Berechnung und Bemessung mit dem Programm ELPLA

Beschreibung von dem Programm ELPLA



Programmautoren: M. E

M. El Gendy A. El Gendy



Copyright © GEOTEC Software Inc. PO Box 14001 Richmond Road PO, Calgary AB, Canada T3E 7Y7 Tele.:+1(587) 332-3323

geotec@geotecsoftware.com

www.geotecsoftware.com

2022

Content

Page

1	Pref	Preface4					
2	Beschreibung von dem Programm ELPLA						
3	Leis	tungsmerkmale	7				
1	Dom		Q				
4	J 1	Porzehnung einer Gründungenlette	0 10				
	4.1	Berechnung einer Deckennlette	10				
	4.2	Berechnung einer Deckenplatte	11				
	4.5	Berechnung einer Kombinnerten Plani-Plattengrundung	12				
	4.4	Berechnung einer Tragerröstes	15				
	4.5	Berechnung von Systemen menferer Grundungsplatten	13				
	4.6	Berechnung ebener Spannung	14				
	4.7	Berechnung ebenes Stabtragwerks	16				
	4.8	Dynamische Berechnung von Bauwerken	17				
	4.9	Koordinatensysteme	18				
	4.10	Elementlasten	19				
	4.11	Systemsymmetrie	20				
	4.12	Optionen	22				
5	Bod	enmodelle	23				
	5.1	Ermittlung der Bettungsmoduli	24				
	5.2	Einfache Annahmemodell	24				
	5.3	Winkler-Modell	25				
	5.4	Elastische isotrope Halbraummodell	26				
	5.5	Geschichtete Baugrundmodell	28				
6	Pfal	nl-Plattengründungen	30				
	6.1	Einfache Annahmemodell	33				
	6.2	Winkler-Modell	34				
	6.3 6.3.	Kontinuum-Modell Nichtlineare Berechnung unter Verwendung eines hyperbolischen Funktio 35	35 nsmodells				
	6.3.2 6.3.2 6.3.4	 Nichtlinearen Berechnung nach deutscher Norm DIN-4014 Nichtlinearen Berechnung nach deutschen Empfehlungen EA-Pfähle Nichtlineare Berechnung unter Verwendung einer gegebenen Last-Setzungsku 	36 36 urve37				
7	Geo	metrie und Lastdaten	40				
8	Auf	lagerbedingungen	42				
9	Bau	grund	43				

10	Bemessung der Platten	. 46
11	Graphische Darstellungen der Daten und Ergebnisse	. 48
12	Darstellung der Schnitte	. 55
13	Tabellierung der Daten und Endergebnisse	. 58
14	View multiple projects together in a single view	. 60
15	Kombination von mehrer Projekte in Diagrammen	. 61
16	Projektelemente nach BIM exportieren	. 62
17	Tipps und Tricks	. 63
18	Typische Anwendungsgebiete	, 65
19	Literaturverzeichnis	. 66

1 Preface

GEOTEC and Prof. Dr.-Ing. Manfred Kany the founder of Numerical Analysis in Geotechnical Engineering and the father of Elastic Foundations



Prof. Dr.-Ing. Manfred Kany and Prof. M. El Gendy celebrated the first release of ELPLA at Zirndorf, Germany in 1994

In 1961, the Geotechnical Institute LGA Nuremberg in Germany was the first institute to propose the use of computers for settlement calculations. For this purpose, a computer program for a ZUSE Z-23 computer was developed and presented at the German Geotechnical Conference in Berlin in 1964. At that time, Prof. Kany, who was the head of the Geotechnical Institute LGA Nuremberg since 1955, developed computer programs for Geotechnical problems during his lifetime in LGA.

He was the first researcher in Germany who dealt with electronic calculations, with the collaboration of his friend Prof. Konrad Zuse - the inventor of the computer "Zuse 4". The computer accompanied the entire career of Prof. Kany until shortly before his death in 2011. He is considered the founder of Numerical Analysis in Geotechnical Engineering. After retirement in 1987, Prof Kany established his firm, GEOTEC and developed the series of GEOTEC programs.

In 1994, Prof. Mohamed El Gendy finished his Ph.D. under the supervision of Prof. Kany. Based on his Ph.D. research, Prof. El Gendy further developed the program ELPLA, which was initially developed by Prof. Kany for analyzing rafts by the Modulus of Compressibility method. Subsequently, Dr. Amin El Gendy joined the team during the development of the GEOTEC Office suite. Prof. Kany is considered the father of elastic foundations, while Prof. El Gendy is deemed his successor and the son of the father of elastic foundations.

GEOTEC SOFTWARE INC.

In 2014, GEOTEC Software Inc. was re-incorporated in Canada to continue developing GEOTEC Office suite.

2 Beschreibung von dem Programm *ELPLA*

Mit dem Programm *ELPLA* (*ELASTISCHE PLATTE*) können Plattengründungen und Pfahl-Plattengründungen mit beliebigem Grundriss, unterschiedlicher Dicke und Gründungstiefe auf in vertikaler und horizontaler Richtung ungleichmäßigem, auch mehrfach geschichtetem Baugrund mit bilinearem Last-Verformungsverhalten nach der Methode der Finiten Elemente berechnet werden.

Drei bekannte Baugrundmodelle zur Berechnung von Plattengründungen und Pfahl-Plattengründungen (Standardmodelle) werden berücksichtigt. Die Baugrundmodelle sind Einfaches Annahme-Modell (Spannungstrapezverfahren), Winkler-Modell (Bettungsmodulverfahren) und Kontinuum-Modell (Steifemodulverfahren).

Plattengründungen und Pfahl-Plattengründungen können mit den der Wirklichkeit am nächsten kommenden Baugrundmodellen dargestellt werden. Man kann mit den weitgehend gleichen Ausgangsdaten verschiedene Typen von Baugrundmodellen anwenden. Es ist auch möglich, beim dreidimensionalen Kontinuum-Modell unregelmäßige Schichtenverläufe zu berücksichtigen.

In der Berechnung werden die Platten als elastisch oder starr behandelt. In diesem Programm wird die Finite Element-Methode verwendet, um Platten zu berechnen.

ELPLA kann auch verwendet werden für:

- Stellen Sie die Wirkung von äußeren Lasten, benachbarten Fundamenten, Tunnelbau und den Einfluss der Temperaturdifferenz auf die Platte dar.
- Berechnung einer Deckenplatte, ebenes Stabtragwerks, ebener Spannung, eines Trägerrostes, von Systemen mehrerer Gründungsplatten, eines Balken oder eines Trägerrostes auf elastischem Baugrund, einer Rotationsschale, achsensymmetrischer Spannung.
- Bemessung der Sohlplatte, Pfahl-Platten und Deckenplatten nach ACI, EC 2, DIN 1045, und ECP.
- Dynamische Berechnung von Strukturen.
- Ermittlung von Spannungen, Dehnungen und Verschiebungen im Boden.

ELPLA ist ein grafisches Softwareprodukt, das unter Microsoft Windows läuft. Das übliche "Was Sie sehen ist, was Sie bekommen" von Windows-Anwendungen macht es leicht zu lernen, wie *ELPLA* zu verwenden, besonders wenn Sie bereits mit der Windows-Umgebung vertraut sind.

Die Verwendung des Programms ist in der Regel so, dass erste Datendateien erstellt werden, die ein bestimmtes Problem auf der Registerkarte Daten beschreiben. Anschließend wird das Projektproblem mit Hilfe der Registerkarte Berechnung analysiert. Schließlich können die Ergebnisse als grafische Zeichnungen, Grafiken und Tabellen dargestellt werden, indem die sechs separaten Befehlsgruppen Daten, Ergebnisse, Baugrunddaten, Bohrprofil, Schnitte und Liste in der Registerkarte Ergebnisse verwendet werden.

Beschreibung des Programms ELPLA

Technungsverfahren. Bezeichnung Frachousse Einstelle FE- Netz in z- ges Boukts Netzdaten Bichtung	ing Ansicht Eigenschaften des Fundamentes Stabe Bewehrung der Platte	Eigenschaften des Bodens Genztiefe Einfhusstelider der Bohrprofile	Lastdaten	↓ Federlagerungen ▲ Auflager/ Randbedingungen ■ Prähle	T [*] Temperaturänderungen
Berechnungsverfahren Bezeichnung des Projekts FE-Netzäten Netz in 2-Richtung Eigenschaften des Bodens Grenztiefe Bezeichaften des Fundamentes Bewehnung der Platte Sabe Lastöden					
Acflager/Randbedingungen Acflager/Randbedingungen Nachbasuwerke Temperaturänderungen Bodenserkungen Kontination von reihteren Projekten Mehrere Projekte zusammen anzeigen					

Bild 1 Startbildschirm des Programms ELPLA

3 Leistungsmerkmale

- Benutzeroberfläche und Hilfesystem sind in 3 Sprachen verfügbar: Englisch, Deutsch und Arabisch
- Berechnung einer elastischen oder starren Kombinierten Pfahl-Plattengründung
- Berechnungsmodell zu dem Baugrund/ Bauwerk-Wechselwirkung ist unter 9 Berechnungsverfahren
- Bemessung der Sohlplatte nach ACI, EC 2, DIN 1045 und ECP
- Generierung des FE-Netzes der Platte mit verschiedenen Elementtypen
- Eine automatische Generierung des FE-Netzes der Sohlplatte
- Glätten des FE-Netzes
- Randelemente einrichten
- Verfeinerung des FE-Netzes
- Verbinden von zwei oder mehr Netzen
- Aufteilen des FE-Netzes in zwei oder mehr Netze
- Leistungsfähiger Netzgenerator (u.a. für die Generierung von Quadrat-, Rechteck-, Kreis-, Kreisringplatten)
- Stabelemente zur Modellierung von steifen Mauern auf der Sohlplatte
- An Knoten können Senkfedersteifigkeiten und Drehfedersteifigkeiten für die Platte eingeführt werden
- Es können feste oder vorgegebene Verschiebungen und Verdrehungen berücksichtigt werden.
- Berechnung der Sohldrücke, Setzungen, Schnittgrößen, Bettungsmoduli, Bewehrung und Pfahllasten
- Knotenkoordinaten und Begrenzungsknoten des FE-Netzes aus Tabelle über MS Excel importierbar
- Beliebiger Plattengrundriss mit Aussparungen, Ecken und Löchern
- Unterschiedliche Plattendicke und Gründungstiefe auf in vertikaler und horizontaler Richtung
- Berücksichtigung der Abminderungsbeiwerte α nach DIN 4019 Teil 1
- Einzellasten, Linienlasten, Flächenlasten und Momente an beliebiger Stelle unabhängig vom Elementnetz
- Polygonlast mit variablen Ordinaten und Linienmoment
- Baugrund mit bilinearem Last-Verformungsverhalten
- Der Baugrund wird durch ein oder mehrere Bohrprofile definiert
- Bohrprofile bei beliebig geschichtetem Baugrund
- Berücksichtigung der Variation des Baugrundes in den drei Richtungen nach drei Verfahren
- Darstellung der Bohrprofile mit den Bezeichnungen, Symbolen und Farben nach DIN 4023
- Berücksichtigung der Grundwassereinflüsse und Erfassung der Vorbelastung
- Farbdarstellung der Abmessungen, Grundrisse und Ergebnisse auf dem Bildschirm oder Drucker
- Darstellung der Ergebnisse als Ergebniswerte im Grundriss, Isolinien, Kreisdiagramme
- Isometrische Darstellungen der Ergebnisse
- Aufzeichnung des Verlaufes der Ergebnisse im Grundriss
- Darstellung der Verformungen mit deformiertem Elementnetz
- Strichdarstellung der Hauptmomente
- Zeichnungsschnitte der Ergebnisse aus mehreren Berechnungsverfahren in einem Bild
- Daten und Ergebnisse von mehreren Projekten können zusammen dargestellt werden
- Tabellierung der Daten und Endergebnisse auf dem Bildschirm oder Drucker
- Ergebnisse können in einer ASCII-Datei abgespeichert werden
- Die Darstellungen können wahlweise als WMF-Datei ausgegeben werden
- Es gibt im Benutzerhandbuch ausführliche Erläuterungen mit Berechnungsbeispielen

- Zur Datenabfrage können kurze Hilfe-Informationen angefordert werden
- Exportieren der Ergebnisse als Tabellen und Diagrammen nach MS Excel
- Exportieren der Daten und Ergebnisse nach MS Word
- Eine Gruppe von Daten mit Ergebnissen zusammen in einer Darstellung
- Kopieren von Zeichnungen in die Zwischenablage zur Übernahme in den Textverarbeitungsprogrammen
- Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten oder Pfahl-Plattengründungen in einem Netz
- Berechnung einer starren Pfahlgruppe oder schlaffen Platte auf starrer Pfahlgruppe
- Berechnung einer Deckenplatte, ebenes Stabtragwerks, ebener Spannung und eines Trägerrostes
- Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten
- Berechnung einer Rotationsschale und achsensymmetrischer Spannung
- Berechnung von zylindrischen Tanks
- Berechnung eines Balken oder eines Trägerrostes auf elastischem Baugrund
- Dynamische Berechnung von Strukturen
- Ermittlung von Spannungen, Dehnungen und Verschiebungen im Boden
- Bezüge aus einer DXF-Datei in *ELPLA* importieren
- Erstellen einer DXF-Datei aus dem Finite-Elemente-Netz oder einer beliebigen Grafik im FE-Net-Modus
- Erstellen einer 3DFACE-Datei aus dem Finite-Elemente-Netz rechteckiger Elemente
- Reduzierung von Rechenzeit und Computerspeicher durch Nutzung der Systemsymmetrie

4 Berechnungsverfahren

ELPLA kann verwendet werden, um Gründungsplatten /Pfahl-Gründungsplatten oder andere strukturelle Probleme wie Deckenplatten, Trägerröste, ebene Stabtragwerke, ebene Spannung, ein System mehrerer

Gründungsplatten, Rotationsschalen, achsensymmetrische Spannung und achsensymmetrische Strukturen zu berechnen (Bild 2)



Bild 2 Berechnungsverfahren

4.1 Berechnung einer Gründungsplatte

Die Berechnung einer Gründungsplatte ist in ELPLA verfügbar (Bild 3 und Bild 4).



Bild 4 "Berechnung einer Gründungsplatte" Setzungen

4.2 Berechnung einer Deckenplatte

Die Berechnung einer Deckenplatte ist in ELPLA verfügbar (Bild 5 und Bild 6).



Bild 5 "Berechnung einer Deckenplatte" Plattendicke



Bild 6 "Berechnung einer Deckenplatte" Setzungen

4.3 Berechnung einer kombinierten Pfahl-Plattengründung

Die Berechnung einer kombinierten Pfahl-Plattengründung ist in *ELPLA* verfügbar (Bild 7 und Bild 8).



Bild 7 "Berechnung der Burj Khalifah kombinierten Pfahl-Plattengründung"



Bild 8 "Berechnung der Burj Khalifah kombinierten Pfahl-Plattengründung" Setzungen

4.4 Berechnung einer Trägerrostes



Die Berechnung einer Trägerrostes ist in ELPLA verfügbar (Bild 9).

Bild 9 "Berechnung einer Trägerrostes"

4.5 Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten

Wenn das Option "Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten" in "Berechnungsverfahren" Wizard gewählt ist, erscheint das Dialogfeld in Bild 10. Für die Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten, Schlaff, elastisch oder starr, kommen drei verschiedene numerische Berechnungsverfahren in Frage, Bild 11.

Für die Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten werden die Projektdateinamen (Gründungsplatten) benötigt.

Ber	rechnung	jsverfahren			×
L	iste der Gr	ündungsplatten:			
Γ	Nr.	Dateiname des Projekts	Plattentyp		
	▶ 1	ha1	elastische		
	2	Ha2	elastische		
	*				
н					
Ш					
Ш					
Ш					
Ш					
Ш					
Ш					
15	_				
	Projekt hi	n <u>z</u> ufügen		Projekt ent <u>f</u> ernen N <u>e</u> u	
	Hilfe	Laden	Speichern unter	Abbrechen Zurück Meiter S Speic	hern
	Tine	<u>L</u> aden	operchern unter.		nem

Bild 10 Listenfeld "Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten"



Bild 11 "Berechnung von Systemen mehrerer Gründungsplatten"

4.6 Berechnung ebener Spannung

Eine der Berechnungsverfahren, die in ELPLA verfügbar ist, ist die Ebener-Spannungsanalyse. (Bild 12).



Bild 12 Berechnung ebener Spannung

4.7 Berechnung ebenes Stabtragwerks

Die Berechnung von zweidimensionalen Rahmenproblemen ist auch in ELPLA verfügbar (Bild 13).



Bild 13 Berechnung ebenes Stabtragwerks

4.8 Dynamische Berechnung von Bauwerken

Es ist möglich, Eigenmoden und Eigenvektoren aufgrund freier Schwingung für die folgenden Bauwerke zu berechnen:

- 1. Balken
- 2. Fachwerke
- 3. Trägerroste
- 4. Stabtragwerke
- 5. Wandscheiben
- 6. Deckenplatten

7.	Axisyn	metrische Körper	

🗏 I 🗋 🎽 🗋 🖉	UG G 🚡 🛗 🔚 🔍 🎽 🛱 ") (" 🖛 U	LPLA - [Wall Graphik		
Daten	Berechnung Ergebnisse Einstellung	Ansicht Graphik		0
🔛 Seite einrichten	🙀 🗟 Senden an Excel	🔝 Maßstab 📃 Titel	🕀 Zoom in 🛛 🙉 Bereich vergrößern 🦯 Zoom rechts oben 🏑 Zoom links unten 🛛 🦽	
👌 Druckvorschau	In die Zwischenablage kopieren	🏨 Eingabebereich # Blatt Nr.	🔾 Zoom aus 🔀 Verschieben 🔨 Zoom links oben Zoom % 123 🛪 🐓	
🖨 Drucken	an Word 🤟 Senden an ELPLA-Schnitte	🔔 Achsen 🛛 🚔 Gruppierung anzeige	D Originalgröße 🕹 Blickwinkel 🔨 Zoom rechts unten Zeichn	ien *
Drucken	Senden	Optionen	Fenster Neuanz	eige Schließen
🖰 Verformungen	der Schei X			-
			Berechnung ebener Spannung (Eigenform 4)	*
0 1.604 [-]			$\langle A \rangle$	
			Verformungen der Scheibe als Verformtes Netz Delta [-]	
			Max. Delta = 1.283 am Knoten 27, Min. Delta = 0.000 am Knoten 3	
4				*
x [m] = 55.85 y [m]	= 27.23			

Bild 14 Dynamische Berechnung von Wandscheiben

4.9 Koordinatensysteme

Es gibt zwei verschiedene Koordinatensysteme für zweidimensionale Rahmenprobleme: globales Koordinatensystem und lokales Koordinatensystem (Bild 15). Jedes dieser Koordinatensysteme wird verwendet, um bestimmte Daten wie den Standort von Knoten oder der Richtung von Lasten, Verschiebungen, Schnittgrößen und Reaktionen zu beschreiben. Das Verständnis dieser verschiedenen Koordinatensysteme ist für den Benutzer wichtig, um das Problem richtig zu definieren.



Bild 15 Koordinatensysteme

4.10 Elementlasten

Wie im Bild 16 gezeigt, verwendet ELPLA eine andere vertikale Richtung für das Definieren von Lasten. Der positive Wert der Last bedeutet, dass sie nach unten gerichtet ist. Knotenlasten werden bei globalen Koordinaten angewandt, während Elementlasten in drei verschiedenen Fällen angewandt werden, wie folgt:

- a. Eigengewicht: Eine vertikale gleichförmige Last, verteilt entlang der Länge des Elements.
- b. Schneelast: Eine vertikale gleichförmige Last, verteilt entlang der horizontalen Projektion des Elements.
- c. Windlast: Eine gleichförmige Last, verteilt entlang der Länge des Elements mit einer Richtungssenkrechten zum Element (lokale x`-Achse).

Lastkoordinate



Bild 16 Fälle von Elementlasten, Knotenlasten und Knotenreaktionen mit Richtungen

4.11 Systemsymmetrie

Im nächsten Schritt definieren Sie die Systemsymmetrie, Bild 17. Wählen Sie in diesem Schritt die Systemsymmetrie und klicken Sie auf "Weiter", um zum nächsten Schritt zu gehen.



Bild 17 Dialogfeld "Symmetriesystem"

Bei der Eingabe der Daten für einfach-symmetrische oder antimetrische Plattensysteme werden die Daten gemäß Bild 18 so eingegeben, als bestehe die Platte nur aus der unteren Hälfte (bei Symmetrie in y-Richtung bzw. aus der linken Hälfte).



Bild 18 Einfach-symmetrische Plattensysteme

Bei doppelt-symmetrischen Plattensystemen Bild 19 werden nur die Systemdaten für das untere linke Plattenviertel eingegeben. Auch die Baugrunddaten bzw. Bettungsmoduli müssen Symmetrie aufweisen, ebenso die Lastdaten.



Bild 19 Doppelt-symmetrisch belastete Fundamentplatte

Die Nutzung vorhandener Symmetrien ist nur bei den Berechnungsverfahren 1 bis 8 möglich. Ebenso können mit dem Programm ELPLA einfach antimetrisch belastete Gründungsplatten mit Nutzung der Antimetrie berechnet werden Bild 20. Dabei müssen der Plattengrundriss und der Baugrund symmetrische Form haben. Bei Antimetrie ist nur eine Nutzung bei Verwendung der Berechnungsverfahren 4 bis 8 möglich.



Bild 20 Lastgruppierung auf Rechteckfundament bei allgemeiner Laststellung

4.12 Optionen

Einige Optionen sind in *ELPLA* verfügbar wie Bewehrung der Platte, System mit zusätzlichen Einzelfedern, Auflager/ Randbedingungen, Stäbe in der Platte, Berechnung der Grenztiefe und nichtlineares Baugrundmodell. Auch kann ELPLA einige Nebeneinflüsse untersuchen wie Einfluss von Temperaturänderungen, Einfluss von Bodensenkungen und Einfluss von Nachbarbauwerken. In der Checkliste von Bild 21 aktivieren Sie die betreffenden Kontrollkästchen durch Anklicken der kleinen Rechtecke mit der Maus, um die Optionen zu verwenden.

Berechnungsverfahren	Х
Optionen: Stäbe in der Platte Zusätzliche Einzelfedem Afflager/ Randbedingungen Grenztiefenberechnung Bewehrung der Platte Nichtlineares Baugrundmodell Berechnung der Verschiebungen im Boden Berechnung der Spannungen im Boden Berechnung der Dehnungen auf die Setzungen Einfluss von Temperaturänderungen auf die Setzungen Einfluss von Bodensenkungen auf die Setzungen	
Nichtlineare Berechnung einer Pfahl-Plattengründung: Nichtlineare Berechnung mit Verwendung einer hyperbolischen Funktion f ür Last-Setzung Nichtlineare Berechnung mit Verwendung DIN 4014 f ür Last-Setzung Nichtlineare Berechnung mit Verwendung EA-Pf ähle f ür Last-Setzung Nichtlineare Berechnung mit Verwendung einer gegebenen Lastsetzungslinie	
Hilfe Laden Speichern unter Abbrechen < Zurück Weiter > Speicher	rn

Bild 21 Checkliste "Optionen"

5 Bodenmodelle

Der Benutzer kann mit dem Programm ELPLA-Daten das Berechnungsmodell zu dem Baugrund/ Bauwerk-Wechselwirkung unter folgenden 9 Berechnungsverfahren auswählen:

- 1) Einfache Annahme (Spannungstrapezverfahren).
- 2) Bettungsmodulverfahren mit konstantem Bettungsmodul (Bettungsmodulverfahren)
- 3) Bettungsmodulverfahren mit unterschiedlichen Bettungsmoduli (Bettungsmodulverfahren)
- 4) Bettungsmodulverfahren mit iterativer Berechnung (Bettungsmodulverfahren/ Steifemodulverfahren)
- 5) Steifemodulverfahren für den unendlichen Halbraum (Halbraumverfahren)
- 6) Iteratives Steifemodulverfahren (Halbraumverfahren / Steifemodulverfahren)
- 7) Steifemodulverfahren mit Lösung des Gleichungssystems ohne Iteration (Steifemodulverfahren)
- 8) Steifemodulverfahren für die starre Platte (Halbraumverfahren / Steifemodulverfahren)
- 9) Steifemodulverfahren für die schlaffe Platte (Halbraumverfahren / Steifemodulverfahren)

Berechnungsverfahren								
Berechnungsverfahren:								
O 1- Spannungstrapezverfahren								
○ 2/3- konstantes/variables Bettungsmodulverfahren								
O 4- Iterativ verbessertes Bettungsmodulverfahren								
◯ 5- Berechnung für den elastisch isotropen Halbraum								
● 6- Steifemodulverfahren f ür den beliebig geschichteten Baugrund (Iteration)								
○ 7- Steifemodulverfahren für den beliebig geschichteten Baugrund (Elimination)								
◯ 8- Steifemodulverfahren für die starre Platte								
◯ 9- Schlaffe Platte								
Baugrundmodell:								
⊖ Halbraummodell								
geschichteter Baugrundmodell								
Hilfe Laden Speichern unter Abbrechen < Zurück Weiter > Speichern	ern							



5.1 Ermittlung der Bettungsmoduli

Mit dem Programm *ELPLA* können Flächengründungen mit 3 unterschiedlichen Bettungsmodulverfahren berechnet werden. Hierbei werden die Bettungsmoduli (auch Bettungszahl oder Bettungsziffer genannt) wie folgt eingebracht:

- a) Ermittlung der Bettungsmoduli für den Halb raum
- b) Ermittlung der Bettungsmoduli für den geschichteten Baugrund
- c) Ermittlung der Bettungsmoduli durch den Benutzer

zu a) Der Benutzer kann entweder einen Bettungsmodul eingeben, der für die ganze Platte gültig ist (Verfahren 2). Er kann aber auch jedem Knoten einen anderen Bettungsmodul zuweisen (Verfahren 3).

zu b) und c) Bei dieser Methode wird der Bettungsmodul aufgrund der eingegebenen Bohrprofile mit Schichtenbildern und Bodenkennwerten bestimmt.

Es ist möglich, lineare und nichtlineare Berechnungen der Bodenmodelle durchzuführen.

5.2 Einfache Annahmemodell

Es gibt keine Interaktion zwischen dem Untergrund und dem Fundament für das einfache Annahmemodell (Spannungstrapezverfahren - Verfahren 1). Deshalb werden bei Anwendung des Spannungstrapezverfahrens keine Baugrunddaten (nur Grundwasser G_w und Gründungstiefe T_f) eingegeben. Wenn es erforderlich ist, die Baugrunddaten für das Berechnungsverfahren 1 (Spannungstrapezverfahren) zu definieren, erscheint das folgende Dialogfeld, Bild 23.

Wenn das Grundwasser über dem Fundament liegt, wird das Fundament einem zusätzlichen negativen Druck ausgesetzt sein. Im Dialogfeld wird die Grundwassertiefe unter Gelände G_w definiert, um die Wirkung des Grundwasserdrucks in der Berechnung zu berücksichtigen.

Eigenschaften des Bodens						
Grundwasser: Grundwassertiefe unter Gelände	Gw [m] 1.50					
Speichern Abbrechen Hilfe	Laden Speichern <u>u</u> nter					

Bild 23 Dialogfeld "Eigenschaften des Bodens" (Verfahren 1)

5.3 Winkler-Modell

Der Benutzer kann aber auch selbst einen konstanten oder variable Bettungsmodul k_s eingeben. Wenn es bei Anwendung der zwei Verfahren für konstantes und variables Bettungsmodulverfahren (Verfahren 2 und 3) erforderlich ist, dass die Bettungsmodul durch den Benutzer eingegeben werden, sind in diesem Fall die Baugrunddaten die Bettungsmodul k_s [kN/m³]. Danach werden zu den Bohrungsprofilen als Text die Bezeichnung der Profile (mit dem Vorschlag BPN*), die Koordinaten (X_{bp} , Y_{bp}) der Bohrungsstellen im globalen Koordinatensystem (X, Y) und Grundwassertiefe unter Gelände G_w [m] eingegeben. Es können auch Bohrungsstellen erfasst werden. Wenn die nichtlineare Berechnung erforderlich ist, muss die Bodenpressung beim Grundbruch q_{ult} [kN/m²] im Dialogfeld von Bild 24 definiert werden.

Eigenschaft	ten des Bodens					-		×
Bohrprofil Nr. I	Bezeichnung des Bohrprofils	X-Koord.des Bohrprofils [m]	Y-Koord.des Bohrprofils [m]	Bettungs- moduli ks [kN/m³]	Sohlspannungen beim Grundbruch Qul [kN/m ²]		<u>S</u> peicher <u>A</u> bbreche	n :n
1	B1	4.00	3.00	2000	100		<u>E</u> infüger	ı
2	B2	1.00	9.00	3000	120		<u>K</u> opierer	ı
1 3	B3	10.00	11.00	5000	150		Löscher	
							<u>L</u> aden N <u>e</u> u	
						Ej	nfügen von	Excel
<					2		enden an <u>E</u>	xcel
Grundwasser:							peichern <u>u</u> r	nter
Grundwassertiefe unter Gelände Gw [m] 1.50 🜩							<u>H</u> ilfe	

Bild 24 Dialogfeld "Eigenschaften des Bodens" (Verfahren 2 und 3)

5.4 Elastische isotrope Halbraummodell

Zu dem Halbraumverfahren wird keine Schichtung eingegeben. Wenn die Baugrunddaten für das Berechnungsverfahren 2 (Bettungsmodul werden nach Halbraum bestimmt) und das Berechnungsverfahren 5 (Halbraumverfahren) zu definieren sind, erscheint das folgende Dialogfeld.

In diesem Dialogfeld werden der Abminderungsfaktor α für die Setzungen nach DIN 4019, die Poissonzahl des Boden v_s [-], die Grundwassertiefe G_w [m] unter Gelände und der Steifemodul des Boden E_s [kN/m²] eingelesen. Wenn die nichtlineare Berechnung erforderlich ist, müssen Kohäsion des Bodens c [kN/m²] und Reibungswinkel des Bodens φ [°] definiert werden.

Eigenschaften des Bodens							
Eigenschaften des Bodens Berechnungsparameter der Flexibilitätskoeffizienten Tragfähigkeitsbeiwerte							
Geotechnischen Daten der Schicht:							
Eigenschaften des Bodens werden mit Elastizitätsmodul E definiert			~				
Elastizitätsmodul des Bodens	E	[kN/m²]	10000				
Wichte des Bodens	GAM	[kN/m³]	18				
Winkel der inneren Reibung	FHI	[°]	0				
Kohäsion des Bodens	с	[kN/m²]	0				
Poissonzahl des Bodens (0 <= Nue <= 0.5)	Nue	[-]	0.3				
Baugrund-Grunddaten:							
Abminderungsfaktor für Setzungen (Alfa <= 1)	Alfa	[-]	1				
Grundwassertiefe unter Gelände	Gw	[m]	1.50				
<u>Speichern</u> <u>A</u> bbrechen <u>H</u> ilfe	<u>L</u> aden		Speichern <u>u</u> nter				

Bild 25 Dialogfeld "Eigenschaften des Bodens" (Verfahren 2 und 5)

Abminderungsfaktor für Setzungen α

Nach DIN 4019 können folgende Abminderungsbeiwerte in Ansatz gebracht werden:

- Sand und Schluff $\alpha = 0.66$ - Einfach verdichteter und leicht überverdichteter Ton $\alpha = 1.0$ - Stark überverdichteter Ton $\alpha = 0.5-1.0$

Flexibilitätskoeffizienten für innere Knoten

Für starre und elastische Platten ist es nützlich, den Flexibilitätskoeffizienten des inneren Knotens im kennzeichnenden Punkt für die belastete Fläche auf diesem Knoten zu bestimmen. Dagegen ist es für das schlaffe Fundament sinnvoll, den Flexibilitätskoeffizienten des inneren Knotens in diesem Knoten zu bestimmen.

Jetzt ist es möglich, den Flexibilitätskoeffizienten des inneren Knotens infolge einer gleichförmig belasteten Fläche in diesem Knoten zu bestimmen (Bild 26):

- im kennzeichnenden Punkt der belasteten Fläche, in welchem die schlaffe Setzung gleich der starren Setzung ist.
- im Mittelpunkt der belasteten Fläche, in welchem die maximale Setzung auftritt.
- im inneren Knoten auf der belasteten Fläche.

Flexibilitätskoeffizienten für äußere Knoten

Frühere Versionen von *ELPLA* bestimmen die Flexibilitätskoeffizienten für sowohl innere als auch äußere Knoten aus der Annahme, dass gleichförmige Flächen diesen Knoten belasten. Diese Annahme benötigt das Prinzip der Superposition zum Bestimmen der Flexibilitätskoeffizienten. Jetzt ist es möglich, wahlweise die Flächenlasten auf dem äußeren Knoten mit Punktlasten umzusetzen (Bild 26). Auf diese Weise muss das Programm das Prinzip der Superposition nicht bei der Berechnung verwenden. Damit erfolgt die neue Berechnung viel schneller als die Alte und ist folglich schneller und effizienter für Probleme, die ein großes FE-Netz enthalten.

Grenzabstand

Wenn der Abstand zwischen zwei Knoten zu groß ist, wird die Setzung eines Knotens infolge einer Last auf dem anderen Knoten klein genug, um vernachlässigt zu werden. Um die Zeit zu reduzieren, die dafür benötigt wird, die Flexibilitätskoeffizienten für große Platten zu bestimmen, kann ein Grenzabstand zwischen den Knoten i und j zur Berechnung der Flexibilitätskoeffizienten c (i, j) definiert werden.

Eigenschaften des Bodens	\times
Eigenschaften des Bodens Berechnungsparameter der Rexibilitätskoeffizienten Tragfähigkeitsbeiwerte	
Flexibilitätskoeffizient c(), i):	
Der Flexibilitätskoeffizient c(i, i) des inneren Knotens i infolge einer gleichförmig belasteten Fläche in diesem Knoten wird bestimmt	
• im kennzeichnenden Punkt der belasteten Fläche, in welchem die schlaffe Setzung gleich der starren Setzung ist	
O im Mittelpunkt der belasteten Fläche, in welchem die maximale Setzung auftritt	
O im inneren Knoten auf der belasteten Fläche	
Flexibilitätskoeffizient c(i, j):	
Der Flexibilitätskoeffizient c(i, j) des äußeren Knotens j wird bestimmt infolge	
O Punktlast im Knoten j	
Iächenlast im Knoten j	
Grenzabstand zwischen den Knoten i und j zur Berechnung der Flexibilitätskoeffizienten c(i, j) Zr [m] 100.00	
<u>Speichern</u> <u>H</u> ilfe <u>L</u> aden Speichern <u>u</u> nter	

Bild 26 Dialogfeld "Berechnungsparameter der Flexibilitätskoeffizienten" (Verfahren 2 und 5)

Tragfähigkeitsbeiwerte

Die Tragfähigkeitsbeiwerte zur Bestimmung des Grundbruchs können wahlweise entsprechend der nationalen Norm definiert werden. Diese Beiwerte werden benötigt, um die nichtlineare Berechnung des Baugrunds durchzuführen. Die Tragfähigkeitsbeiwerte werden definiert nach (Bild 27):

- Deutsche Norm DIN 1054
- Eurocode EC 7
- Ägyptischer Code ECP
- Terzaghi
- Meyerhof

Eigenschaften des Bodens	×
Eigenschaften des Bodens Berechnungsparameter der Flexibilitätskoeffizienten Tragfähigkeitsbeiwerte	
Tragfähigkeitsbeiwerte:	
Die Tragfähigkeitsbeiwerte werden berechnet nach	
Deutsche Norm DIN 1054	
O Eurocode EC 7	
◯ Ăgyptischer Code ECP	
⊖ Terzaghi	
◯ Meyerhof	
Speichern Abbrechen Hilfe Laden Speichern unte	я г

Bild 27 Dialogfeld "Tragfähigkeitsbeiwerte" (Verfahren 2 und 5)

5.5 Geschichtete Baugrundmodell

Bei den Berechnungsverfahren in Table 1 wird ein geschichtetes Baugrundmodell verwendet. Wenn die Baugrunddaten für eines der gezeigten Berechnungsverfahren in Table 1 zu definieren sind, erscheint die folgende Registerkarte mit einem Standard-Bohrprofil, (Bild 28).

Table 1 Numerische Berechnungsverfahren (geschichteter Baugrund)

Verfahren	Berechnungsverfahren
Nr.	
2	Berechnung mit konstantem Bettungsmodul (Bettungsmodulverfahren) (Ermittlung der Bettungsmodul nach geschichtetem Baugrund)
3	Berechnung mit variablen Bettungsmodul (Bettungsmodulverfahren) (Ermittlung der Bettungsmodul nach geschichtetem Baugrund)
4	Berechnung mit variablem, iterativ verbessertem Bettungsmodul (Bettungsmodulverfahren/ Steifemodulverfahren)
6	Steifemodulverfahren für den beliebig geschichteten Baugrund (Lösung des Gleichungssystems mit Iteration) (geschichteter Baugrund – Steifemodulverfahren)
7	Steifemodulverfahren für den beliebig geschichteten Baugrund (Lösung des Gleichungssystems mit Elimination) (geschichteter Baugrund – Steifemodulverfahren)
8	Steifemodulverfahren für die starre Platte (geschichteter Baugrund – Steifemodulverfahren)
9	Steifemodulverfahren für die schlaffe Platte (geschichteter Baugrund – Steifemodulverfahren)



Bild 28 Registerkarte "Eigenschaften des Bodens"

6 Pfahl-Plattengründungen



ELPLA ist ein leistungsstarkes Werkzeug zur Berechnung von Pfahl-Plattengründungen. Heute hat fast jedes Ingenieurbüro seine eigenen Computerprogramme zur Berechnung und zum Entwurf von Pfahl-Plattengründungen. Dazu sind die meisten verfügbaren Programme unter Windows

benutzerfreundlich und bieten ausgezeichnete graphische Farbdarstellungen, sodass theoretisch eine Sekretärin, nicht nur ein Ingenieur, diese verwenden kann. Aber das Problem dabei ist, wie man die Daten kontrollieren und die Ergebnisse überprüfen kann.

Es stehen viele praktische Probleme, die mit Verwendung des Programms ELPLA berechnet werden können. Es ist wichtig, dass der Ingenieur mit diesen Informationen vertraut ist, wenn er Computerberechnungen von Pfahl-Plattengründungen durchführt. Ein Verständnis dieser Konzepte ist von großem Nutzen beim Ausführen der Computerberechnung, zur Lösung von Schwierigkeiten und zur Entscheidung der Annehmbarkeit der Ergebnisse. Drei bekannte Baugrundmodelle zur Berechnung von Pfahlplatten (Standardmodelle) werden berücksichtigt. Die Baugrundmodelle sind Einfaches Annahme-Modell (Spannungstrapezverfahren), Winkler-Modell (Bettungsmodulverfahren) und Kontinuum-Modell (Steifemodulverfahren). In der Berechnung werden die Platten als elastisch oder starr behandelt. Die Finite Element-Methode verwendet, um Platten zu berechnen. In der finiten Elementberechnung wird die Platte von Plattenelementen entsprechend der zweidimensionalen Natur des Fundaments dargestellt.



Bild 29 Pfahl-Platten- Boden-Interaktion



6.1 Einfache Annahmemodell

In diesem Modell wird keine Interaktion zwischen der Platte und dem Boden berücksichtigt. Das Modell nimmt eine lineare Sohldruckverteilung unter der Platte an.

Eingabe der	Pfahlgruppen			-		×
Gruppe Nr.	Pfahl- durchmesser D [m]	Pfahl- länge L [m]	Bezeichnung der Pfahlgruppen PZ [-]	A	<u>O</u> K obrechen	
▶ 1	0.9	20	P1			
•				<u> </u>	intugen	
				K	opieren	
					öschen	
					N <u>e</u> u	
				Send	en an <u>E</u> x	cel
				E <u>i</u> nfüg	en von E	xcel
					<u>H</u> ilfe	

Bild 30 Eingabe der Pfahlgruppen für das Spannungstrapezverfahren

6.2 Winkler-Modell

Das Winkler-Modell ist das einfachste und älteste, dass die Interaktion zwischen der Platte und dem Boden berücksichtigt. Das Modell stellt den Boden als elastische Federn dar. Es ist in zwei Verfahren des konstanten und variablen Bettungsmodulverfahrens (Verfahren 2 und 3) verfügbar.

Eingabe de	r Pfahlgruppen						-		×
Gruppe Nr.	Pfahl- durchmesser D [m]	Pfahl- länge L [m]	Pfahl- steifigkeiten kz [kN/m]	Grenz- pfahllast Qli [kN]	Bezeichnung der Pfahlgruppen PZ [-]	I	A	<u>O</u> K bbrechen	
▶ 1 *	0.9	20	30000	10000	P1			Einfügen	
							ł	<u>K</u> opieren	
								_öschen	
								N <u>e</u> u	
							Send	len an <u>E</u> x	cel
							Einfüg	jen von E	xcel
								<u>H</u> ilfe	

Bild 31 Eingabe der Pfahlgruppen für das Bettungsmodulverfahren

6.3 Kontinuum-Modell

Das Kontinuum-Modell ist kompliziert. Es berücksichtigt auch die Wechselwirkung zwischen der Platte und dem Boden. Es stellt den Boden als ein geschichtetes Kontinuum oder isotropes elastisches Halbraummedium dar.

Obwohl das Kontinuum-Modell eine sehr gute Methode zur Erfassung der Baugrundverhältnisse bereitstellt, konnte es früher aufgrund seiner mathematischen Schwierigkeiten nur selten genutzt werden. Die sinnvolle Anwendung des Verfahrens für allgemeine Baugrund- und Bauwerksverhältnisse verursacht einen relativ großen Rechenaufwand. Deshalb ist die praktische Verwendung ohne Computer nur möglich, wenn entsprechend aufbereitete Tafel- oder Tabellenwerke zur Verfügung stehen. Diese Tabellen sind auf ebene Probleme begrenzt.

Um unabhängig von Tabellen praxisnahe Eingangswerte über den Baugrund und das Bauwerk berücksichtigen zu können, wurde zunächst eine allgemeine, für Computer geeignete mathematische Lösung entwickelt, die auf einem FE-Modell für die Sohlplatte basiert. Damit können Gründungsplatten mit den der Wirklichkeit am nächsten kommenden Baugrundmodellen dargestellt werden. Es können Platten mit beliebiger Grundriss-Form gerechnet werden. Auch können Löcher in der Platte und die Interaktion von Nachbarplatten berücksichtigt werden. Mit dem für diese Zwecke für die Praxis entwickelten Computerprogramm *ELPLA* kann man mit den weitgehend gleichen Ausgangsdaten verschiedene Typen von Baugrundmodellen anwenden. Es ist auch möglich, beim dreidimensionalen Kontinuum-Modell unregelmäßige Schichtenverläufe zu berücksichtigen. Darüber hinaus kann mit dem Programm *ELPLA* der Einfluss der Struktursteifigkeit (feldweise veränderliche Dicke der Sohlplatte) auf das System Baugrund/ Bauwerk und der Einfluss von Temperaturänderung auf die Platte dargestellt werden.

6.3.1 Nichtlineare Berechnung unter Verwendung eines hyperbolischen Funktionsmodells

In diesem Modell werden alle auf die Platte einwirkenden Kräfte nichtlinear auf die Pfähle übertragen, wobei die hyperbolische Funktion zur Lastsetzung verwendet wird.



Bild 32 "Eingabe der Pfahlgruppen" Nichtlineare Berechnung mit hyperbolischer Funktion zur Last-Setzung

6.3.2 Nichtlinearen Berechnung nach deutscher Norm DIN-4014

In diesem Modell werden alle auf die Platte einwirkenden Kräfte nichtlinear auf die Pfähle übertragen, wobei die deutscher Norm DIN-4014 zur Lastsetzung verwendet wird.

0.11.11.1	Geotechnischen D)aten der Schich	it:					Abbrechen
Schicht kopieren	Die Werte der	Tabelle 4 oder	5 aus DIN 4014 s	ollen überno	mmen werden			
Schicht einfügen	Schichtdicke			L1	[m]	20		N <u>e</u> u
Cohioht Läpphon	Mantelreibung			Tau	[kN/m²]	0		<u>H</u> ilfe
Schicht losghen	Sondier Spitze	enwiderstand		qs	[kN/m²]			
	O Undränierte Ko	ohäsion		Cu	[kN/m²]		*	
grunddaten unter der Frank	spitze.							
Die Werte der Tabelle 1 oc hlspitzenwiderstand (s/Df	der 2 aus DIN 4014 s = 0.02)	ollen übernomr Sia	nen werden [kN/m²]		Pfahl <u>P</u> fah	ggruppe <u>k</u> opierer Igruppe einfügen	1	
Die Werte der Tabelle 1 oc hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df	der 2 aus DIN 4014 s = 0.02) = 0.03)	ollen übernomn Sig Sig1	nen werden [kN/m²] [kN/m²]		Pfahl Pfah	ggruppe <u>k</u> opierer Igruppe einfügen Iggruppe löschen		
Die Werte der Tabelle 1 oc hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df	der 2 aus DIN 4014 s = 0.02) = 0.03) = 0.1)	ollen übernomr Sig Sig1 SigG	nen werden [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²]		Pfahl Pfah Pfah	ggruppe <u>k</u> opierer Igruppe einfügen Iggruppe löschen		
Die Werte der Tabelle 1 oc hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df Sondier-Spitzendruck unte	der 2 aus DIN 4014 s = 0.02) = 0.03) = 0.1) er dem Pfahlfuß	ollen übernomn Sig Sig1 SigG qs	nen werden [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [17	500	Pfahl <u>P</u> fah Pfah Se	ggruppe <u>k</u> opierer Igruppe einfügen Iggruppe löschen enden an <u>E</u> xcel		
Die Werte der Tabelle 1 oc hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df Sondier-Spitzendruck unte Undränierte Kohäsion unte	der 2 aus DIN 4014 s = 0.02) = 0.03) = 0.1) er dem Pfahlfuß er dem Pfahlfuß	ollen übernomn Sig Sig1 SigG qs Cu	Impen werden [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²]	500	Pfahl <u>P</u> fah Pfah Se	ggruppe <u>k</u> opierer Igruppe einfügen Iggruppe löschen enden an <u>E</u> xcel		
Die Werte der Tabelle 1 och hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df hlspitzenwiderstand (s/Df Sondier-Spitzendruck unte Undränierte Kohäsion unte hldurchmesser	der 2 aus DIN 4014 s = 0.02) = 0.03) = 0.1) er dem Pfahlfuß er dem Pfahlfuß	ollen übernomn Sig Sig1 SigG qs Cu D	Immen werden [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [m]	500	Pfahl Pfah Pfah	ggruppe <u>k</u> opierer Igruppe einfügen Iggruppe löschen Inden an <u>E</u> xcel		

Bild 33 "Pfahlgruppen definieren" Nichtlineare Berechnung nach deutscher Norm DIN-4014

6.3.3 Nichtlinearen Berechnung nach deutschen Empfehlungen EA-Pfähle

In diesem Modell werden alle auf die Platte einwirkenden Kräfte nichtlinear auf die Pfähle übertragen, wobei die deutscher Empfehlungen EA-Pfähle zur Lastsetzung verwendet wird.

	Geotechnischen D	aten der Schich	t:				^	Abbrechen
Schicht kopieren	Die Werte der	Tabelle 5.13 od	er 5.15 aus EA-F	fähle sollen i	ibernommen v	verden		
Schicht einfügen	Schichtdicke			L1	[m]	20		N <u>e</u> u
Cobiebt längban	Mantelreibung			Tau	[kN/m²]	0		<u>H</u> ilfe
Schicht los <u>c</u> hen	 Sondier Spitze 	enwiderstand		qs	[kN/m²]			
	O Undränierte Ko	ohäsion		Cu	[kN/m²]		~	
ugrunddaten unter der Pfa Die Werte der Tabelle 5.	hispitze: 12 oder 5.14 aus EA-P	fähle sollen übe	ernommen werde	n	Pfah	ggruppe <u>k</u> opieren		Tabellenwerte:
ugrunddaten unter der Pfa Die Werte der Tabelle 5. ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E	hispitze: 12 oder 5.14 aus EA-P)f = 0.02))f = 0.03)	Yähle sollen übe Sig Sig1	rnommen werde [kN/m²] [kN/m²]	n	Pfahl <u>P</u> fah	lggruppe <u>k</u> opieren Ilgruppe einfügen Iggruppe löschen		Tabellenwerte:
ugrunddaten unter der Pfa Die Werte der Tabelle 5. ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E	hispitze: 12 oder 5.14 aus EA-P)f = 0.02))f = 0.03))f = 0.1)	fähle sollen übe Sig Sig1 SigG	[kN/m ²] [kN/m ²] [kN/m ²]	n	Pfahl	lggruppe <u>k</u> opieren Ilgruppe einfügen Iggruppe löschen enden an Excel		Tabellenwerte: (i) untere Tabellenwerte (i) obere Tabellenwerte
ugrunddaten unter der Pfa Die Werte der Tabelle 5. ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E Sondier-Spitzendruck un	hispitze: 12 oder 5.14 aus EA-P)f = 0.02))f = 0.03))f = 0.1) ter dem Pfahlfuß	fähle sollen übe Sig Sig1 SigG qs	[kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [kN/m²] [17	n '500	Pfahl <u>P</u> fah Pfah	ggruppe <u>k</u> opieren Ilgruppe einfügen Iggruppe löschen enden an <u>E</u> xcel		Tabellenwerte: untere Tabellenwerte obere Tabellenwerte
ugrunddaten unter der Pfa Die Werte der Tabelle 5. ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E Sondier-Spitzendruck un Undränierte Kohäsion un	hispitze: 12 oder 5.14 aus EA-P)f = 0.02))f = 0.03))f = 0.1) iter dem Pfahlfuß ter dem Pfahlfuß	<mark>Yähle sollen übe</mark> Sig Sig1 SigG qs Cu	Image: series of the	n 1500	Pfahl Pfah Pfah Sa	ggruppe <u>k</u> opieren Ilgruppe einfügen Iggruppe löschen enden an <u>E</u> xcel		Tabellenwerte: untere Tabellenwerte obere Tabellenwerte
ugrunddaten unter der Pfa Die Werte der Tabelle 5. ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E ahlspitzenwiderstand (s/E Sondier-Spitzendruck un Undränierte Kohäsion un ahldurchmesser	hispitze: 12 oder 5.14 aus EA-P)f = 0.02))f = 0.03))f = 0.1) ter dem Pfahlfuß ter dem Pfahlfuß	Yähle sollen übe Sig Sig1 SigG qs Cu D	(kN/m ²) [kN/m ²] [kN/m ²] [kN/m ²] [kN/m ²] [kN/m ²] [m] 0.:	n /500	Pfahl Pfah Pfah Sa	ggruppe <u>k</u> opieren Ilgruppe einfügen Iggruppe löschen enden an <u>E</u> xcel		Tabellenwerte: untere Tabellenwerte obere Tabellenwerte

Bild 34 "Pfahlgruppen definieren" Nichtlineare Berechnung nach deutschen Empfehlungen EA-Pfähle

6.3.4 Nichtlineare Berechnung unter Verwendung einer gegebenen Last-Setzungskurve

In diesem Modell werden alle auf die Platte einwirkenden Kräfte nichtlinear auf die Pfähle übertragen, wobei unter Verwendung einer gegebenen Last-Setzungskurve zur Lastsetzung verwendet wird. Lastsetzungslinie für Pfahlgruppe und Pfahl-Plattengründung, kann aus zwei Widerstand-Setzung Beziehungen wie folgt erhalten werden:

- a) Mantelwiderstand mit Spitzenwiderstand-Setzung, Bild 36.
- b) Pfahlwiderstand-Setzung, Bild 37.



Bild 35 "Eingabe der Pfahlgruppen" Nichtlineare Berechnung unter Verwendung einer gegebenen Last-Setzungskurve

Mantelreibungsanteil:				
Mantelreibung: Schichtdicke	L1 Tau	[m] 20	Schich	nt <u>k</u> opieren
Pfahlkopfsetzung für die bezogene P	fahlmantelwiderstand SigRg	Srg	[cm]	nt los <u>c</u> hen
Spitzendruckanteil:				
Pfahlspitzendruck		Sig	[kN/m	1²] 0
Pfahlspitzendruck		Sig1	[kN/m	1 ²] 0
Pfahlspitzendruck		SigG	r [kN/m	1 ²] 0
Pfahlkopfsetzung für die bezogene P	fahlspitzenwiderstand Sig	S	[cr	n] 0
Pfahlkopfsetzung für die bezogene P	fahlspitzenwiderstand Sig1	S1	[cr	n] 0
Pfahlkopfsetzung für die bezogene P	fahlspitzenwiderstand SigGr	SGr	[cr	n] 0
Pfahldurchmesser D	[m] 0.9	Senden an <u>E</u> xce	el Pfa	hlggruppe <u>k</u> opieren
Pfahlfussdurchmesser Df	[m] 0.9		<u>P</u> fa	ahlgruppe einfügen
Bezeichnung der Pfahlgruppen	P1		Pfa	hlggruppe löschen

Bild 36 "Eingabe der Pfahlgruppen" Mantelwiderstand mit Spitzenwiderstand-Setzung

fahlwiderstand:				
fahlwiderstand			Qrg	[kN] 1900
fahlwiderstand			Q	[kN] 2100
fahlwiderstand			Q1	[kN] 2400
fahlwiderstand			QGr	[kN] 3400
fahlkopfsetzung:				
fahlkopfsetzung für die be	zogene Pfahl	widerstand Qrg	Srg	[cm] 1.3
fahlkopfsetzung für die be:	zogene Pfahlv	widerstand Q	S	[cm] 1.8
fahlkopfsetzung für die be:	zogene Pfahlv	widerstand Q1	51	[cm] 2.7
fahlkopfsetzung für die be	zogene Pfahlv	widerstand QGr	SGr	[cm] 9
Fahllänge	Lo	[m] 20		Pfahlggruppe <u>k</u> opieren
Yahldurchmesser	 D	[m] 20		Pfahlgruppe einfügen
Yahlfusedurchmesser	Df	[m] 0.9		Pfahlggruppe löschen
Paraiobauna dar Dfablarum		[ii] 0.5		Sandan an Evoal
ezeichnung der Flanigrup	Jen			Senden an Excer

Bild 37 "Eingabe der Pfahlgruppen" Pfahlwiderstand-Setzung

7 Geometrie und Lastdaten

Es können Fundamentplatten mit beliebigem Grundriss, mit Aussparungen, Ecken und Löchern eingegeben werden (Bild 38). Möglich sind auch Fundamentplatten mit unterschiedlichen Plattendicken und Gründungstiefen (Bild 39). Es können auch Stäbe eingegeben werden. Diese sind Elemente, mit denen auf der Sohlplatte gelagerte steife Mauern simuliert werden können. Auch können Einzellasten, Linienlasten, Flächenlasten und Momente an beliebiger Stelle unabhängig vom Elementnetz eingegeben werden (Bild 40). Auch mehrere Lastfälle sind möglich.



Bild 38 Beliebiger Plattengrundriss und Lastdaten, auch Löcher sind möglich



Bild 40 Verschiedene Lastarten

8 Auflagerbedingungen

Es ist möglich, feste (unverschiebliche) Punkt und Linienlager einzugeben. Es können aber auch elastische oder vorgegebene Verschiebungen und Verdrehungen mit konstanten oder federnden Auflagern berücksichtigt werden.



Bild 41 Elastische und feste Drehungen und Verschiebungen

9 Baugrund

Der Baugrund wird durch ein oder mehrere Bohrprofile definiert, deren Lage durch Koordinaten im Grundriss (Bild 42) festgelegt werden. Jedes Bohrprofil kann eine andere Schichtenfolge mit einer oder mehreren Schichten mit unterschiedlichen Bodenmaterialien aufweisen (Bild 45). Die Böden werden durch die Steifemoduli für Erstbelastung (*Es*) und Wiederbelastung (*Ws*) und die Wichten γ definiert (Bild 46). Auch die Poissonzahl n des Bodens wird berücksichtigt. Zur Erfassung der Vorbelastung q_v kann eine Feldweise unterschiedliche Gründungstiefe t_f berücksichtigt werden. Es kann auch die Grenztiefe berechnet werden. Die Bohrprofile können mit den Bezeichnungen, Symbolen und Farben nach DIN 4023 oder nach eigener Wahl nebeneinander graphisch dargestellt werden (Bild 42).

Bei der Zuteilung der Bohrprofile zu den Bodeneigenschaften unter den einzelnen Elementknoten kann zwischen folgenden drei Verfahren gewählt werden:

- 1. Automatische bilineare Interpolation zwischen den Bohrprofilen (Bild 42).
- 2. Aufteilung der Fundamentfläche in Teilflächen mit gleichen Bohrprofilen (Bild 43).
- 3. Hand-Zuteilung der Bohrprofile zu den einzelnen Elementknoten (Bild 44).



Bild 42 Automatische bilineare Interpolation zwischen den Bohrprofilen



Bild 43 Aufteilung der Fundamentfläche in Teilflächen mit gleichen Bohrprofilen







X-Koord.des Bohrprofils

Y-Koord.des Bohrprofils

Bezeichnung des Bohrprofils

<			
<u>О</u> К	Abbrechen	N <u>e</u> u	
Dild 16 Staifam	aduli fiin Enat und Wi	a dar h a lastur a	

Profil einfügen

Bild 46 Steifemoduli für Erst- und Wiederbelastung

Profil einfügen:

Aus Datei

Profil kopieren

Profil entfernen

>

<u>H</u>ilfe

[m] 4.00

[m] 3.00

B1

10 Bemessung der Platten

Die Bemessung von Stahlbetonplatten erfolgt nach den Normen:

- EC 2 Europäisches Komitee für Normung, Planung von Stahlbeton und Spannbetontragwerken Eurocode 2
- DIN 1045 Deutsches Institut für Normung, Beton und Stahlbeton, Bemessung und Ausführung
- ACI Amerikanisches Institut für Beton, Normerfordernisse für Stahlbetonbau
- ECP Ägyptische Norm der Praxis für Bemessung und Konstruktion von Stahlbetonbau

Bemessungsnorm-Parameter	×
EC 2 DIN 1045 ACI ECP Mindestbewehrung	
Teilsicherheitsbeiwerte:	
Sicherheitsfaktor	γ 1.75
Feltreer	
Faktoren:	
Abminderungsbeiwert der Betondruckfestigk	α _R 0.95
Begrenzung der Druckzonenhöhe: Bezogene Druckzonenhöhe nach DIN 1045 (Chi=0.8)	
O Bezogene Druckzonenhöhe eingeben	χ 0.8
Speichern Abbrechen Standardparameter	<u>H</u> ilfe

Bild 47 Dialogfeld "Bemessungsnorm-Parameter"

						~
Bewehrung (Bemessung	für Biegung)					×
Bemessungsnom:	Betongüte:					
EC 2 \checkmark	Charakteris	tische Zylinderdruc	ckfestigkeit	fck [k	(N/m²] 40000	-
	◯ Andere	○ C 12/15	○ C 16/20	○ C 20/2	5 O C 25/30	
	O C 30/37	O C 35/45	C 40/50	○ C 45/5	5 O C 50/60	
Betonstahlgüte:						
Charakteristische Strec	kgrenze			fyk [k	(N/m²] 500000	
⊖ Andere ⊖ BSt	220 (BSt 420	BSt 500	O BSt 550	O BSt 60	0
Betondeckung + 1/2 Sta	bdurchmesser:					
X-Richtung oben	d	1x [cm] 5.0	÷	↓ ↓		1×
X-Richtung unten	d	2x [cm] 5.0	÷	ी्रि	•••[†	
Y-Richtung oben	d	1y [cm] 6.0	÷	. F .		
Y-Richtung unten	d	2y [cm] 6.0	€ 02,	Ÿ Ţ		2x
<u>S</u> peichern	<u>A</u> bbrechen	<u>H</u> ilfe	•	<u>L</u> aden	Speichern	<u>u</u> nter
Bild 48 Dialogfeld "H	Bewehrung	(Bemessung f	ür Biegung)''	1		
🛃 🗋 📂 🛅 📦 📾 🎲 📸 📓 🖳 🗎 Datei Daten Berechnung Ergebnis	🏜 🎒 🌇 🗢 🖡 se Einstellung An	Graphik ELPLA - [So	ettlement]			- □ × ^ ?
Seite einrichten	rel 🔛 M nablage kopieren 🙉 Ei	aßstab	⊕ Zoom in @	Bereich vergrößern 🖊 Zo Verschieben 🔨 Zo	om rechts oben 🖌 Zoom links unten om links oben Zoom % 117 🕶	2 🛛
Brucken Senden an ELF Drucken Senden an ELF	PLA-Schnitte	chsen 📓 Gruppierung an: Optionen	zeige 🕲 Originalgröße 🕹	Blickwinkel Zo Fenster	om rechts unten	Neues Schließen Zeichnen · Neuanzeige Schließen
Berechnungsverfahren	Kritischer Rundschnitt des.	. 🗙 🌠 Setzungen (1) 🗙				₹
FE-Netzdaten Eigenschaften des Bodens						
Genziere Genziere	0.30*2.60[m ¹]	Verftehren (4 (geschichteter Baug Berechnung mit variablem iter	grundmodell) attiv verbesserten Bettungsmodul			
Kombination von mehreren Projekten	1.90*0.3 0[m ²]	6.98	7.18	6.68 7.18 6	.68 7.18 7.18 7.18	6.98
Graphik Setzungen (1) Kritischer Rundschnitt des Durchstanze	0.75*0.3 0[m?] 0.30*1.5 0[m?]	9.58-6.6		7.58		5.58
	1.20%0.3 0[m ³]		8.18 7.18			
	0.30°1.00[m?]	7.18				8.98
	0.30°0.7.5[m ²]		8.18 8.98	8.98 6.68	-65	7.18
	0.30*0.60[m?]	7.18 7.98	9.58 10.38	6.68 7.98 6	.68	7.18
	0.30*1.90[m ⁷]			6.68		
	1.50°0.30[m+]	Kritischer Rundschnitt des Du	7.18 7.18	6.68 6.38 6.38 6.38	.68 7.18 7.18	6.98
		Max. AL = 10.38 an die Snitte D), Man AL = 0.33 an die Shite 38			
		Max. AL = 10.35 an de Shite B	, Man AL = 0.53 an de Shite &			
	PO Box 14	Mar. AL = 1038 and e Suite D GEOTEC Software Inc. 001 Richmond Road PO, Calgary AB,	, san AL = 0.50 en die Snite 05 Canada T3E 7Y 7			
	PO Box 14 Mafistab 1: 345 Az Datei: Settlement Da Blatt Nr.: D-	Mar. AL = D38 and e Saite D GEOTEC Software Inc. 001 Richmond Road PO, Calgary AB, fifrag: Raft tuur 7-8-2012 ojekti, Analysis of alab foundation	, shi 42 = 6.33 at de Saite 33 Canada T.SE 7V7			

Bild 49 Kritischer Rundschnitt der Durchstanzen AL unter den Stützen

11 Graphische Darstellungen der Daten und Ergebnisse

Mit dem Programm *ELPLA*-Graphik lassen sich vom Computer über 100 verschiedene Darstellungen der Eingabedaten und Endergebnisse auf dem Bildschirm, Drucker oder Plotter erzeugen. So können in Farbdarstellungen die Abmessungen und Grundrisse, die Setzungen, Sohldrücke, Verformungen, Schnittgrößen, Bettungsmoduli, Auflagerkräfte und Bewehrung auf dem Bildschirm, Drucker oder Plotter dargestellt werden (Bild 50 bid Bild 57).

So sind folgende Darstellungen auf dem Bildschirm, Drucker und Plotter möglich:

- Darstellung der Systemdaten (Abmessungen, Lasten usw.) im Grundriss
- Isometrische Darstellung der Systemdaten
- Lage der Bohrprofile im Grundriss und Interpolationsfelder
- Bohrprofile mit Bodenarten
- Grenztiefe
- Anordnung der Gründungskörper einschließlich
- benachbarter Platten
- Ergebnisse (Zahlen) im Grundriss
- Ergebnisse (Verlauf als Isolinien) im Grundriss
- Isometrische Darstellungen der Ergebnisse
- Kreisdiagramme zu den Ergebnissen
- Hauptmomente als Striche im Grundriss
- Auflagerkräfte als Pfeile im Grundriss
- Verformungen der Platte
- Stäbe.

Die Darstellungen können wahlweise als WMF-Datei ausgegeben werden, so dass sie von anderen Graphik- oder Textverarbeitungsprogrammen (z.B. WordPerfect) übernommen werden können.



Bild 50 Ergebniswerte im Grundriss



x [m] = 21.40 y [m] = 10.28

Bild 52 Aufzeichnung des Verlaufes der Ergebnisse im Grundriss



Bild 54 Verformungen mit deformiertem Elementnetz



Bild 56 Kreisdiagramme von Ergebnissen



Bild 58 Verformungen als Vektoren



x [m] = 11.72 y [m] = 9.96

Bild 59 Verformungen des Bodens als verformtes Netz



Bild 60 Hauptspannungen des Bodens als Striche



Bild 61 Hauptdehnungen des Bodens als Striche

12 Darstellung der Schnitte

Ferner lassen sich von den Berechnungsergebnissen Schnitte (z.B. Setzungen, Verschiebungen aus Eigenbelastungen oder Nachbareinflüssen, Temperaturverschiebungen) definieren und zeichnen. Es können auch die Grenzwerte der Berechnungsergebnisse aus mehreren Lastfällen oder mehreren Berechnungsverfahren in einem Bild gezeichnet werden (Bild 62 bis Bild 66). So können z.B. folgende Schnitt-Darstellungen gezeichnet werden:

- Schnitte in x-Richtung
- Max./ Min.-Werte in x-Richtung
- Überlappung in x-Richtung
- Schnitte in y-Richtung
- Max./ Min.-Werte in y-Richtung
- Überlappung in y-Richtung
- Beliebiger Schnitt

Auch diese Schnitte können wahlweise als WMF-Datei ausgegeben und damit von anderen Graphik- oder Textprogrammen übernommen werden. Zu vielen Eingaben können vom Benutzer am Bildschirm auf Knopfdruck Informationen und Erläuterungen über Verfahren, Anwendungsgrenzen usw. angefordert werden.



Bild 62 Darstellung von Schnitten



Bild 64 Max./ Min. - Werte der Ergebnisse



Bild 66 Ein Diagramm in der Registerkarte "Schnitte" anzeigen

13 Tabellierung der Daten und Endergebnisse

Mit der Befehlsgruppe "Liste" lassen sich die Eingabedaten und Berechnungsergebnisse als Listing auf dem Bildschirm oder Drucker ausgeben. Der Text in folgender Weise ausgegeben werden:

- Tabellen der Daten anzeigen
- Tabellen der Daten durch Text-Editor listen
- Tabellen der Ergebnisse anzeigen
- Tabellen der Ergebnisse durch Text-Editor listen

Die Eingabedaten und Berechnungsergebnisse können mit einem einfachen Textverarbeitungsprogramm (Text-Editor) geändert oder wahlweise in einer ASCII-Datei abgespeichert werden. Die Dateien können von anderen Textverarbeitungsprogrammen (z.B. MS Word) zur Weiterverarbeitung übernommen werden. Im Folgenden wird beschrieben, wie man zur Ausgabe auf dem Bildschirm oder Papier kommen kann.

Datei Daten Berechnung Er	I IR. 🛅 🖓 III (III = I rgebnisse Einstellung Ansicht Li	ste ELPLA - [Example]				-	□ × ^ ?
Seite einrichten Drucken	den Senden Vord an Excel Senden	Courier New 8 • F K U abe A • A A Schrift	i≡ i≣ 😚 📻 E ≡ ≡ i≢ i≢	☆ Nächste Seite ↓ Vorherigen Seite ↓ Letzte Seite Blatt Nr. 1 Seite	Rückgängig	Suchen Suchen Weitersuchen	Schließen
Dideken	Paugrunddaten (10)	Schint	Absutz	Seite	Ruckgungig	bearbeiten	-
Berechnungsverfahren Bezeichnung des Projekts FFE-N-ktzdaten Netz in z-Richtung Bigenschaften des Bodens Genztiefe Genztiefe Bewehrung der Platte Latdaten Mehrere Projekte zusammen anzeigen Mehrere Nrojekten Mehrere Nrojekte zusammen anzeigen Buggunddaten (10)	[4] Baugrunddaten (10) × Baugrunddaten (10) × Baugrunddaten Crundwassertiefe unter Gelände Abminderungsfaktor für Setungen S c h i c h t e n p r o f i l e Bohrprofil Nr.: 1 Beschnung des Bohrprofils: Bl Lage im Kordinatensystem Xb [m] = 4.00 Yb [m] = 3.00 Schicht - Nr.: 1 Kurnzeichen für Bodenarten und Fe Tiefe der Schicht unter Gelände Elastizitätsmodul des Bodens Winkel der inneren Reibung Kohicht - Nr.: 2 Kurnzeichen für Bodenarten und Fe Tiefe der Schicht unter Gelände Schicht- Nr.: 2 Kurnzeichen für Bodenarten und Fe Tiefe der Schicht unter Gelände Schicht- Nr.: 2 Kurnzeichen für Bodenarten und Fe Tiefe der Schicht unter Gelände Schicht- Nr.: 2 Kurnzeichen für Bodenarten und Fe Tiefe der Schicht unter Gelände Schicht des Bodens Winkel der inneren Reibung Kohäsion des Bodens Winkel des Inneren Reibung Kohäsion des Bodens Winkel des Bodens Winkel des Bodens Winkel des Endens Winkel des Endens Kohäsion des Bodens Winkel des Endens Winkel des Inneren Reibung Kohäsion des Bodens Kohäsion des Bodens	GW [m] = 1.5 hlfa [-] = 1 ls nach DIN 4023: U zbelastung) E derbelastung) W Nue Gama FHI c ls nach DIN 4023: U zbelastung) Z tbelastung) E derbelastung) M derbelastung) C tbelastung) C source and the second seco	[m] = 1.50 [kN/m ¹] = 9500 [kN/m ¹] = 26000 [-] = 0.30 [kN/m ¹] = 15.00 [kN/m ¹] = 5.0 [kN/m ¹] = 5500 [kN/m ¹] = 26000 [kN/m ¹] = 26000 [kN/m ¹] = 5.00 [kN/m ¹] = 5.0				
	J						

Bild 67 Liste der Baugrunddaten

	😪 🐴 陷 🛋 🖷 "	% 💷 🖪 🖄 🖴		16	***					_	пх	
Datei	Daten Berechnung	Ergebnisse	Einstellung	Ansicht Li	ste						^ @	
Seite	Druckvorschau Drucken	Senden Senden	Einfügen Aus	sschneiden	Courier New	× 8 ×	╡ ੑੑੑੑੑੑੑੑ ੑੑੑੑੑੑੑੑੑੑੑ ੑੑੑੑੑ	 Aïachste Seite	Rückgängig	Suchen Se Weitersuchen	Schließen	
cimence	Drucken	Senden	Zwische	enablage	Sch	rift	Absatz	Seite	Rückgängig	Bearbeiten	Schließen	
B	ten erechnungsverfahren	Setzu	ungen (4) 🗙								-	
B	ezeichnung des Projekts						GEOTE	C Software Inc.			^	
E B	E-Netzdaten igenschaften des Bodens					PO Box	14001 Richmond Ro	ad PO, Calgary AB, Canada T3E	7¥7			
🗗 Б	igenschaften des Fundamentes	Setzunge	n									
H La Pr Ki	Lastdaten Auftrag: Comparison with Reul/ Randolph (2003): Piled rafts in overconsolidated clay Pröhle Datum: 14-12-2006 Morrere Projekte zusammen anzeigen For Johans JPR											
	te etzungen (4)		Berechnung einer Gründungsplatte mit der Programmkette ELPLA Version 12.0									
		Berechnu Verfahre Steifemo Lineare	ungsverfahren en (6) (gesch odulverfahren Berechnung	: ichteter Baug für den beli	rundmodell) ebig geschich	teten Baugrund	i (Iteration)					
		Setzunge	n									
		Knoten Nr.	Abstand	Abstand	Gesamt	Wieder- belastung	Erst- belastung					
		I [-]	.x [m]	У [m]	s [cm]	su [cm]	se [cm]					
			0.00	0.00	6 41	0 44	5 97					
		2	45.00	0.00	6.41	0.44	5.97					
		3	45.00	24.50	6.37	0.44	5.93					
		4 5	1.75	24.50	6.37	0.44	5.93					
		6	3.15	0.00	6.70	0.53	6.18					
		7	4.55	0.00	6.83	0.55	6.29					
		8	5.95	0.00	6.96	0.57	6.39					
		9	7.35	0.00	7.08	0.58	6.50					
		10	10.75	0.00	7.31	0.59	6.71					
		12	11.55	0.00	7.41	0.60	6.81					
		13	12.95	0.00	7.51	0.60	6.91				~	

Bild 68 Liste der Setzungen durch Text-Editor

14 View multiple projects together in a single view

Diesem Befehl ermöglicht dem Benutzer, Daten oder Ergebnisse mehrerer Projekte in einer Einzelansicht anzuzeigen. Das folgende Bild zeigt in einer Einzelansicht drei verschiedene Projekte, die mit verschiedenen Verfahren durchgeführt wurden, Bild 70.

М	ehre	ere Projekte	_		×				
	iste	der zusamme		Speichern					
	Pro	ojekt Nr. Dateiname des Projekts		Bezeichnung des Projekts			perenern		
	▶ 1 gb2 2 gb3		gb2	Method 2		Abbrechen Projekt hinzufügen			
			gb3	Method 3					
	3 gb4 4 gb6 *			Method 4		Projekt ent <u>f</u> ernen			
				Method 6					
							N <u>e</u> u		
						E <u>i</u> nfüg	jen von Ex	ccel	
	Zeic	hnungsoption	Senden an Excel						
	Anzahl der Projekte pro Zeile						Speichern unter		
	Abst	tand zwische	en den Projekten		Sd [m] 1.00 🜩	Hilfe			

Bild 69 Dialogfeld "Mehrere Projekte zusammen anzeigen"



Bild 70 Anzeigen mehrere Projekte zusammen in einer Einzelansicht

15 Kombination von mehrer Projekte in Diagrammen

Die Option "Kombination von mehreren Projekten" ermöglicht dem Benutzer, Diagramme aus verschiedenen Lastfällen, Bodenmodellen, Berechnungsverfahren, Bodeneigenschaften, Randbedingungen und Sonderfällen in einem bestimmten Abschnitt oder Bereich in einem Diagramm anzuzeigen.



Bild 71 Dialogfeld " Kombination von mehreren Projekten"



Bild 72 Kombination von mehrer Projekte in Diagrammen



16 Projektelemente nach BIM exportieren

Mit diesem Befehl kann der Benutzer BIM-Modelle (Building Information Model) des Projekts im IFC-Format lesen und anzeigen.

Bild 73 Projektelemente nach BIM exportieren

17 Tipps und Tricks

- Durchklicken mit der linken Maustaste in bestimmte Bildschirmbereiche für eine der Daten-Registerkarten können Sie auch das Popup-Optionen-Menü aufrufen, Bild 74.
- In der Registerkarte "FE-Netzdaten" können Sie auf einen Knoten klicken und die Maustaste gedrückt halten, um den Knoten an eine neue Position zu verschieben.
- In der "Graphik" Registerkarte können Sie mit der Maus klicken und halten, um die Zeichnung an einen neuen Ort zu verschieben.
- Mit Doppelklick in: Legende, Firmendaten, Titel, Auftragsdaten werden die zugehörigen Menüs aufgerufen
- Mit Doppelklick in: *Maßstab* im Schriftfeld wird das Menü "Maßstab" aufgerufen
- Mit Doppelklick in: *Datei* im Schriftfeld wird das Menü "Öffnen" aufgerufen
- Mit Doppelklick in: *Blatt Nr.* im Schriftfeld wird das Menü "Blatt Nr." aufgerufen
- Durch Doppelklicken auf einen angegebenen Knoten auf dem FE-Netz erscheint die entsprechende Knoteninformation, Bild 75.



Bild 74 Menü "Popup-Optionen"



Bild 75 Knoteninformation

18 Typische Anwendungsgebiete

- Untersuchung der Wechselwirkung Baugrund/ Bauwerk.
- Berechnung der Sohldrücke, Setzungen, Biegemomente, Querkräfte, Verformungen und Bettungsmoduli elastischer Gründungsplatten.
- Berechnung von starren Platten.
- Berechnung von schlaffen Fundamenten.
- Berechnung von Tragwerksplatten.
- Berechnung der Konsolidationssetzungen.
- Berechnung von Pfahl-Plattentragwerken.
- Berechnung der Lasten auf Pfähle.
- Setzungsberechnungen von Flachgründungen.
- Baugrundsetzungen infolge von Auffüllungen oder Einzellasten.
- Berechnung der Setzungen neben Plattenfundamenten.
- Bestimmung der konstanten und variablen Bettungsmoduli.
- Interaktion von Nachbarplatten oder äußeren Lasten.
- Einfluss von Temperaturänderungen.
- Einfluss von Untertunnelung und Bergsenkungen.
- Berechnung von Systemen mehrerer schlaffer, starrer oder elastischer Gründungen.
- Berechnung von Balken oder Trägern nach FEM.
- Simulation von Dämmen.
- Berücksichtigung plastischer Verformungen mit Grundbruchberechnungen.
- Berechnung der Grenztiefe.
- Elimination negativer Sohldrücke.
- Bemessung von Fundamentplatten nach ACI, EC 2, DIN 1045 und ECP.
- Berechnung der Spannungen, Dehnungen und Verschiebungenim Boden.

19 Literaturverzeichnis

Das Programm basiert u.a. auf folgender Literatur:

- EL ARABI/ EL GENDY, M. (2001): On the Optimum Design of Foundation Systems Suez Canal University, Faculty of Engineering, Port-Said Port-Said Engineering Research Journal, November 2001
- [2] EL ARABI/ EL GENDY, M. (2001): Effect of Openings on Raft Behavior Suez Canal University, Faculty of Engineering, Port-Said Port-Said Engineering Research Journal, December 2001
- [3] CRUZ, L. (1994): Vergleichsuntersuchungen zur Bauwerk-Boden-Wechselwirkung an einer Hochhausgründungsplatte zwischen den nationalen Normen und den Eurocodes Diplomarbeit, Universität Gesamthochschule Siegen
- [4] EL GENDY, A. (1996): Structural analysis and design using finite element method B. Sc. Project report, Suez Canal University, Port-Said, Egypt
- [5] EL GENDY, M. (1994): Comparing examinations of the influence of calculation methods of basement slabs PH.D Thesis, Suez Canal University, Egypt
- [6] EL GENDY, M. (1998): An analysis for determination of foundation rigidity Eighth International Colloquium on Structural and Geotechnical Engineering Ain Shams University, Cairo, Egypt
- [7] EL GENDY, M. (1998): An iteration method for design of slab on elastic foundation Proceeding of the first International Conference on Civil Engineering Helewan University, Cairo, Egypt
- [8] EL GENDY, M. (1999): Effect of Girders on the Raft Rigidity 1st International Conference for Advanced Trends in Engineering Minia University, Minia, Egypt
- [9] EL GENDY, M. (2003): Numerical Modeling of Rigid Circular Rafts on Consolidated Clay Deposits
 International Workshop on Geotechnics of Soft Soils-Theory and Practice Noordwijkerhout, The Netherlands
- [10] HERRMANN, R. (1994): Konstruktion und Bemessung von Bodenplatten Nachweis von Grenzzuständen nach EC 2 Teil 1 und EC 7 Teil 1 / DIN V 1054–100 Seminar Universität Gesamthochschule Siegen
- [11] IBRAHIM, F./ El GENDY, M./ EL SHERIFY (2002): Analysis of Plates on Compressible Subsoil
 2nd International Conference for Advanced Trends in Engineering Minia University, Minia, Egypt
- [12] KANY, M. (1974): Berechnung von Flächengründungen, 2. Auflage Verlag Ernst & Sohn, Berlin
- [13] KANY, M./ EL GENDY, M. (1993): Vergleichende Untersuchung über numerische Modelle für die Berechnung von Gründungsplatten Theorie und Praxis numerischer Modelle in der Bodenmechanik, Sonthofen

Herausgeber: TU Graz

- KANY, M./ EL GENDY, M. (1995): Computing of beam and slab foundations on three Dimensional layered model
 Proceeding of the Sixth International Conference on Computing in Civil and Building Engineering, Berlin
- [15] KANY, M./ EL GENDY, M. (1996): Sicherheitsuntersuchungen bei Flächengründungen nach EC 7/ DIN 1054 Forschungsbericht an IFBT, Berlin
- [16] KANY, M./ EL GENDY, M. (1996): Unterlagen zu den TAW-Seminaren "Berechnung von Flächengründungen", Nürnberg
- [17] KANY, M./ EL GENDY, M. (1997): Analysis of system of footing resting on irregular soil Proceeding of the XIVth International Conference on Soil Mechanics and Foundation Engineering, Hamburg
- [18] KANY, M./ EL GENDY, M. (1999): Berechnung von großen Systemen starrer Sohlplatten Bauingenieur, Bd. 74, Nr. 11, S. 471-478
- [19] KANY, M./ EL GENDY, M. (2000): Einfluss der Bauwerkssteifigkeit auf das Fundamentsystem
 2. Kolloquium Bauen in Boden und Fels Technische Akademie Esslingen, Ostfildern, Germany
- [20] KANY, M./ EL GENDY, M. (2002): Berechnung von Fundamenten auf nichtlinearem Baugrund
 3. Kolloquium Bauen in Boden und Fels Technische Akademie Esslingen, Ostfildern, Germany
- [21] OHDE, J. (1942): Berechnung der Sohldruckverteilung unter Gründungskörpern Z. Bauingenieur, S. 99 ff. und S. 102 ff.