Schloss	-		
O Achse			

Die gebräuchlichen Spund- und Trägerprofile sind in einer Datenbank gespeichert. Die Auswahl erfolgt sowohl bei Spund- als auch bei Trägerbohlwänden über die Listbox *Profil*.

Zur Information werden die wichtigsten statischen Werte des gewählten Profils angezeigt.



Larssen 603	Statische Wei	rte je lfd. m		Statische We	rte Einzelbohle
Larssen 22 Larssen 23	A:	299.00	cm2/m	A:	106.00 cr
Larssen 24 Larssen 24/12	ly:	241800.00	cm4/m	Wy:	483.00 cr
Larssen 25 Larssen 43	Iz:	0.00	cm4/m	AQuerkraft:	47.52 cm
Larssen 430 Larssen 600	Wy:	6450.00	cm3/m	Breite:	708.0 mi
Larssen 600 K Larssen 601	WZ:	0.00	cm3/m	d Steg :	12.0 mi
Larssen 602 Larssen 603 10/10	AQuerkraft:	95.04	cm2/m	d Flansch :	12.0 mi
Larssen 603 Larssen 603 K	Höhe:	250.0	mm		
Larssen 604 Larssen 605	Gewicht:	235.00	kg/m2		
Larssen 605 K Larssen 606 Larssen 606 n Larssen 607 Larssen 607 n Larssen 703 10/10 Larssen 703 K					

Nach Aktivieren der Option werden die Eingabefelder freigegeben und die Profildaten können eingegeben werden.

Bei Trägerbohlwänden müssen zusätzlich zur Auswahl des Trägerprofils Angaben über den Achsabstand der Träger und die Breite des Fußes gemacht werden.

Üblicherweise entspricht die Fußbreite der Trägerbreite; bei einbetonierten Trägern kann die Breite jedoch durchaus größer sein.

Besen	reibung der Anko	н 										_
		0		_	Wand	reibungs	winke	l auf /	Ankerersatz	wände		
	1	T IK			δ _{Anke}	r =	0.00	φ				
			-1r-									
				4	1.00							
			-			Zeile	lösche	n				
			-		Them-	Zelle	auplizi Zeile s	eren Inhánr	1en			
	Deteichnung		-		undu -	neue.	and the second		And all a	0	1124	
		-	z	OL 0	m	m	red kN	erst. Vm	nor, Abst.	m	m	
_	Law	durchgängige Ankenvand 🖃	0.50	0.00	8.00	1			2.00	-	1.00	
123	W1	a second and do the second of the		In successful the second se	and the second second			122		1	-	
	W1 W2	unterbrochene Ankerwand 🔽	0.50	0.00	8.00			00	2.00	1.00	1.00	
	W1 W2 A1	unterbrochene Ankerwand Verpressanker	0.50 3.00	0.00	8.00	4.00			2.00	1.00	1.00	

Fußbreite: 300.0 mm Achsabstand: 1.80 m Bild vergrößern 🍳

Die Eingabe erfolgt in Tabellenform. In diese Tabelle sollten alle Anker eingetragen werden, unabhängig in welchem Aushubzustand sie eingebaut werden.

Die Zuordnung, welcher Anker in welchem Aushubzustand einzubauen ist, erfolgt in der Eingabe der Daten zum Aushubzustand.

Die Ankertabelle enthält folgende Eingabespalten

Bezeichnung	W1	jede Wand erhält einen Namen, der in der Druckliste erscheint	
Wandtyp		Über die Listbox wird der Typ der Wand gewählt.	Verpressanker 📃
		Zur Auswahl stehen Verpressanker, durchgängige Ankerwand oder unterbrochene Ankerwand.	Verpressanker durchgängige Ankerwand unterbrochene Ankerwand
Z	1.00	z-Ordinate in m vom Wandkopf aus gemessen, in der der Anke eingebaut wird	er an der Wand
α	10.00	Winkel gegen die Horizontale, unter dem der Anker eingebaut	wird
۱ _k	6.00	freie Länge des Ankers in m bis zum Beginn des Verpresskörp der Ankerwand	bers oder
۱ _r	4,00	Länge des Verpresskörpers in m (nur bei Verpressankern)	
Federst.	~	In der Grundeinstellung wirkt der Anker wie ein festes Lager in	Ankerlängsrichtung.
		Soll eine Nachgiebigkeit des Ankers berücksichtigt werden, ka definiert werden.	nn eine Federsteifigkeit
		nn eine Federsteifigkeit in	
		Die Wirkungsrichtung der Feder liegt genau in Ankerlängsricht	ung.
hor. Abst.	2,00	horizontaler Abstand der Anker an der Wand in m	
Breite	1.00	Breite der Ankertafel in m (nur bei durchbrochener Ankerwand)
Höhe	1.00	Höhe der Ankertafel in m (Ankerwänden)	

Lager

Δ

das Fenster zur Eingabe von Lagern wird über den nebenstehend dargestellten Button geöffnet



Bild vergrößern 🔍

Die Eingabe der Lager erfolgt in Tabellenform.

In diese Tabelle sollten alle Lager eingetragen werden, unabhängig in welchem Aushubzustand sie eingebaut werden.

Die Zuordnung, welches Lager in welchem Aushubzustand einzubauen ist, erfolgt in der Eingabe der Daten zum Aushubzustand.

Die Lagertabelle enthält folgende Eingabespalten

Bezeichnung	Gurt 1	jede Wand erhält einen Namen, der in der Druckliste erscheint
Z	1.00	z-Ordinate in m - vom Wandkopf aus gemessen - in der das Lager an der Wand eingebaut wird
α	10.00	Winkel gegen die Horizontale unter dem das Lager eingebaut wird
Lager in y- Richtung	Feder 🖲 Frei	die Freiheitsgrade in y-, z- und φ-Richtung (Drehrichtung) können frei (verschieblich), fest oder als Feder definiert werden.
	Fest Feder	Über die Listbox wird die entsprechende Einstellung vorgenommen.
		Bei der Einstellung <i>Feder</i> wird das entsprechende Eingabefeld zur Eingabe der Federsteifigkeit freigegeben.
		Die Einstellung der Lager in z- und ϕ -Richtung (Drehrichtung) erfolgt analog zur y-Richtung.



Das erste Registerblatt enthält die Eingabe der Flächenlasten.

🗧 Belastung							X
Flächenlasten Linienlasten							
ya +-I-+ya+ Wandkopf	ya H Berme 1	H Berme 2 ya	Hinweis: Laster wenn Aushu EE meu)+	n werden erst sie in den An ibzustand akt Zeile löscher Zeile duplizie neue Zeile ar	dann berüd gaben zum iviert werdd n ren nhängen	cksichtigt, enl	
Ч	Lastfall	Ort	ya m	l m	q kN/m ²	Optionen	
ii ⊞ Bode ii ⊞ Nutz	en Ilasten	👻 Wandkopf 👻 Wandkopf	♥ 0.00♥ 2.00	∞ ∞ ▶ 2.00	10.00 30.00	4 👔) 4 👔)	
• • • • • • • • • • • • • • • • • • •							The second secon
×		\$					\checkmark

Bild vergrößern 🔍

In diesem Fenster können maximal fünf Flächenlasten eingegeben werden. Die Flächenlasten können eine Horizontalkomponente enthalten.

Die Eingabetabelle enthält folgende Eingabefelder

Lastfall das Lastbild wird dem Lastfall zugeordnet und erhält seinen Lastfalltyp (*ständig* oder *veränderlich*).

Jeder Lastfall kann beliebig viele Lastbilder enthalten.

Ein Klick in die Listbox öffnet eine Auswahlliste aller zuvor in der Einwirkungsdefinition angelegten Lastfälle.

Lastbilder, die gemeinsam wirken, sollten dem gleichen Lastfall zugeordnet werden.

Ort sind Bermen auf dem erdseitigen Gelände vorhanden, kann über die Listbox angegeben werden, wo die Flächenlasten, gemessen vom Wandkopf oder vom Fußpunkt der jeweiligen Berme, angreifen.

ya 0.80

Т

horizontaler Abstand der Last vom gewählten Ort (Wandkopf oder Berme) in m









Länge der Last in m

Ist die gewählte Tiefe z = 0 (Einstellung erreichbar über die Zusatzoptionen), schmiegt sich die Last an die Geländeoberkante an; d.h. die Last setzt sich u.U. auch auf den Böschungen fort.



soll die Last unendlich ausgedehnt sein, ist der -Button anzuklicken und im Eingabefeld erscheint das Unendlichsymbol



q 10.00 Größe der Last in kN/m²

Optionen 🏼 🚭 📂

Schalter zum Aufruf des Fensters mit den Zusatzoptionen

Optionen			-			X
Tiefe	z =	1.	20	m		
Blocklast	b = 🛙	∞ ∞		m		
Horizontallast	: H =	5.	00	kN/m		
Erddruckansa	ıtz					
🕘 🖸 Trapez (St	andardeinst	tellung)				
O Rechteck	(gemäß Ril (836.2001,	Bild 2,	nur in Verbindun	g mit H-Lasta	anteiD
O Rechteck	(gemäß EAB	3, EB 7-1a)				- 1
💿 schichtwe	İSE (Stand	ardeinstel	llung)			
O über Schio	htgrenze	n mitteli	n			
			<u>.</u>			-
×		🔮				⊻

Die nachfolgenden Einstellungen sind über das Optionsfenster erreichbar.

Tiefe z	1.20	Ist die gewählte z-Ordinate oberkante.	e = C	, liegt die Last auf Gelände-		
		Wird eine Tiefe z > 0 (in m) der Last unter der Gelände) eir eobe	gegeben, liegt der Angriffspunkt rkante.		
		Auf diese Weise lassen sic angrenzender Bebauung b	h z. erü	B. Fundamentlasten cksichtigen.		
Blocklast b	[∞] ∞	horizontale Ausdehnung de Ausdehnung voreingestellt	ər La	ast in der Draufsicht in m. Standardr	näßig i	st eine unendliche
	2.40	hat die Last eine endliche I	Brei	te, wird das Eingabefeld durch einer	1 Klick	auf den
		Ein Klick auf den 📧 - Butto	n so	haltet zurück in den "Unendlichmoc	us".	
HorLast H	5.00	jede Flächenlast kann eine Wandrichtung gerichtet ist	Ho	rizontalkomponente H in kN/m entha	alten, d	ie in
Über die neb entspr. Ril 83 erzeugt werd	enstehende Op 36, Bild 2, oder len.	otion können Lastbilder gemäß EAB, EB 7-1a),	000	Trapez (Standardeinstellung) Rechteck (gemäß Ril 836.2001, Bild 2, nur Rechteck (gemäß EAB, EB 7-1a)	in Verbir	idung mit H-Lastanteil)
Lastbilder en teil, z.B. aus	tspr. Ril 836 m Fliehkräften od	üssen einen H-Lastan- Ier Seitenstoß enthalten.				
Bei Aktivieru	na der Option d	über Schichtarenzen	0	schichtweise (Standardeinstellung)		

Bei Aktivierung der Option *über Schichtgrenzen mitteln* werden die Erddrucksprünge an Schichtgrenzen "verschmiert" (flächengleiche Umwandlung).

O über Schichtgrenzen mitteln

Linienlasten

das Eingabefenster für die Linienlasten wird über den nebenstehend dargestellten Button gestartet

Das Fenster enthält zwei Registerblätter zur Auswahl der Flächen- und Linienlasteingabe.

b/2 b/2				Hin	weis: Lasten wenn s Aushut	werden erst ie in den Ang zustand akti	dann berücksichtigt, aben zum viert werden!
		Lastfall		z	Py kN/m	Pz kN/m	M kNm/m
Pz	1	Boden		1.00	2.48	10.50	3.00
	1 22	Nutzlasten	▼	1.00	4.00	0.00	8.00
Py							

Bild vergrößern 🔍

z

Py

Ρz

In diesem Fenster können Linienlasten eingegeben werden, die direkt an der Wand angreifen.

Zur Verfügung stehen Lasten in y- und z-Richtung und Momente.

Die Tabelle enthält folgende Eingabespalten

Lastfall ein Klick in die Listbox öffnet eine Auswahlliste aller zuvor in der Einwirkungsdefinition angelegten Lastfälle.

Das Lastbild wird dem gewählten Lastfall zugeordnet und erhält implizit auch seinen Lastfalltyp (*ständig* oder *veränderlich*).

Jeder Lastfall kann beliebig viele Lastbilder enthalten.

Lastbilder, die gemeinsam wirken, sollten dem gleichen Lastfall zugeordnet werden.

- 1.00 vertikaler Abstand der Last vom Wandkopf in m
- 2.40 y-Komponente der Kraft in kN/m
- 10.50 z-Komponente der Kraft in kN/m
- M 3.00 Momentenanteil der Last in kNm/m





Erddruckermittlung

aktiver Erddruck (erdseitig)

Die Berechnung der Erddrücke erfolgt nach der Theorie von *Coulomb* und dem Ansatz nach *Müller-Breslau*. Die Erdrücke werden wie folgt errechnet.



• horizontaler Erddruck aus Bodeneigengewicht

$$e_{ah}^{g} = \gamma \cdot z \cdot k_{ah}^{g} \qquad \dots \text{ mit } \dots \qquad k_{ah} = \left[\frac{\cos(\varphi - \alpha)}{\cos\alpha \cdot \left(1 + \sqrt{\frac{\sin(\varphi + \delta_{a}) \cdot \sin(\varphi - \beta)}{\cos(\alpha - \beta) \cdot \cos(\alpha + \delta_{a})}} \right) \right]^{2}$$

horizontaler Erddruck aus breiter Flächenauflast

horizontaler Erddruck aus schmaler Auflast

$$e_{ah}^{p} = \frac{2 \cdot p \cdot b \cdot k_{ah}^{p}}{h} \quad \dots \text{ mit } \dots \quad k_{ah}^{p} = \frac{\sin(\vartheta_{a} - \phi) \cdot \cos(\alpha + \delta_{a})}{\cos(\vartheta_{a} - \phi - \delta_{a})}$$
$$\dots \text{ und } \dots \quad \vartheta_{a} = \phi + \arccos\left[\tan(\phi - \alpha) + \frac{1}{\cos(\phi - \alpha)} \cdot \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta_{a}) \cdot \cos(\alpha - \beta)}{\sin(\alpha - \beta) \cdot \cos(\phi + \delta_{a})}}\right]$$

Erddruckanteil infolge Kohäsion

$$e_{ach} = -k_{ach} \cdot c \qquad \dots \text{ mit } \dots \qquad k_{ach} = \frac{2 \cdot \cos(\alpha - \beta) \cdot \cos\phi \cdot \cos(\alpha + \delta_a)}{\left(1 + \sin(\phi + \alpha + \delta_a - \beta)\right) \cdot \cos\alpha}$$

Erdruhedruck

$$e_{0h}^{g} = \gamma \cdot z \cdot k_{0h}^{g} \qquad \dots \text{ mit } \dots \qquad k_{0h}^{g} = k_{1} \cdot f \cdot \frac{1 + \tan \alpha_{1} \cdot \tan \beta}{1 + \tan \alpha_{1} \cdot \tan \delta_{0}} \qquad \dots \text{ und } \dots \qquad k_{1} = \frac{\sin \varphi - \sin^{2} \varphi}{\sin \varphi - \sin^{2} \beta} \cdot \cos^{2} \beta$$
$$\dots \text{ und } \dots \qquad f = 1 - |\tan \alpha \cdot \tan \beta| \qquad \dots \text{ und } \dots \qquad \tan \alpha_{1} = \sqrt{\frac{1}{\frac{1}{k_{1}} + \tan^{2} \beta}}$$

Mindesterddruck

Nach der alten DIN 4085 1987-02, 5.2.2.2, ist ein Mindesterddruckbeiwert $k_{agh} = 0.2$ in den bindigen Schichten anzusetzen.

Nach DIN 4085 2002-01, 6.3.1.5, ist bei Wirkung von Kohäsion ein Mindesterddruck anzusetzen, der einem Erddruck mit einer Scherfestigkeit $\phi = 40^{\circ}$ und c = 0 entspricht.

passiver Erddruck (luftseitig)

Die Berechnung der Erddruckbeiwerte erfolgt nach Caquot/Kerisel oder alternativ nach Sokolovsky/Pregl.

$$e_{ph}^{g} = \gamma \cdot z \cdot k_{ph}^{g}$$

räumlicher Erddruck (bei Trägerbohlwänden)

Bei der Berechnung von Trägerbohlwänden kann der Erdwiderstand nicht für eine unendlich lange, ebene Wand berechnet werden.

In Abhängigkeit vom Abstand der einzelnen Träger bildet sich vor jedem Einzelträger ein räumlicher Bruchkörper aus.

Der Widerstand wird nach Weißenbach wie folgt berechnet

$$\begin{array}{ll} \mbox{fur} & \ldots \ b_t \geq b_{kr} = 0.3 \cdot t \\ & E_{ph}^{\star} & = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot t^2 \cdot K_R \cdot \left(b_t + b_{sg} \right) + 2 \cdot c \cdot t \cdot K_K \cdot \left(b_t + b_{sc} \right) & \ldots \ mit \ \ldots \\ & b_{sg} & = 0.6 \cdot tan \phi \quad \ldots \ und \ \ldots \ b_{sc} = 0.9 \cdot t \cdot \left(1 + tan \phi \right) & \mbox{Ersatzbreiten für den Reibungsanteil} \\ & t & \mbox{Einbindetiefe} \\ & \gamma & \ Wichte \ der \ Bodenschicht \\ & K_R & \ Erdwiderstandsbeiwert \ für \ Reibung \ n. \ Steck \\ & K_K & \ \ldots \ für \ Kohäsion \ n. \ Steck \\ & c & \ Kohäsionsbeiwert \\ & b_t & \ Trägerbreite \end{array}$$

Um den Verlauf über die Tiefe darzustellen, wird $\frac{dE_{ph}^{*}}{dt}$ gebildet.

für $b_t > b_{kr} = 0.3 \cdot t$

$$\mathsf{e}_{ph}^{\star}\left(t\right) = \gamma \cdot t \cdot \mathsf{K}_{\mathsf{R}} \cdot \left(\mathsf{b}_{t} + 0.9 \cdot t \cdot \tan \phi\right) + 2 \cdot \mathsf{c} \cdot \mathsf{K}_{\mathsf{K}} \cdot \left[\mathsf{b}_{t} + 1.8 \cdot \left(1 + \tan \phi\right) \cdot t\right]$$

für ... $b_t \leq b_{kr} = 0.3 \cdot t$

$$\mathbf{e}_{\mathsf{ph}}^{*}(t) = 1.25 \cdot \gamma \cdot t \cdot \mathsf{K}_{\mathsf{R}} \cdot \sqrt{\frac{\mathsf{b}_{t}}{0.3 \cdot t}} \cdot \left[(0.3 + 0.6 \cdot \tan \varphi) \cdot t + 3 \cdot c \cdot \mathsf{K}_{\mathsf{K}} \cdot (1.2 + 0.9 \cdot \tan \varphi \cdot t) \right]$$

Weiterhin gelten

$$\alpha = 45^{\circ} + \frac{\varphi}{2} \dots \text{ und } \dots \epsilon = 180^{\circ} - \frac{\alpha}{2} - \vartheta_1 \dots \text{ und } \dots \alpha_1 = \cos(\alpha/2) \cdot \sin \vartheta_1 / \sin \epsilon \dots \text{ und}$$
$$\vartheta_1 = \arccos\left(\sqrt{\frac{(1 + \tan^2 \varphi) \cdot (\tan \varphi + \tan \delta_p)}{\tan \varphi + \tan \delta_p}}\right) - \tan \varphi$$

Alternativ kann der Beiwert für den Kohäsionsanteil entspr. DIN 4085 ermittelt werden, er sollte dann jedoch entspr. EAB, EB14, um 50% abgemindert werden.

$$\mathsf{K}_{\mathsf{pch}} = 0.5 \cdot \frac{2 \cdot \cos \mathsf{cal} \varphi' \cdot \cos \beta \cdot (1 - \tan \alpha \cdot \tan \beta) \cdot \cos (\alpha - \delta_{\mathsf{a},\mathsf{p}})}{1 \pm \sin (\mathsf{cal} \varphi' \pm \delta_{\mathsf{a},\mathsf{p}} \pm \alpha \pm \beta)}$$

Für den Wandreibungswinkel sollte die Bedingung gewählt werden $\delta_p = -(\phi - 2.5^\circ) \dots \text{für} \dots \phi \le 30^\circ \dots \text{bzw.} \dots \delta_p = -27.5^\circ \dots \text{für} \dots \phi \ge 30^\circ$

Im Programm wird der räumliche Erddruck als Funktion über die Tiefe ermittelt.

4H-GRUBE Detailinformationen

Dabei wird an jedem Berechnungspunkt neben dem räumlichen der ebene Erdwiderstand vor einer gedachten durchgehenden Wand berechnet.

Der jeweils maßgebende kleinere Erdwiderstand wird übernommen.

Diese Vorgehensweise liegt auf der sicheren Seite.

Nachweise						
das Fenster zur Eingabe der Nachweise wird über den nebenstehend dargestellten Button geöffnet						
♦ Nachweiseinstellungen						
Angaben zur Bemessung der Träger und der Ausbohlung Stahlgüte \$235 (\$t37) Holzgüte C24 (\$10)						
Nachueise DIN EN 1993 / DIN EN 1995						
 Nachweis der Tragfähgigkeit nach DIN EN 1993-1 mit mobilisierten Erdwiderstand ohne Erdwiderstand Bemessung der Verbaubohlen gemäß EAB, (EB 88) 						
Nachweise der äußeren Standsicherheit						
 Nachweis gegen Versagen des Erdwiderlagers gemäß DIN 1054:2010-12, A(9.5) Nachweis der Vertikalkomponente der Auflagerkraft gemäß DIN 1054 2010, 12, A(9.0) 						
genias Div 1054:2010-12, A(9.8) □ Nachweis gegen Versagen durch Vertikalbewegung entsprechend DIN EN 1997-1, 9.7.5 γp = 1.40 τm = 5.00 KN/m2 (mittlerer Mantelreibungswert) G Bohlen = 0.000 KN/m2 (Eigengewicht der Verbaubohlen) fD = 0.000						
 Nachweis des Versagens in der tiefen Gleitfuge ☐ Ausführliche Ausgabe gemäß DIN 1054:2005-01, 10.6.7 ☑ Verformungen ○ mit mobilisierten Erdwiderstand ④ ohne Erdwiderstand zul w = ⑧ mm 						
 ✓ 						

Materialgüten

Im ersten Abschnitt wird die verwendete Stahlgüte eingegeben. In der Listbox werden alle für **Spundwände** gebräuchliche Stahlsorten angeboten.

Bei Trägerbohlwänden werden die entsprechenden

S 240 GP 🦲]
S 240 GP	
S 270 GP	
S 320 GP	
S 355 GP	
S 390 GP	
S 430 GP	
St Sp 460	-
St Sp 500	

Stahlsorten für Walzträger





und die Holzgüten für die Bemessung der Verbaubohlen angeboten.

Nachweis der Stahlprofile

Im zweiten Abschnitt kann der Nachweis der Stahlprofile entspr. DIN EN 1993-1 bzw. DIN 18800 (elastisch-elastisch) gewählt werden.

Nachweis der Tragfähgigkeit nach DIN EN 1993-1

- O mit mobilisierten Erdwiderstand
- Ohne Erdwiderstand

Im dritten Abschnitt erscheinen die Nachweise der äußeren Standsicherheit.

Optional kann bei der Ermittlung der Schnittgrößen der mobilisierte Erdwiderstand überlagert werden. Hierdurch ergibt sich ein glatter Schnittgrößenverlauf ohne Querkraftsprung in Höhe des horizontalen Ersatzlagers.

Bei Systemen mit Einspannung nach BLUM wird der Nachweis im Programm grundsätzlich ohne Erdwiderstand geführt.

• Nachweis gegen Versagen des Erdwiderlagers

Nachweis gegen Versagen des Erdwiderlagers gemäß DIN 1054:2010-12, A(9.5)

Der Nachweis überprüft, ob der Erdwiderstand die resultierende H-Komponente im Erdauflager aufnehmen kann. Ist der Nachweis nicht erfüllt, ist die Einbindetiefe zu vergrößern.

Der Nachweis ist automatisch erfüllt, wenn als Einspannung die Option *Einspannung nach BLUM* oder *Frei* (beweglich) Einbindetiefe berechnen gewählt wurde.

Nachweis der Vertikalkomponente der Auflagerkraft

Nachweis der Vertikalkomponente der Auflagerkraft gemäß DIN 1054:2010-12, A(9.8)

Der Nachweis überprüft, ob unter dem gewählten passiven Erddruckwinkel die V-Komponente der resultierenden erdseitigen Belastung von der V-Komponente des Erdwiderstands aufgenommen werden kann.

Ist der Nachweis nicht erfüllt, ist der passive Erddruckwinkel zu verringern oder die Einbindetiefe zu vergrößern.

Nachweis gegen Versagen der Bauteile durch Vertikalbewegung

Nachweis gegen Versagen durch Vertikalbewegung

gemäß DIN 1054:2010-12, A(9.6)

⊙ nach Spundwandhandbuch

O nach EAB, EB 85

;p =	1.40	qb,k =	5.00	MN/m2	n = 6
------	------	--------	------	-------	-------

Der Teilsicherheitsbeiwert γ_p für den Widerstand kann vom Anwender vorgegeben werden.

Sofern die Widerstandsanteile aus Erfahrungswerten ermittelt wurden, wird üblicherweise $\gamma_p = 1.4$ gesetzt. Bei Durchführung von Probebelastungen kann der Wert reduziert werden.

Gemäß EAU 2004, Abs. 8.2.11, sind Angaben über den Wert des anzusetzenden Spitzenwiderstands q_{b,k} und die

damit verbundene erforderliche Einbindetiefe vom Baugrundgutachter festzulegen.

Bei kastenförmigen Profilen darf der Spitzendruck q_{b,k} auf die von der Umhüllenden des Wandquerschnitts begrenzte Fläche angesetzt werden.

Bei Verwendung wellenförmiger Profile mit einem mittleren Stegabstand \geq 400 mm ist die Aufstandsfläche abzumindern. Für die Berechnung der wirksamen Aufstandsfläche wird für diese Fälle i.d.R. die Formel Ab = n · As mit n = 6 bis 8 benutzt.

Bei Spundwänden kann alternativ das Verfahren gemäß EAB 2006, EB 85, gewählt werden.

• Nachweis gegen Versagen der Bauteile durch Vertikalbewegung bei Trägerbohlwänden

Nachweis gegen Versagen durch Vertikalbewegung

entsprechend DIN EN 1997-1, 9.7.5

γp =	1.40	- (Sicherheitsbeiwert für den Widerstand)
τM =	5.00	kN/m2 (mittlerer Mantelreibungswert)
G Bohlen =	0.000	kN/m2 (Eigengewicht der Verbaubohlen)
fD =	0.00	- (Beiwert für den Einfluss der Lagerungsdichte)

Der Nachweis wird entspr. Dörken, Dehne, Kliesch geführt.

Der Teilsicherheitsbeiwert γ_p für den Widerstand kann vom Anwender vorgegeben werden.

Sofern die Widerstandsanteile aus Erfahrungswerten ermittelt wurden, wird üblicherweise γ_p = 1.5 gesetzt.

τ_m bezeichnet den mittleren Mantelreibungswert.

Das Gewicht der Bohlen kann ebenfalls berücksichtigt werden.

Der Einfluss der Lagerungsdichte D wird über den Faktor f_D (nach Dörken, Dehne, Kliesch) erfasst.

Für nicht bindige Böden gelten die Werte der nachfolgenden Tabelle.

U < 3	U ≥ 3	Lagerung	fD
D < 0.15	D < 0.2	sehr locker	0.20
0.15 < D < 0.30	0.20 < D < 0.45	locker	0.40
0.30 < D < 0.40	0.45 < D < 0.55	mitteldicht	0.70
0.40 < D < 0.50	0.55 < D < 0.65	ausreichend dicht	1.00
D > 0.50	D ≥ 0.65	besonders dicht	1.25

U Ungleichförmigkeitszahl D Lagerungsdichte

Für bindige Böden liegen wegen der starken Abhängigkeit vom Wassergehalt keine geeigneten Ansätze vor. Vertretbar erscheint es, steifplastische, bindige Böden mit locker gelagerten, nicht bindigen Böden gleichzusetzen ($f_D = 0.4$).

- f_D=1.25 bei besonders dichter Lagerung
- f_D=1.00 bei dichter Lagerung
- f_D=0.70 bei mitteldichter Lagerung
- f_D=0.40 bei lockerer Lagerung

Bei Wahl einer Fußverbreiterung wird davon ausgegangen, dass der Träger bis zur Aushubsohle als Pfahl einbetoniert wird. Der Nachweis der axialen Tragfähigkeit wird in der Situation GEO2 bzw. im Grenzzustand 1B (Grenzzustand für das Versagen von Bauteilen) geführt.

Für den einbetonierten Träger wird eine Widerstands-Setzungs-Linie ermittelt.

Anhand von tabellierten Erfahrungswerten werden in Abhängigkeit von Bodenkennwerten der Pfahlspitzenwiderstand und die Pfahlmantelreibung ermittelt.

Für nichtbindige Böden wird hierzu der mittlere Spitzenwiderstand q_c aus einer Drucksondierung benötigt; für bindige Böden die undränierte Scherfestigkeit $c_{u,k}$ und bei felsigen Böden die einaxiale Druckfestigkeit $q_{u,k}$.

Die Werte für den Pfahlspitzenwiderstand bei bindigen



und nichtbindigen Böden werden für bezogene Pfahlkopfsetzungen s/D angegeben (mit D für Pfahlschaftdurchmesser bzw. Pfahlfußdurchmesser).

Die Abb. rechts zeigt ein Beispiel für eine Widerstands-Setzungs-Linie.

Die Grenzsetzung beträgt $s_g = 0.1 D$.

Der zugehörige Widerstandswert stellt den charakteristischen Grenzwert der Tragfähigkeit dar (hier 5.15 MN).

Nachweis der Verformungen

Verformungen

O mit mobilisierten Erdwiderstand

ohne Erdwiderstand

zulw = 100 mm

Die extremalen Wandverformungen können berechnet werden.

Durch Eingabe einer zulässigen Verformung wird ein Nachweis der zulässigen Verformung geführt.

Optional kann bei der Ermittlung der Schnittgrößen der mobilisierte Erdwiderstand überlagert werden.

Hierdurch ergibt sich ein glatter Schnittgrößenverlauf ohne Querkraftsprung in Höhe des horizontalen Ersatzlagers.

```
zur Hauptseite 4H-GRUBE, Spund- / Trägerbohlwand
```

```
© pcae GmbH Kopernikusstr. 4A 30167 Hannover Tel. 0511/70083-0 Fax 70083-99 Mail dte@pcae.de
```

Ŧ