



Matthias Weiss, BSc

Mörtschach Felssturz 2014 des Ostbereiches – Ingenieurgeologische Untersuchungen mit Hilfe von Fernerkundungsmethoden

MASTERARBEIT

zur Erlangung des akademischen Grades

Master of Science

Masterstudium Erdwissenschaften

eingereicht an der

Technischen Universität Graz

Betreuer

Ao.Univ.-Prof. Mag.rer.nat. Dr.rer.nat. Qian LIU

Institut für angewandte Geowissenschaften

EIDESSTATTLICHE ERKLÄRUNG AFFIDAVIT

Ich erkläre an Eides statt, dass ich die vorliegende Arbeit selbstständig verfasst, andere als die angegebenen Quellen/Hilfsmittel nicht benutzt, und die den benutzten Quellen wörtlich und inhaltlich entnommenen Stellen als solche kenntlich gemacht habe. Das in TUGRAZonline hochgeladene Textdokument ist mit der vorliegenden Masterarbeit identisch.

I declare that I have authored this thesis independently, that I have not used other than the declared sources/resources, and that I have explicitly indicated all material which has been quoted either literally or by content from the sources used. The text document uploaded to TUGRAZonline is identical to the present master's thesis.

Datum / Date

Unterschrift / Signature

Danksagungen

Ich möchte mich sehr herzlich bei Herrn Ao.Univ.-Prof. Mag.rer.nat. Dr.rer.nat. Qian Liu für die Betreuung dieser Masterarbeit, sein Vertrauen in mich diese Aufgabe zu bewältigen und sein enormes Engagement bedanken.

Weiterer Dank gebührt meinem Kollegen und Freund Zijad Ramic, BSc, der mich durch die Masterarbeit begleitete und zahlreiche Geländebegehungen mit mir durchführte und mir stets mit seinem fachmännischen Rat beiseite stand.

Auch der Herr Ao.Univ.-Prof. Dr.phil. Dietmar Klammer und die Damen im Sekretariat dürfen nicht unerwähnt bleiben, die sich stets bei der Lösung von studientechnischen Problemen sehr engagiert haben.

Des Weiteren möchte ich mich bei Herrn Mag. Franz Goldschmidt, Amt der Kärntner Landesregierung, Abteilung 8 - Umwelt, Wasser und Naturschutz Unterabteilung Geologie und Bodenschutz bedanken für seine Vorarbeit und Unterstützung bei dieser Arbeit.

Abschließend möchte ich mich noch sehr bei meiner Familie und Freunden bedanken, die mich so tatkräftig unterstützt haben.

Kurzfassung

Am Hang des Mörtschachbergs in Mörtschach, Kärnten, kommt es des öfteren zu Felsstürzen. Im Zuge dieser Arbeit erfassten wir das vorherrschende Relief mittels terrestrischen Laserscannings, da das Gelände äußerst unzugänglich ist und nur unter lebensbedrohlichen Bedingungen erreichbar wäre. Anschließend wurden die Daten im Computerprogramm "RiSCAN PRO" weiterverarbeitet und durch GPS Koordinaten georeferenziert. Dann wurden die vorhandenen Trennflächen eingebaut und mehrere Trennflächenscharen definiert. Das so erzeugte Trennflächenmodell wurde verwendet um mit der "Block Theory" bereits versagte Blöcke zu identifizieren und zu rekonstruieren. Dabei wurde die Kinematik, das Volumen, der Block Typ und die Form der Blöcke durch verschiedene DOS-Programme ermittelt. Auch eine Stabilitätsanalyse wurde durchgeführt. Durch all diese Daten konnten Bildungsbereiche künftiger instabiler Blöcke definiert werden.

Abstract

Rockfalls often happen on the slope of the Mörtschachberg in Mörtschach, Carinthia. We captured the existing relief with a terrestrial laserscanner for this master thesis, because the site is really inaccessible and only under life threatening conditions reachable. The collected data was processed in the program "RiSCAN PRO" and referenced with GPS coordinates. The available joint planes were then modeled and joint sets were defined. The so generated joint plane model was used to identify already failed blocks with the "Block Theory" and to reconstruct these. The kinematics, volume, type and form of the blocks were defined using multiple DOS-programs. Even a stability analysis was done. All this data lead to a conclusion where future instable blocks might form.

Inhaltsverzeichnis

1. Problemstellung - Ziel	7
2. Arbeitsgebiet	8
2.1. Geographischer Überblick	8
2.2. Geologischer Überblick	8
2.2.1. Obere Austroalpine Untereinheit	9
2.2.2. Prijakt-Decke	9
3. Methodik 1	1
3.1. Geländebegehung 1	1
3.2. Terrestrisches Laserscanning 1	3
3.3. RISCAN PRO 1	6
3.4. DOS-Programme für Auswertungen nach Blocktheorie1	17
3.4.1. B02HPGL.EXE	17
3.4.2. B03HPGL.EXE	9
3.4.3. B10HPGL.EXE	21
3.4.4. B11HPGL.EXE	23
4. Datenvorbereitung	25
4.1. Datenerhebung	25
4.2. Geo-Referenzierung mit Backsighting-Verfahren2	25
4.3. Multi-Station-Adjustment (MSA)	28
5. Datenbearbeitung	30
5.1. Erzeugen von Polydataobjekten	30
5.2. Trennflächen	31
5.2.1. Trennflächen allgemein	31
5.2.2. Trennflächeneinbau	32
5.3. Rekonstruktion der versagten Blöcke	34
6. Ergebnisse	35
6.1. Trennflächenscharen	35
6.2. Block Theory	37
6.2.1. Definition	38
6.2.2. Blockabgrenzung durch Halbräume	39
6.2.3. Bestimmung der Kinematik	39

6.2.4. 3D-Visualisierung und Volumensberechnung
6.2.5. Block-Typ Bestimmung
6.2.6. Stabilitätsanalyse
6.3. Versagte Blöcke
6.3.1. Block 2
6.3.2. Block 9
6.3.3. Block 10
6.3.4. Block 13
6.3.5. Block 20
6.3.6. Block 26
7. Schlussfolgerung
8. Literaturverzeichnis
9. Abbildungsverzeichnis
10. Tabellenverzeichnis
11. Anhang

1. Problemstellung - Ziel

Aufgrund der vorherrschenden Morphologie und klimatischen Bedingungen kommt es immer wieder zu Felsstürzen am Hang des Mörtschachberges in Mörtschach, Kärnten. Durch die herabfallenden Blöcke werden Bewohner und Infrastruktur von Mörtschach akut bedroht und Sicherungsmaßnahmen, wie Steinschlagnetze und Anker, wurden errichtet. Dennoch ist eine Stabilitätsanalyse und Untersuchung hinsichtlich der verursachenden Mechanismen bei der Böschung unabdingbar, um auf künftige Ereignisse vorbereitet zu sein. Jedoch ist das Gelände sehr steil und unzugänglich und besonders in der Nähe des Ablösungsbereiches lebensbedrohlich, da sich immer noch Blöcke lösen können und dies durch herabfallende, kleine Steine verdeutlicht wird. Deswegen ist eine herkömmliche Kartierung und Vermessung unmöglich und eine Fernerkundungsmethode musste eingesetzt werden. Da aber eine solche Analyse sehr von der Qualität der Daten abhängig ist, ist es wichtig eine hohe Auflösung des Reliefs und der vorhandenen Trennflächen zu haben. Daher wurde ein terrestrischer Laserscanner verwendet, der diese Bedingungen auch aus großer Entfernung erfüllt.

Die so erhaltene Punktwolke wird mit dem Programm "RiSCAN PRO" bearbeitet und mittels GPS-Daten georeferenziert. Mit Hilfe von Fotos der Felswand wurden Trennflächen korreliert und in das Modell eingebaut. Daraus ließen sich Trennflächenscharen und ein Trennflächenmodell ableiten. Mit der Block Theory wurden bereits versagte Blöcke identifiziert und rekonstruiert. Dabei werden die Kinematik, Volumen, Form und Typ des Blocks durch mehrere DOS-Programme bestimmt. Abschließend erfolgt noch eine Stabilitätsanalyse.

Durch alle erhobenen Daten sollen die Trennflächenscharen, die hauptverantwortlich für das Versagen der Blöcke, identifiziert werden und so eine Aussage über weitere Bereiche potenziell instabiler Blöcke getroffen werden.

2. Arbeitsgebiet

2.1. Geographischer Überblick

Das Arbeitsgebiet befindet sich in den Ostalpen, genauer gesagt in den Hohen Tauern im Nordwesten von Kärnten. Ein Teil davon ist die Goldberggruppe, in deren südlichen Teil sich das Arbeitsgebiet erstreckt und sie deswegen von Interesse für diese Arbeit ist. Die Gemeinde Mörtschach am Fuße des Mörtschachberges ist Opfer besagter Felsstürze geworden und somit Ziel der Untersuchungen.



Abbildung 1: Karte Kärntens mit eingezeichnetem Arbeitsgebiet (KAGIS 2017)

Die U-förmigen Täler sind auf die glaziale Erosion des Möll Gletschers während der letzten Eiszeit zurückzuführen (Melzner et al. 2011).

2.2. Geologischer Überblick

Geologisch betrachtet befindet sich die Goldberggruppe im südlichen Teil des Tauern Fensters sowie in den benachbarten Austroalpinen Decken. Sie lässt sich in die tektonischen Haupteinheiten Sub-Penninikum, Penninikum und Austroalpin einteilen. Für das Arbeitsgebiet ist ausschließlich die obere Austroalpine Untereinheit relevant, welche leicht bis steil Richtung SW, teilweise Richtung NO, einfällt (Melzner et al. 2011).



Abbildung 2: Störungssysteme mit eingezeichnetem Arbeitsgebiet (nach Linner et al. 2009)

Vor allem zwei Seitenverschiebungssysteme prägen das Gebiet. Einerseits das dextrale Iseltal Störungssystem, sowie das sinistrale Zwischenbergen-Wöllatratten Störungssystem (siehe Abb.2). Der Verlauf der Täler folgt hauptsächlich diesen Störungen und erfolgt in NW-SO bzw. WSW-ONO Richtung (Melzner et al. 2011).

2.2.1. Obere Austroalpine Untereinheit

Der obere Austroalpine Deckenstapel lässt sich in mehrere Deckensysteme einteilen. Ein Teil davon ist die Prijakt Decke, welche den Bearbeitungsbereich vollständig abdeckt (Abb. 3).

2.2.2. Prijakt-Decke

Der obere Austroalpine Deckenstapel lässt sich in mehrere Deckensysteme einteilen. Ein Teil davon ist die Prijakt Decke (siehe Abb. 3). Diese gehört zum Koralpe-Wölz Deckensystem und beinhaltet den Prijakt Polinik Komplex. Charakteristisch ist das Fehlen von transgressiven, überlagernden permomesozoischen Sedimenten, da diese während eoalpinen tektonischen Prozessen abgeschert wurden (Melzner et al. 2011).



Abbildung 3:Tektonik der Sadnig-Gruppe (Fuchs & Linner 2005)

Die Lithologie baut sich aus mehreren Gesteinen auf:

- Eklogite, Amphibolite
- Glimmerschiefer und Paragneise, manchmal quarzitisch
- Orthogneise, manchmal mit Augentexturen

Am häufigsten treten grobe Glimmerschiefer und Paragneise auf. Die Übergänge zwischen den einzelnen Lithologien sind fließend und schwer festzuhalten. Amphibolite und Orthogneise sind weit verbreitet. In dem Arbeitsgebiet treten nur Paragneise, Orthogneise und Amphibolite auf (Melzner et al. 2011).

Die Gesteine weisen eine flache Lagerung auf und fallen regional nach Südwesten, dominierend aber nach Nordosten ein. Es treten auch verschiedene Faltenstrukturen auf, die auf zwei prägende Deformationsphasen schließen lassen (Fuchs & Linner 2005; Heinisch 1994).

3. Methodik

Im Rahmen dieser Masterarbeit wurden auf verschiedenste Techniken der Datengewinnung und Datenverarbeitung zurückgegriffen. Es handelt sich dabei um:

- Geländebegehung
- Terrestrischer Laserscan
- RiSCAN PRO
- DOS-Programme für Auswertungen nach Blocktheorie

In den folgenden Kapiteln wird jede einzelne erklärt.

3.1. Geländebegehung

Im Vorfeld wurden mehrere Geländebegehungen gemacht, um abzuschätzen welche Methoden angewendet werden können und welche nicht. Bereits nach der Ersten war klar, dass der Aufschluss unzugänglich ist und nur Fernerkundungsmethoden, in diesem Fall der LiDAR, in Frage kommen. Bei den folgenden Begehungen wurden passende Scanpositionen eruiert, um eine hohe Qualität der Daten zu gewährleisten. Auch Fotos zur Dokumentation wurden gemacht (siehe Abbildung 4 und 5).



Abbildung 4: Ansicht des Aufschlusses auf Höhe der obersten Häuser



Abbildung 5: Nähere Aufnahme des Aufschlusses auf Höhe der obersten Häuser

Entlang der Astener Bergstraße, die auf den Mörtschachberg führt, fanden sich einige Aufschlüsse auf der Ostseite des Berges die das hohe Maß an Zerklüftung des Gebirges wiederspiegelten (siehe Abbildung 6).



Abbildung 6: Aufschluss auf Ostseite des Mörtschachbergs

3.2. Terrestrisches Laserscanning

LiDAR (Light Detection and Ranging) oder terrestrisches Laserscanning (TLS) ermöglicht eine schnelle Erfassung von detaillierten Punktdaten einer Geländeoberfläche, sowohl aus der Luft (airborne laserscanning [ALS]) als auch von bodennahen Plattformen (Buckley et al. 2008).

Ein Laserscanner sendet einen Laserstrahl aus, der an einem Objekt reflektiert wird, und durch den Scanner registriert wird und so die Entfernung misst. Dabei misst er in allen möglichen Raumrichtungen, die durch Horizontalrichtung und Zenitwinkel festgelegt werden. Dadurch ermöglicht sich eine komplette, dreidimensionale Erfassung des Raumes rund um den Scanner. Es gibt zwei verschiedene Prinzipien der Entfernungsmessung:

- Impulslaufzeit
- Phasenlaufzeit

Der eingesetzte Laserscanner verwendet das Impulslaufzeitverfahren.

Impulslaufzeit

Bei der Impulslaufzeit wird ein Lichtimpuls kurzzeitig vom Laserscanner ausgesandt und nachdem er vom Scanner zum Objekt und wieder zurück gelangt ist, von diesem empfangen und durch die Laufzeit die Entfernung berechnet. Mit dieser Methode lassen sich größere Entfernungsbereiche abdecken, jedoch leidet die Genauigkeit unter der Zunahme der Reichweite im Vergleich zum Phasenlaufzeitverfahren (Kern 2007).

Im Vorfeld müssen einige Punkte beachtet werden, um ein bestmögliches Ergebnis des Laserscans zu erreichen:

- Instrumentierung
- Auflösung
- Scanpositionen
- Reflektorpositionen
- Koordinatenbestimmung

Instrumentierung

Der Laserscanner muss an die vorherrschenden Gegebenheiten des Geländes angepasst sein, insbesondere an die Distanz zum aufnehmenden Objekt. Dabei spielt auch das Prinzip zur Distanzmessung (Impulslaufzeit-, Phasenlaufzeitverfahren) eine Rolle. Die Scanner unterscheiden sich in der Ausstattung erheblich. Es gibt welche mit eingebauten Kameras zur Erfassung von "true-colour" Informationen für die einzelnen Punkte der Punktwolke, andere besitzen ein GPS-Gerät. Es gilt einen Laserscanner passend zur Fragestellung auszuwählen (Buckley et al. 2008).

Auflösung

Die Auflösung des Scans ist abhängig von der Größe des aufzunehmenden Bereichs und stets an diesen und die Anforderungen anzupassen. Denn es ist wenig sinnvoll einen Aufschluss von mehreren Hundertermetern oder sogar im Kilometerbereich mit der höchsten Auflösung zu scannen, da die erzeugte Datenmenge enorm ist, ebenso wie der Aufwand diese zu bearbeiten, obwohl der hohe Grad an Informationsdichte nicht benötigt wird. Der umgekehrte Fall wäre ebenso nicht empfehlenswert. In den meisten Bereichen empfiehlt es sich mehrere Überblick-Scans zu machen und anhand dieser kritische Bereiche zu definieren die mit einem detaillierten-Scan abgetastet werden (Buckley et al. 2008).

Scanpositionen

Die Auswahl der Scanpositionen ist ein sehr wichtiger Aspekt des Laserscannings. Dabei gilt es eine klare Sichtlinie von der Scannerposition zum erfassenden Objekt zu haben und möglichst viel vom Untersuchungsbereich abdecken zu können. Es werden mehrere Scans aus verschiedensten Positionen und Blickwinkeln durchgeführt, um alle Geometrien und Eigenschaften erfassen zu können. Objekte die parallel zum Laserstrahl verlaufen werden nicht erfasst und Objekte auf die der Strahl orthognal trifft, werden am besten abgetastet. Dies gilt es in der Anordung der Scanpositionen zu berücksichtigen, um Schattenbereiche, das sind Bereiche die nicht erfasst wurden, zu vermeiden (siehe Abbildung 7) (Buckley et al. 2008).



Abbildung 7: Veranschaulichung der benötigten Überlappung von Scans um alle Eigenschaften des Objekts erfassen zu können. a) Schematische Darstellung der Überlappung beider Scans. (b) Bild des Aufschlusses. (c) Scan 1. (d) Scan 2. (e) zusammengefügte Punktwolke. (f) kolorierte Punktwolke (Buckley et al. 2008)

Reflektorpositionen

Reflektoren werden verwendet um sogenannte "Tiepoints" zu erzeugen, die benötigt werden um mehrere Scans miteinander zu verknüpfen und entsprechend zu georeferenzieren. Dabei werden die Reflektoren, ein Zylinder der mit einer hochreflektierenden Folie ummantelt ist, im Scanbereich aufgestellt und detailliert gescannt. Ihre Koordinaten werden mittels Real Time Kinematic (RTK) – Global Positioning System (GPS) bestimmt. Die Reflektoren sollten in unterschiedlichen Entfernungen und Höhen aufgestellt werden um die bestmögliche Anordnung der Punktwolken zu garantieren (Liu & Kieffer 2011).

Koordinatenbestimmung

Um die einzelnen Charakteristika des Aufschlusses in eine räumliche Beziehung zu setzen, die verschiedenen Scans zu korrelieren und realitätsgetreue Messungen durchzuführen, benötigt man ein einheitliches Koordinatensystem der Scans. Dieses wird realisiert, indem man die Scanpositionen und die Reflektorpositionen mittels RTK-GPS misst (Liu & Kieffer 2011).

Der bei dieser Masterarbeit eingesetzte Laserscanner ist der Riegl LMS-Z620. In der Tabelle 1 befinden sich einige technische Spezifikationen.

Scanner	Riegl 3D terrestrial static laser scanner			
	LMS-Z620			
Scan method	pulse based (time of flight)			
Maximum Scan distance				
a target reflectivity of 90%	2000m			
a target reflectivity of 10%	750m			
Field of view (°)	360 (horizontal) x 80 (vertical)			
Horizontal & vertical	0.004 x 0.004			
angle resolution (°)				
Scanning speed	up to 11,000 measurements per second			
3D scan precision	10mm (single shot in 100m)			
	5 mm (averaged in 100m)			
High-resolution digital	Nikon D300, integrated & calibrated into			
camera	scanner coordinate system			
Inclination sensor	integrated			

Tabelle 1: Scanner Spezifikationen (Liu & Kieffer 2011)

3.3. RISCAN PRO

RiSCAN PRO ist das von Riegl bereitgestellte Programm zur Bearbeitung der Punktwolken, die von den Riegl Laserscannern erzeugt werden (siehe Abbildung 8). Damit erfolgt die Referenzierung und Zusammenführung der einzelnen Scans. Es wurde auch verwendet, um die Trennflächen einzubauen, versagte Blöcke zu finden und zu rekonstruieren.



Abbildung 8: Ansicht des Programms RiSCAN PRO

3.4. DOS-Programme für Auswertungen nach Blocktheorie

Die verwendeten DOS-Programme basieren auf der Block Theory von (Goodman & Shi 1985), wurden von Dr. Liu Q. programmiert und führen unterschiedlichste mathematische Operationen durch. Die einzelnen verwendeten Programme werden unten beschrieben.

3.4.1. B02HPGL.EXE

Das B02 Programm wird verwendet um die Kinematik des Blocks zu bestimmen. Es gibt den "half space code" aller durch die Trennflächen begrenzten Blöcke im ersten Großkreis-Plot an und die Versagensmechanismen im zweiten Großkreis-Plot (siehe Abbildung 10). Dabei wird nur die Orientierung (Einfallsrichtung, Einfallswinkel) der Trennflächen und Freien Flächen benötigt (siehe Abbildung 9). Die vollständig gezeichneten Großkreise repräsentieren die Trennflächen und die strichlierten die Freien Flächen. Die von den Großkreisen der Trennflächen begrenzten Polygone stellen dabei eine "Joint Pyramid" da und sind mit dem jeweiligen JP-Code (siehe Abbildung 9 oben) oder Versagensmechanismus (siehe Abbildung 9 unten) versehen.

C:\keyblock\B02HPGL.EXE	– ×
KENTER THE NUMBER OF SETS (>0)	
SENTER THE NUMBER OF FREE PLANES (>=0)	
KENTER DIP,DIP DIRECTION KDIP DIRECTION IS CLOCK WISE FROM NORTH	
65,270 87,65	
? 45,90 < XEAST, YNORTH, ZUP	
KENTER (X,Y,Z) OF VECTOR FROM FOCUS TO ORIGIN <(0,0,1) IS UPPER HEMISPHERE;(0,0,-1)IS LOWER HEMISPHERE	
ENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR	
<pre><enter <1="" circle="" gives="" largest="" ratio:1-5="" reference="" window=""> ? 3</enter></pre>	
ENTER THE NAME OF THE FIRST PLOT DATA FILE	

Abbildung 9: DOS-Eingabe beim Programm B02HPGL.EXE



Abbildung 10: Die beiden Plots des Programms B02HPGL.EXE, links der erste, rechts der zweite

3.4.2. B03HPGL.EXE

dient 3D-Visualisierung einzelner Dieses Programm zur Blöcke und zur Volumensberechnung derselbigen (siehe Abbildung 12). Hierbei werden die Orientierung der Trennflächen und Freien Flächen, der Trennflächenabstand und der "half space code" des Blockes benötigt (siehe Abbildung 11). Jedoch sind nur Blöcke die auch ablösbar sind visualisierbar. Ist dies nicht der Fall gibt das Programm die Fehlermeldung "block is not finite" aus. Die einzelnen Seiten des Blockes werden durchnummeriert und sind so mit den eingegebenen Trennflächen korrelierbar, wobei die erste eingegebene Trennfläche die Nummer 1 zugewiesen bekommt und dies fortlaufend geschieht. Die Ansicht des Blockes ist frei wählbar durch einen Projektionsvektor mit einer X,Y und Z Koordinate.

C:\keyblock\B03HPGL.EXE	- 🗆 🗙
ENTER THE NAME OF PLOT DATA FILE ? test4.plt <enter joint="" number="" of="" sets<br="" the="">? 3 <enter free="" number="" of="" planes<br="" the="">? 1 <enter dip.dip="" direction<br=""><dip clock="" direction="" from="" is="" north<br="" wise="">? 37.130</dip></enter></enter></enter>	
? 65,270 ? 87,65 ? 45,90 <enter 1<="" joint="" of="" set="" spacing="" td=""><td></td></enter>	
? 1 KENTER JOINT SPACING OF JOINT SET 2 ? 1	
KENTER JOINT SPACING OF JOINT SET 3	
KENTER JOINT SPACING OF JOINT SET 4 ? 1 1 KENTER (X,Y,Z) OF PROJECTIVE DIRECTION VECTOR	
<pre><thent, ynorth,="" z-op<br=""><this eyes<br="" from="" is="" object="" the="" toward="" vector="" your="">? 1,1,0.5_</this></thent,></pre>	

Abbildung 11: DOS-Eingabe beim Programm B03HPGL.EXE

PROJEC	TIVE D	IRECTION:
1.0	1.0	0.5
DIP, DI	P D., D	ISTANCE
37.0	130.0	1.0
65.0	270.0	1.0
87.0	65.0	1.0
45.0	90.0	1.0
VOLUME	= 4.77	D+01



111 0

Abbildung 12: Plot des Programms B03HPGL.EXE

3.4.3. B10HPGL.EXE

Mit diesem Programm lässt sich der Block-Typ bestimmen, indem man die Tabelle 5 mit den Parametern "sliding plane" und "sliding force" der Tabelle 6 vergleicht. Eine positive "sliding force" steht für einen Block Typ I, eine negative für einen Block Typ II und ein fehlender Versagensmechanismus für einen Block Typ III (siehe Abbildung 14). Hierfür werden Orientierung der Trennflächen und Freien Flächen, sowie deren Reibungswinkel zur Berechnung benötigt (siehe Abbildung 13). Im Grunde werden die "Joint Pyramids" durch Einheitsvektoren entlang ihrer Kanten repräsentiert und so die Versagensrichtung, - mechanismus und –kraft für jede einzelne berechnet. Als Ergebnis erhält man alle ablösbaren Blöcke, die auf Grund von einer oder zwei Flächen versagen können.

C:\keyblock\B10HPGL.EXE	- 🗆 ×
KENTER THE NUMBER OF SETS	
KENTER DIP,DIP DIRECTION KDIP DIRECTION IS CLOCK WISE FROM NORTH ? 37,130 ? 65,270	
? 87,65 KENTER FRICTION ANGLE (DEGREES) OF JOINT SET 1	
2 30 CENTER FRICTION ANGLE (DEGREES) OF JOINT SET 2	
2 30 2 SO SECTION ANGLE (DECREES) OF JOINT SET 3	
2 30 KENTER THE NUMBER OF FREE PLANES	
2 I VENTED DID DIDECTION	
CDIP DIRECTION IS CLOCK WISE FROM NORTH	
: -3,70	
C: Keyblock B10HPGL.EXE	- 🗆 🗙
C: Keyblock BTOHPGLEXE KENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK KØ = UPPER HALF SPACE	<u>- 🗆 ×</u>
C:Weyblock/BTOHPGL.EXE KENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK KØ = UPPER HALF SPACE K1 = LOWER HALF SPACE K1-th POSITION FOR i-th FREE PLANE	
<pre>C: Reyblock BTOHPGLEXE CENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK CØ = UPPER HALF SPACE C1 = LOWER HALF SPACE C1-th POSITION FOR i-th FREE PLANE C1110 CENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR CX:EAST, Y:NORTH, Z:UP C0 = 1</pre>	
<pre>C: Keyblock/BTOHPGL.EXE CENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK CO = UPPER HALF SPACE C1 = LOWER HALF SPACE C1-th POSITION FOR i-th FREE PLANE C1-th POSITION FOR i-th FREE PLANE CENTER CX,Y,Z> OF THE RESULTANT FORCE VECTOR C2 0,0,-1 CENTER BEARING AND RISE OF TUNNEL (BEARING CLKWISE FROM Y) CKEY BLOCK REGION IS SEEN LOOKING OPPOSITE TO THIS VECTOR C2 0,0</pre>	
<pre>C: Keyblock/BTOHPGL.EXE </pre> <pre> C: Keyblock/BTOHPGL.EXE </pre> <pre> CENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK </pre> <pre> CODE UPPER HALF SPACE </pre> <pre> Ci = LOWER HALF SPACE </pre> Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE Ci = LOWER HALF SPACE <	
<pre>C: Reyblock BTOHPGLEXE CENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK C0 = UPPER HALF SPACE C1 = LOWER HALF SPACE C1-th POSITION FOR i-th FREE PLANE ? 1110 CENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR CENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR CENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR CENTER SEARING AND RISE OF TUNNEL (BEARING CLKWISE FROM Y) CENTER BEARING AND RISE OF TUNNEL (BEARING CLKWISE FROM Y) CENTER BLOCK REGION IS SEEN LOOKING OPPOSITE TO THIS VECTOR ? 0,0_</pre>	
<pre>C: Reyblock BTOHPGLEXE </pre> <pre> C: Reyblock BTOHPGLEXE </pre> <pre> CENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK </pre> <pre> CODE UPPER HALF SPACE </pre> <pre> Cide the the the the the the the the the th</pre>	
<pre>C: Reyblock BTOHPGLEXE KENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK (0 = UPPER HALF SPACE (1 = LOWER HALF SPACE (i-th POSITION FOR i-th FREE PLANE ? 1110 KENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR (X:EAST, Y:NORTH, Z:UP ? 0,0,-1 KENTER BEARING AND RISE OF TUNNEL (BEARING CLKWISE FROM Y) KEY BLOCK REGION IS SEEN LOOKING OPPOSITE TO THIS VECTOR ? 0,0_</pre>	
<pre>C: Reyblock BTOHPGLEXE (ENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK (0 = UPPER HALF SPACE (1 = LOWER HALF SPACE (1-th POSITION FOR i-th FREE PLANE ? 1110 (ENTER (X,Y,Z) OF THE RESULTANT FORCE VECTOR (X:EAST, Y:NORTH, Z:UP ? 0,0,-1 (ENTER BEARING AND RISE OF TUNNEL (BEARING CLKWISE FROM Y) (KEY BLOCK REGION IS SEEN LOOKING OPPOSITE TO THIS VECTOR ? 0,0_</pre>	
<pre>C: Reyblock BTOHPGL.EXE (ENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK (0 = UPPER HALF SPACE (1 = LOWER HALF SPA</pre>	
<pre>C: ReyblockBTUHPGLEXE CENTER THE FREE PLANE CODE FOR THE BLOCK (0 = UPPER HALF SPACE (1 = LOWER HALF SPACE</pre>	

Abbildung 13: DOS-Eingabe des Programms B10HPGL.exe

No. 1 2 3 1 2 Resultar 0.00D+0 Free pla 1110 Bearing 0	TABLE 1 Di 3 6 8 4 1 t forc 0 ane cod and ri	: Sets p Dip 7 5 7 5 0 e: 0.00D+0 e for t se of t 0	and Free Directio 130 270 65 90 0 0 0 -1. he block unnel:	Planes n Frict 00D+00 :	tion Ang 30 30 30 30	gle				
Table 2: 0	: Sign 1	of dot 2	product 3	of edge 4	and nor 5	rmal 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	-1 +0 -1 +0 +0 -1	-1 +0 -1 +0 -1 +0	-1 +1 -1 +0 -1 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 3: 0	Half 1	spaces 2	intersec 3	ting cu 4	tting py 5	yramid 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	-1 +1 -1 +1 +1 +1	-1 -1 +1 -1 +1 -1 +1	-1 +1 -1 +1 -1 -1 +1	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 4: +0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	Edges +12 -12 +12 -12 +12 +12 +12 -12	of cut +13 +13 -13 +13 -13 +13 -13	ting pyr +23 -23 +23 +23 -23 -23 +23 +23	amids +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 5: PYRAMID 0 1 2 3 12 13 23	:Кеу bl	ocks of PLANE 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0	free pl P	ane and LANE 2 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0	concave CC ((((((((((((((((((e slope DNCAVE S D D D D D D D D D D D D D D D D D	5LOPE			
Table 6 5LIDING +0.00 +1.00 +3.00 +12.00 +13.00 +23.00 RESULTAN 0 AXIS OF 0	PLANE NT FORC TUNNEL	SLIDING +1.00 +0.14 +0.66 +0.97 -0.41 -0.04 -0.72 E 0 1	FORCE S +30 +6 +24 + +6 +24 -	LIDING 2 3.26 5.00 5.00 0.00 0.00 5.00 5.00 1	INTERVAI +65 +123 +303 +0 +0 +65 +245	L OF TU .00 .26 .26 .00 .00 .00	NNEL			

Abbildung 14: Tabelle des Programms B10HPGL.EXE

3.4.4. B11HPGL.EXE

Das B11 Programm wird verwendet, um eine Stabilitätsanalyse eines beliebigen Blocks durchzuführen, der von drei oder mehr Trennflächen begrenzt wird. Das Ergebnis zeigt einen Plot, in dem der benötigte Reibungswinkel für einen stabilen Zustand eingezeichnet ist. Benötigte Parameter sind die Orientierung der Trennflächen und der half space code des Blocks. Das Ergebnis ist ein Plot, der den benötigten Reibungswinkel, für einen stabilen Zustand in Form eines grünen Kreuzes "+" darstellt. Der Winkel lässt sich durch die Konturlinien ablesen, die eine selbstdefinierte Schrittweite aufweisen, wobei die Konturlinie angrenzend an die Region 0, einem Reibungswinkel von 90° entspricht. Die nächste entspricht einem Reibungswinkel von 80° (je nach Schrittweite), die darauf folgende 70°, etc. bis zu 20° bei der äußersten. Die Zahlen geben Aufschluss über die Kinematik des Blocks.



Abbildung 15: DOS-Eingabe des Programms B11HPGL.EXE



Abbildung 16: Plot des Programms B11HPGL.EXE

4. Datenvorbereitung

Im folgenden Kapitel wird beschrieben, wie die Daten aufgenommen und zur Verarbeitung vorbereitet wurden.

4.1. Datenerhebung

Die Laserscandaten wurden durch ein eintägiges Scannen im Gelände erhoben. Der Aufschluss wurde von insgesamt 3 verschiedenen Positionen (siehe Abbildung 17) aus gescannt und bei den letzten beiden Positionen auch mit einer Neigung des Scanners von 20°. Die Distanzen zwischen den Scanpositionen variieren von 119m bis 565m. Der Abstand vom Scanner zum Aufschluss bewegt sich im Bereich von 347m bis 768m.



Abbildung 17: DSM mit eingezeichneten Positionen der Laserscans und gekennzeichnetem Aufschlussbereich (Gelb mit rotem Rand) (KAGIS 2017).

4.2. Geo-Referenzierung mit Backsighting-Verfahren

Die Positionen des Scanners und der Reflektoren (Tiepoints) wurden mittels eines RTK-GPS Geräts aufgenommen und diese Koordinaten (siehe Tabelle 2) wurden verwendet, um das Laserscanmodell zu referenzieren. Diese Methode der Referenzierung wird als "Backsighting" bezeichnet. Da die Koordinaten im globalen WGS84-System aufgenommen werden, muss man sie zuerst durch die Helmert-Transformation in das lokale MGI-System transformieren und diese mittels Gauß-Krüger-Projektion in das lokale BMN-System konvertieren, um sie effektiv einsetzen zu können (Liu 2015).

Punktnummer	Ost(X[m])	Nord(Y[m])	Höhe (Z[m])	KQ-Lage [m]	KQ-Höhe [m]
SP1SCANNER	-32044.177	198687.268	1030.818	0.015	0.019
SP1TIEPOINT	-32026.430	198698.925	1036.633	0.016	0.021
SP2SCANNER	-31530.467	198610.780	1251.704	0.012	0.021
SP2TIEPOINT	-31527.121	198593.700	1249.679	0.019	0.031
SP3SCANNER	-31539.048	198726.462	1267.082	0.212	0.416
SP3TIEPOINT	-31535.627	198719.639	1266.500	0.272	0.575

Tabelle 2: Koordinaten der Scanpositionen und Tiepoints; KQ-Lage beschreibt die Standardabweichung der Messungen in der Horizontalen, KQ-Höhe in der Vertikalen.

Nach der Transformation der Koordinaten wurden diese in der "Backsighting orientation" Funktion des Programms RiSCAN PRO verwendet:

Im ersten Dialogfenster gibt man die Koordinaten der Scanposition ein, gepaart mit der Höhe des Laserscanners. (siehe Abbildung 18)

Backsighting orientation	E
Own GPS position	Page 1 of 4
Own position in global coordinates	
× [m]:	
-32044.838	
Y [m]:	
198686.512	
Z [m]:	
1033.310	
Instrument height [m]:	
2.196	
Read from file	
Read from scan	
Use GLCS tiepoint	
Measure height	
🗘 Back Next 🖨	Close

Abbildung 18: Dialogfenster 1 der "Backsighting orientation" Funktion

Im zweiten Dialogfenster folgen die Koordinaten des Reflektors (remote object).

Backsighting orientation	
Bemote object	Page 2 of 4
ALIGNMENT	
 via remote object 	
C against north	
Position of remote object in global coordinates	
Y [m]	
-32026 430	
Y [m]:	
130630.323	
Z [m]:	
1036.633	
Read from file	
Use GLCS tiepoint	
Back Nevt	Close

Abbildung 19: Dialogfenster 2 der "Backsighting orientation" Funktion

Im dritten Dialogfenster wählt man den feingescannten Reflektor zur Ausrichtung aus (siehe Abbildung 20).

Backsighting orientation	
Alignment	Page 3 of 4
Connect to device A N G L E C Use northing angle [deg]: 0.000	Load from file Save to file
SP1TP3	Select tiepoint
Use inclination sensors OFFLINE BeamWidening_ScanPos001 - 💌	Use inclination sensor ONLINE
CONTIONING Turn left Turn right Stop turning	Note: Turn left 'A' Turn right 'D'
Frame speed [deg/s]: 40.000 PARALLAX Parallax of sighting object [m]: 0.000)
🖨 Back Next 🖨	Close

Abbildung 20: Dialogfenster 3 der "Backsighting orientation" Funktion

Im letzten Dialogfenster sieht man eine Zusammenfassung der eingegebenen Daten und man lässt die angepassten Koordinaten durch "Set SOP" berechnen.

Backsighting orientation							
Page 4 of 4							
Summary							
SUMMANI							
Own position	Re	Remote object					
	Al	Alignment: via remote object					
X = -32044.83	38 m X	= -32026.430 m - 199699 935 -	_				
Z = 1033, 310	m 7.	= 1036.633 m	u				
Turture h							
Unight = 2 19	eight Da	ed tiepoint					
neight - 2.15	/o m 31	1123					
Instrument or	ientation:						
Roll = 0.000	deg Pi	tch = 0.000 deg	I				
MATHIA							
SOP (SOCS -> GLCS	i):						
-0.853927905	0.52039132	.000000000	-32044.838000 🔺 👘				
-0.520391326	-0.85392790	0.00000000	198686.512000				
0.00000000	0.0000000	1.00000000	1035.506000 🚽				
•			•				
, _							
	No.	Cat COD	Class				
наск	Next 🖓	Set SUP					

Abbildung 21: Dialogfenster 4 der "Backsighting orientation" Funktion

Die Qualität der Referenzierung hängt hierbei von der Qualität der aufgenommenen GPS-Koordinaten ab und ermöglicht eine erste grobe Referenzierung.

4.3. Multi-Station-Adjustment (MSA)

Trotz der Referenzierung mittels GPS-Koordinaten kann es zu Abweichungen zwischen den einzelnen Scans und den Punktwolken kommen, auf Grund von Messfehlern und ungünstiger Reflektorenposition und -aufbau. Deswegen ist eine weitere Operation nötig, um eine größtmögliche Überlappung ohne Differenzen zu erreichen. Dies erfolgt durch die "Multi-Station-Adjustment"-Funktion (MSA) des Programms RiSCAN PRO. Dabei wählt man den besten Scan als Basis aus und fixiert seine Position und alle weiteren Scans werden an diesen angepasst. Sogenannte "tiepoints", "tieobjects" und "polydata objects" werden verwendet für die Ausrichtung der Scans (RiSCAN PRO Help 2009).

Dabei werden im ersten Schritt die überlappenden Bereiche durch einen Algorithmus bestimmt und ein Polydataobjekt, eine reduzierte Punktwolke, erstellt. Die Reduzierung der Punktwolke erfolgt durch den Filter "Plane surface filter", der mehrere Punkte durch Ebenen darstellt und auf Grund von bestimmten Parametern diese entfernt oder behält (siehe Abbildung 22 und 23).

ata Settings	
INPUT DATA	
- SELECTION MODE	
C Listview	
Treeview	
Montochack04042017	
egen Moenschachbebezen 7	-
🖉 🔤 🗮 BeamWidening ScanPos001 - Scan001	
- 🗖 🛒 BeamWidening_ScanPos001 - Scan002	
BeamWidening_ScanPos001 - Scan003	
🖻 🔠 POLYDATA	10
🗕 🗖 🎇 BeamWidening_ScanPos001 - Scan001	
YZ1_SP1_Scan003	
E ScanPosUU2	
Beamwidening_ScanPosUU2 - ScanUUI	
Beamwidening_ScanPos002 - Scan002	
E ScanPos003	
T 🗄 📇 SINGLESCANS	
🔚 🔤 BeamWidening_ScanPos003 - Overview001	
— 🗖 🚟 BeamWidening_ScanPos003 - Overview003	
🗖 🚾 BeamWidening_ScanPos003 - Scan001	
🗖 🚾 BeamWidening_ScanPos003 - Scan002	
BeamWidening_ScanPos003 - Scan003	
	-
elected: 0	
	1

Abbildung 22: Dialogfenster 1 der Datenvorbereitung für die MSA; Selektion der zu bearbeitenden Scans

ata Settings			
FILTER MODE			
Range gate (0.0.) Amplitude gate (0) Octree 2.5D raster Cclor from images Triangulate with Polar triangulati Point filter (Ste Echo filter Vale surface fill All data	. 100.0) .0 1.0) icosahedron on p: 5) ter		
Creace organized	point cioua		
PLANE SURFACE Max.planeerror[m]: [0.1	FILTER - Min. range [m]:	300	-
Max. edge length [m]:	Reference range [m]:	755	en la companya de la
20	C Banne accuracu Imit	In v.	of scan [deg]:
Reference plane:	Normal accuracy [ded]	0.525	n.v.
XY - Plane (PRCS) 🔄 👱		10.020	
Base grid resolution [m]:	Split angle [deg]:	20	
1.0	Max, tilt angle [deg]	30.0]
ADDITIONAL SET Operating buffer: 100	▼ MB Note: MB This buffer is only us Source data and oc memory consumption	ed for data processing tree data will increase n.	

Abbildung 23: Dialogfenster 2 der Datenvorbereitung für die MSA; Auswahl des Filters und der Parameter

Im zweiten und letzten Schritt erfolgt die Anpassung der Koordinatensysteme der einzelnen Scans. Dabei legt man fest welche Parameter der Koordinaten verändert werden dürfen und welche nicht. Es empfiehlt sich eine Scanposition als fixen Bezugspunkt zu nehmen und die anderen darauf anzupassen. Danach definiert man welche tiepoints, tieobjects oder polydata objects zur Anpassung verwendet werden sollen. In diesem Fall wurden die zuvor erstellten polydata objects der einzelnen Scans verwendet. Nun werden die einzelnen Parameter der korrespondierenden Punkte festgelegt und eine eingehende Analyse zur Standardabweichung erfolgt. Die Änderung der Koordinaten erfolgt erst durch das Drücken der "Calculate" Taste. Dann werden durch mehrere Iterationen der Berechnungen die Standardabweichung auf ein Minimum reduziert und die Koordinaten abschließend angepasst. Das Ergebnis sind beinahe perfekt überlappende Scans, die eine hochwertige Weiterverarbeitung der Daten erlauben (RiSCAN PRO Help 2009).

5. Datenbearbeitung

Zur Datenbearbeitung wurde das Programm RiSCAN PRO verwendet. Die einzelnen Schritte werden in den folgenden Abschnitten erklärt.

5.1. Erzeugen von Polydataobjekten

Zuerst wird ein polydata object generiert, indem der relevante Bereich des Scans ausgeschnitten wird. Dies ermöglicht eine effizientere und fokusiertere Bearbeitung der Informationen, da nicht relevante Daten ausgeblendet werden. Dabei wird zuerst in dem "Selection mode" der Bereich ausgewählt und mit dem "Create polydata object" Knopf das Objekt erzeugt (siehe Abbildung 24). Danach kann man den ausgeschnittenen Bereich anzeigen lassen (siehe Abbildung 25)



Abbildung 24: Mit dem "Selection mode" rot markierter Bereich der ausgeschnitten werden soll.



Abbildung 25: Ausgeschnittener Bereich als polydata object.

5.2. Trennflächen

Der nächste Schritt beinhaltet das Kartieren von Trennflächen, da diese wesentlich für die Bildung von Blöcken sind.

5.2.1. Trennflächen allgemein

Eine Trennfläche ist die Fläche einer Diskontinuität innerhalb des Gebirges und unterbricht daher die Kontinuität des Gesteinskörpers. Sie sind ein wesentliches Beschreibungsmittel von Gesteinskörpern in der Gebirgscharakteristik und ausschlaggebend für dessen Eigenschaften. Es ist ein Sammelbegriff für verschiedenste genetische Typen von Diskontinuitätsflächen (siehe Tabelle 3). Alle auftretenden Trennflächen werden mit Begriff "Trennflächengefüge" zusammengefasst. Mehrere Trennflächen, die vom selben Typ sind und eine ähnliche Orientierung besitzen, bezeichnet man als "Trennflächenschar" (Wikipedia 2017).

Trennflächenart	Diskontinuität	Kennzeichen	Entstehung
Kluftflächen	Kluft	ohne Dislokation	Tektonik, Schollenbewegungen, Druck-,
			Spannungs- und Temperaturunterschiede
Störungsflächen	Störung	mit Dislokation	Tektonik
Schichtflächen	Schichtung	meist parallel	Sedimentation
Schieferungsflächen	Schieferung	parallel, engständig	Tektonik, Metamorphose

Tabelle 5. ITellinachenarten und Engenscharten (Wikipedia 2017)	Tabelle 3:	: Trennflächenarten	und	Eigenschaften	(Wikipedia	2017)
--	------------	---------------------	-----	---------------	------------	-------

Die International Society for Rock Mechanics (ISRM) hat 1978 zehn Parameter definiert mit denen Trennflächen beschrieben werden können: Orientierung, Trennflächenabstand, Persistenz, Rauigkeit, Wandstärke, Öffnungsweite, Füllmaterial, Wasserfluss, Anzahl der Trennflächenscharen, Blockgröße (ISRM 1978).

<u>Orientierung (orientation)</u>: ist die Ausrichtung der Diskontinuität im Raum; wird beschrieben durch Einfallsrichtung und Einfallswinkel.

<u>Trennflächenabstand (spacing)</u>: ist der Normalabstand zwischen zwei benachbarten Trennflächen.

<u>Persistenz (persistence)</u>: ist die beobachtete Ausbisslänge im Aufschluss; gibt eine Idee der räumlichen Ausdehnung einer Trennfläche.

<u>Rauigkeit (roughness)</u>: ist die vorherrschende Oberflächenrauigkeit und Welligkeit einer Trennfläche; beeinflussen die Scherfestigkeit.

<u>Wandstärke (wall strength)</u>: beschreibt die Kompressionsfestigkeit der umliegenden Gesteinsflächen.

<u>Öffnungsweite (aperture):</u> ist der Normalabstand zwischen zwei Gesteinsflächen einer Diskontinuität deren Raum mit Luft oder Wasser gefüllt ist.

Füllmaterial (filling): ist das Material, das zwei Gesteinsflächen einer Diskontinuität trennt.

<u>Wasserfluss (seepage)</u>: ist der Wasserfluss und die freie Feuchtigkeit, die sichtbar in individuellen Diskontinuitäten oder im gesamten Gesteinskörper ist.

<u>Anzahl der Trennflächenscharen (number of sets):</u> ist die Anzahl der Trennflächenscharen aus denen sich das Trennflächensystem zusammensetzt.

<u>Blockgröße (block size)</u>: ist die Dimension des Gesteinsblocks, die sich ergibt durch die vorkommenden Trennflächenscharen, die sich schneiden, und deren Abstände (ISRM 1978).

5.2.2. Trennflächeneinbau

Der Einbau der Trennflächen erfolgt im Programm RiSCAN PRO. Dazu wird im "Selection mode" (siehe Abbildung 26) die Fläche ausgewählt, die eine Trennfläche bildet und mittels der "Create new plane object \rightarrow From selected area (limited)" (siehe Abbildung 27) die Ebene eingezeichnet. Dabei muss man in der "Create new plane object \rightarrow From selected area (limited)" Funktion noch einen Start- und Endpunkt der Ebene definieren, um die Größe festzulegen.



Abbildung 26: Trennflächeneinbau, rot markierter Bereich ausgewählt durch das "Selection mode" Tool.



Abbildung 27: Durch die "Create plane object → From selected area (limited)" eingebaute Trennfläche.

5.3. Rekonstruktion der versagten Blöcke

Die Rekonstruktion der bereits versagten Blöcke erfolgt ebenfalls im RiSCAN PRO. Dabei untersucht man den Aufschluss im Laserscan auf auffällige Geometrien (siehe Abbildung 28), die eindeutig einem versagten Block zuzuordnen sind. Dann rekonstruiert man die Seitenflächen mittels des "Create plane object" Tools (siehe Abbildung 29) und so erhält man die Orientierungen der Trennflächen, die für die Block Theory Programme benötigt werden.



Abbildung 28: identifizierter versagter Block, rot markiert (dient hier nur zur Veranschaulichung).



Abbildung 29: identifizierter versagter Block mit rekonstruierten Seitenflächen.



Abbildung 30: In-Situ Lage des rekonstriuerten Blockes mit eingezeichneten Seitenflächen.

6. Ergebnisse

6.1. Trennflächenscharen

Durch das Einbauen der Trennflächen in dem Laserscan, ließen sich mehrere Trennflächenscharen definieren. Dabei wurde eine Schieferungsfläche und vier Kluftscharen identifiziert (siehe Tabelle 4).

	SF		K	F1	K	F2	K	F3	K	F4
Nr.	ER	EW								
1	228	51	328	90	106	18	331	36	272	81
2	213	50	250	87	78	19	336	53	262	86
3	213	44	250	87	101	14	357	65	255	77
4	229	54	242	21	83	18	354	87	265	79
5	221	46	223	88	74	25	305	76	258	90
6	217	47	83	79	330	21	15	84	266	79
7	219	45	82	55	148	19	359	58	272	80
8	206	49	81	70	48	26	0	48	249	80
9	204	40	80	45	46	31	24	64	260	85
10	193	43	72	80	64	34	20	69	260	80
11	206	45	71	39	113	24	18	54	263	75
12	211	51	70	69	47	36	4	76	277	79
13	202	48	69	59	47	27	339	82	284	87
14	223	49	68	68	109	28	357	78	292	89
15	201	43	68	77	60	12	15	78	259	80
16	210	56	67	75	29	25	345	62	270	89
17	199	44	66	74	13	38	179	89	255	74
18	200	44	66	90	46	25	346	90	269	79
19	221	38	65	86	53	33	6	87	262	69
20	236	53	64	72	41	37	32	79	262	85
21	203	33	64	85	76	34	339	87	255	83
22	242	55	63	74	117	16	4	62	253	78
23	220	34	61	47	106	34	178	20	263	83
24	233	39	61	64	129	48			267	83
25	221	36	60	78	57	27			278	72
26	244	39	59	62	60	41				
27	237	38	59	71	58	38				
28	208	41	58	40	68	49				
29	204	41	58	77	60	39				
30	225	43	57	39	37	43				
31			57	58	84	14				
32			57	89	102	32				
33			57	55	90	33				
34			55	78	72	11				
35			54	75	68	22				
36			53	81	48	28				
37			50	82	69	36				
38			50	64	109	37				
39			50	68	61	32				
40			44	80	88	32				
41			43	55	94	36				
42			39	67	250	65				
43			36	61						
44			32	48						

Tabelle 4: Auflistung der Trennflächen der einzelnen Trennflächenscharen. ER = Einfallsrichtung, EW = Einfallswinkel, SF = Schieferungsfläche, KF1-4 = Kluftschar 1-4.
Diese Trennflächen lassen sich auch beliebig einfärben und anzeigen im Programm RiSCAN PRO (siehe Abbildung 30).



Abbildung 31: Eingebaute Trennflächen im Laserscan des Aufschlusses.

Weitere Ansichten der Trennflächenscharen befinden sich im Anhang.

Mit Hilfe des Programms Stereo32 lassen sich die Trennflächenscharen in einem Stereogramm (siehe Abbildung 31) plotten und durch verschiedenste Statistiken auswerten, um die Qualität der eingebauten Trennflächen zu bestimmen.



Abbildung 32: Stereogramm der Schieferungsfläche

Die Stereogramme der restlichen Trennflächenscharen sind im Anhang enthalten.

6.2. Block Theory

Im Zuge dieser Arbeit wurde die von Goodman & Shi (1985) entwickelte Block Theory verwendet, die es ermöglicht Felsblöcke dreidimensional zu erfassen und deren

Versagensmechanismus zu bestimmen. Die Block Theory stellt dabei eine gründliche Vorgehensweise zur Verfügung, um ablösbare Blöcke zu identifizieren, potentielle Versagensmechanismen zu bestimmen und die Blockstabilität zu berechnen. Blöcke, die am ehesten versagen, werden "key-blocks" genannt. Die Analysen können graphisch durch stereographische Projektion oder durch Vektorlösungen durchgeführt werden. In dieser Arbeit wurde der graphische Weg gewählt (George 2012).

Für die Block Theory wurden die von Herrn Professor Dr. Liu programmierten DOS-Programme verwendet. Die meisten erzeugen Plots im .plt Format, die mit dem SPLOTS Programm geöffnet werden müssen und zu .hpg Dateien konvertiert werden. Dieses Dateiformat kann in einem Bildbearbeitungsprogramm wie Corel Draw geöffnet werden und als .png oder .jpeg gespeichert werden.

6.2.1. Definition

Um die Block Theory anwenden zu können, müssen im Vorfeld einige Annahmen getroffen werden:

1.) Alle Trennflächen sind perfekt planar.

2.) Trennflächen erstrecken sich über den ganzen betrachteten Raum.

3.) Blöcke, die durch das Trennflächensystem gebildet werden, sind steif – Deformation und Verzerrung existieren nicht.

4.) Trennflächen und freie Flächen werden als Eingabeparameter festgelegt.

Zusammenfassend wird die Block Theory auf Basis von geometrischen Informationen von strukturgeologischen Gegebenheiten und Gleichgewichtsberechnungen durchgeführt (Goodman & Shi 1985).

Es werden mindestens 4 Flächen (z.B. 3 Trennflächen und eine freie Fläche) benötigt um einen potentiell instabilen Block zu bilden. Eine freie Fläche stellt dabei die Fels/Wasser oder Fels/Luft Grenze dar (George 2012). In der Block Theory werden einige Termini verwendet, die ich kurz erläutern möchte:

- Joint Pyramid (JP): durch natürliche Trennflächen definierter Block
- Excavation Pyramid (EP): durch freie Flächen definierter Block
- Space Pyramid (SP): Komplementärbereich zur EP
- Block Pyramid (BP): ist die Schnittmenge von JP und EP ein Block

(Auzinger 2014)

Diese Pyramids stehen in bestimmter Beziehung zueinander:

(1) BP ist die Schnittmenge von JP und EP

 $BP = JP \cap EP$

(2) Ein Block ist finit (ablösbar), wenn die BP leer ist, JP also nicht in EP liegt.

 $JP \cap EP = \emptyset$

(3) SP ist komplementär zu EP

 $SP = \sim EP$

(4) Ein Block ist finit (ablösbar), wenn die JP komplett in der SP liegt.

 $JP \subset SP$

(Liu 2015)

6.2.2. Blockabgrenzung durch Halbräume

Der Half Space Code setzt sich zusammen aus dem Joint Pyramid Code und dem Excavation Pyramid Code. Der Joint Pyramid Code gibt an, ob sich die Joint Pyramid oberhalb (0) oder unterhalb (1) einer bestimmten Trennfläche befindet. Die Anzahl der Trennflächen bestimmt also auch die Anzahl der Ziffern des Joint Pyramid Codes. Durch die stereographische Projektion lassen sich die Großkreise der einzelnen Trennflächenscharen plotten, die das Stereonetz in Regionen unterteilen, welche den verschiedenen Joint Pyramids zugeordnet werden können. In der Unteren-Halbkugel-Projektion wird alles, das in einem Großkreis geplottet wird, als unter der zugehörigen Trennfläche liegend betrachtet und alles, das außerhalb eines Großkreises geplottet wird, als über der zugehörigen Trennfläche liegend betrachtet. Eine Joint Pyramid mit dem Half Space Code 100 0 würde also unterhalb der Trennfläche 1, oberhalb der Trennfläche 2, oberhalb der Trennfläche 3 und unterhalb der freien Fläche liegen (George 2012).

Der Half Space Code der bereits versagten Blöcke wird im RiSCAN PRO bestimmt, indem man die Lage des Blocks mit den rekonstruierten Seitenflächen vergleicht und so bestimmt, ob er sich oberhalb oder unterhalb besagter Fläche befindet. Dies ist der sogenannte, Joint Pyramid Code. Um den Excavation Pyramid Code zu bestimmen, vergleicht man die Lage des Blocks hinsichtlich der freien Flächen. Das so erzielte Ergebnis, wird dann noch mit dem B02HPGL.EXE Programm überprüft, um Fehler auszuschließen.

6.2.3. Bestimmung der Kinematik

Die Kinematik der versagten Blöcke wird mit dem DOS-Programm B02HPGL.EXE durch Eingabe der Orientierung der Trennflächen und freien Flächen bestimmt. Dieses Programm erzeugt zwei Großkreis-Plots, im ersten sind die half space codes der einzelnen Joint Pyramids ersichtlich. Im zweiten sieht man die Kinematik, wobei eine einzelne Ziffer bedeutet, dass der Block entlang dieser Trennfläche geglitten ist. Zum Beispiel eine "2" würde bedeuten, dass der Block entlang der Trennfläche 2 abgerutscht ist. Die Nummerierung der Trennflächen ergibt sich chronologisch nach der Eingabe. Zwei Ziffern bedeuten, dass es zu einem Keilversagen entlang der angegebenen Flächen kam ("23" bedeutet ein Keilversagen entlang den Trennflächen 2 und 3). Eine "0" zeigt an, dass der Block vertikal gefallen ist und kein Gleiten stattgefunden hat.

6.2.4. 3D-Visualisierung und Volumensberechnung

Mit dem Programm B03HPGL.EXE wird anhand der Orientierungen und scharbezogenen Abstände der Trennflächen und freien Flächen ein durch den half space code definierter versagter Block erzeugt. Dieser wird dreidimensional dargestellt und die Projektionsrichtung ist frei wählbar. Zusätzlich berechnet das Programm noch das Volumen des Blocks.

6.2.5. Block-Typ Bestimmung

In der Block Theory unterscheidet man zwischen fünf verschiedenen Block Typen (siehe Abbildung 32 und 33): infinite (Typ V, nicht ablösbar) und finite (ablösbar), die wiederum in nonremovable (Typ IV) und removable unterteilt werden. Bei den removable blocks, gibt es die, die ohne Reibung stabil sind (Typ III), die mit genügend Reibung stabil sind (Typ II) und die, die ohne Stützmaßnahmen instabil sind (Typ I) (Liu 2015).



Abbildung 33: Auflistung der Block-Typen (Liu 2015).



Abbildung 34: Veranschauulichung der Block-Typen im Gebirge (Liu 2015).

Die einzelnen Block-Typen werden mit dem Programm B10HPGL.EXE bestimmt, indem man die Tabelle 5 mit den Parametern "sliding plane" und "sliding force" der Tabelle 6 vergleicht. Eine positive "sliding force" steht für einen Block Typ I, eine negative für einen

Block Typ II und ein fehlender Versagensmechanismus für einen Block Typ III. Hierfür werden Orientierung der Trennflächen und Freien Flächen, sowie deren Reibungswinkel zur Berechnung benötigt. In dieser Arbeit wurde ein Reibungswinkel von 30° für die Trennflächen angenommen, da keine genaue Bestimmung in Labortests durchgeführt wurde.

Die Tabellen der einzelnen Blöcke befinden sich im Anhang.

6.2.6. Stabilitätsanalyse

Die Stabilitätsanalyse der versagten Blöcke wurde mit dem Programm B11HPGL.EXE für Blöcke des Typs I durchgeführt. Dazu wird die Orientierung der begrenzenden Trennflächen und der Joint Pyramid Code des Blocks eingegeben. Es müssen mindestens 3 Trennflächen den Block begrenzen, um dieses Programm verwenden zu können. Das Ergebnis ist ein Plot, der den benötigten Reibungswinkel, für einen stabilen Zustand in Form eines grünen Kreuzes "+" darstellt. Der Winkel lässt sich durch die Konturlinien ablesen, die eine selbstdefinierte Schrittweite aufweisen (in dieser Arbeit wurde "10" als Schrittweite gewählt), wobei die Konturlinie angrenzend an die Region 0, einem Reibungswinkel von 90° entspricht. Die nächste entspricht einem Reibungswinkel von 80° (je nach Schrittweite), die darauf folgende 70°, etc. bis zu 20° bei der äußersten. Die Zahlen geben Aufschluss über die Kinematik des Blocks.

6.3. Versagte Blöcke

In diesem Kapitel werden die Ergebnis aus einer Auswahl aus den 26 rekonstruierten Blöcken gezeigt. Bei den freien Flächen handelt es sich um die Trennflächen, die den Block begrenzen, da anhand der Geomorphologie des Aufschlusses ersichtlich ist, dass nur die vorhandenen Trennflächenscharen für die gegebene Oberfläche verantwortlich sind. Die freien Flächen unterscheiden sich nur geringfügig in der Einfallsrichtung zu den Trennflächen, damit das Programm sie als separate Flächen wahrnimmt. Aufgrund der Unzugänglichkeit des Projektgebietes ließen sich nicht für den gesamten Aufschluss detaillierte Aufnahmen machen und so können nicht alle Blöcke durch eingezeichnete Seitenflächen auf Fotos dargestellt werden.

6.3.1. Block 2

In Tabelle 5 sind die Daten der Trennflächen (bzw. Seitenflächen) und der freien Flächen von Block 2 ersichtlich, sowie die Trennflächenscharenzugehörigkeit.

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	Farbe	ER	EW
1	KF4	Gelb	274	74
2	KF4	Blau	213	73
3	KF2	Lila	106	18
4	KF1	Rot	115	88
5	KF4 (freie Fläche)	-	277	74
6	KF4 (freie Fläche)	-	216	73
7	KF2 (freie Fläche)	-	109	18
8	KF1 (freie Fläche)	-	118	88

Tabelle 5: Daten der Trennflächen von Block 2

In Tabelle 6 sind die Eigenschaften des Blocks 2 aufgelistet. Diese beinhaltet den Joint Pyramid Code, den Excavation Pyramid Code, den Sliding Mode und den Block-Typ. Der Block 2 weist ein Keilversagen entlang der Trennflächen 1 und 4 auf.

Tabelle 6: Eigenschaften des Blocks 2

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
0010	1101	14	II

In den folgenden Abbildungen 34, 35 und 36 ist der Block im Laserscan und in der Realität abgebildet.



Abbildung 35: In-situ Lage des Blocks 2 mit eingezeichneten Seitenflächen.



Abbildung 36: Lage des Blocks 2 im Laserscan, Fernansicht.



Abbildung 37: Lage des Blocks 2 im Laserscan, Nahansicht.

Die folgenden Plots (siehe Abbildung 37, 38) sind von dem Programm B02HPGL.EXE und zeigen einerseits den Joint Pyramid Code des Blockes und die vorherrschende Kinematik. Der farblich markierte Bereich gehört zu dem Block 2.



Abbildung 38: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 2.



Abbildung 39: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 2.

Das Volumen und die 3D-Visualisierung erfolgte mit dem Programm B03HPGL.EXE. Die Daten und die eruierten Trennflächenabstände befinden sich in Tabelle 7. Abbildung 39 zeigt die Form des Blocks 2.

Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF4	1,64	3,1
KF4	1,64	
KF2	0,46	
KF1	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF1 (freie Fläche)	0,46	







6.3.2. Block 9

In Tabelle 8 sind die Daten der Trennflächen (bzw. Seitenflächen) und der freien Flächen von Block 9 ersichtlich, sowie die Trennflächenscharenzugehörigkeit.

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	Farbe	ER	EW
1	KF2	Lila	47	32
2	KF4	Gelb	258	73
3	KF3	Blau	354	78
4	KF2 (freie Fläche)	-	50	32
5	KF4 (freie Fläche)	-	261	73
6	KF3 (freie Fläche)	-	357	78

Tabelle 8: Daten der Trennflächen von Block 9

In Tabelle 9 sind die Eigenschaften des Blocks 9 aufgelistet. Diese beinhaltet den Joint Pyramid Code, den Excavation Pyramid Code, den Sliding Mode und den Block-Typ. Der Block 9 weist ein Keilversagen entlang der Trennflächen 1 und 2 auf.

Tabelle 9: Eigenschaften des Blocks 9

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	12	II

In den folgenden Abbildungen 40, 41 und 42 ist der Block im Laserscan und in der Realität abgebildet.



Abbildung 41: In-situ Lage des Blocks 9 mit eingezeichneten Seitenflächen.



Abbildung 42: Lage des Blocks 9 im Laserscan, Fernansicht.



Abbildung 43: Lage des Blocks 9 im Laserscan, Nahansicht.

Die folgenden Plots (siehe Abbildung 43, 44) sind von dem Programm B02HPGL.EXE und zeigen einerseits den Joint Pyramid Code des Blockes und die vorherrschende Kinematik. Der farblich markierte Bereich gehört zu dem Block 9.



Abbildung 44: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 9.



Abbildung 45: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 9.

Das Volumen und die 3D-Visualisierung erfolgte mit dem Programm B03HPGL.EXE. Die Daten und die eruierten Trennflächenabstände befinden sich in Tabelle 10. Abbildung 45 zeigt die Form des Blocks 9.

Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	3,4
KF4	1,64	
KF3	0,43	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF3 (freie Fläche)	0,43	

Tabelle 10: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 9.



Abbildung 46: 3D-Visualisierung des Blocks 9.

6.3.3. Block 10

In Tabelle 11 sind die Daten der Trennflächen (bzw. Seitenflächen) und der freien Flächen von Block 10 ersichtlich, sowie die Trennflächenscharenzugehörigkeit.

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	Farbe	ER	EW
1	KF1	Rot	54	45
2	KF4	Gelb	238	67
3	KF3	Blau	12	86
4	KF1 (freie Fläche)	-	57	45
5	KF4 (freie Fläche)	-	241	67
6	KF3 (freie Fläche)	-	15	86

Tabelle 11: Daten der Trennflächen von Block 10

In Tabelle 12 sind die Eigenschaften des Blocks 10 aufgelistet. Diese beinhaltet den Joint Pyramid Code, den Excavation Pyramid Code, den Sliding Mode und den Block-Typ. Der Block 10 weist ein Keilversagen entlang der Trennflächen 1 und 2 auf.

Tabelle 12: Eigenschaften des Blocks 10

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	12	II

In den folgenden Abbildungen 46, 47 und 48 ist der Block im Laserscan und in der Realität abgebildet.



Abbildung 47: In-situ Lage des Blocks 10 mit eingezeichneten Seitenflächen.



Abbildung 48: Lage des Blocks 10 im Laserscan, Fernansicht.



Abbildung 49: Lage des Blocks 10 im Laserscan, Nahansicht.

Die folgenden Plots (siehe Abbildung 49, 50) sind von dem Programm B02HPGL.EXE und zeigen einerseits den Joint Pyramid Code des Blockes und die vorherrschende Kinematik. Der farblich markierte Bereich gehört zu dem Block 10.



Abbildung 50: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 10.



Abbildung 51: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 10.

Das Volumen und die 3D-Visualisierung erfolgte mit dem Programm B03HPGL.EXE. Die Daten und die eruierten Trennflächenabstände befinden sich in Tabelle 13. Abbildung 51 zeigt die Form des Blocks 10.

Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	22,0
KF4	1,64	
KF3	0,43	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF3 (freie Fläche)	0,43	





Abbildung 52: 3D-Visualisierung des Blocks 10.

6.3.4. Block 13

In Tabelle 14 sind die Daten der Trennflächen (bzw. Seitenflächen) und der freien Flächen von Block 13 ersichtlich, sowie die Trennflächenscharenzugehörigkeit.

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	Farbe	ER	EW
1	KF3	Blau	16	45
2	KF4	Gelb	163	87
3	SF	Grün	234	60
4	KF3 (freie Fläche)	-	19	45
5	KF4 (freie Fläche)	-	166	87
6	SF (freie Fläche)	-	237	60

Tabelle 14: Daten der Trennflächen von Block 13

In Tabelle 15 sind die Eigenschaften des Blocks 13 aufgelistet. Diese beinhaltet den Joint Pyramid Code, den Excavation Pyramid Code, den Sliding Mode und den Block-Typ. Der Block 13 weist ein Gleiten entlang der Trennfläche 3 auf.

Tabelle 15: Eigenschaften des Blocks 13

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
100	011	3	Ι

In den folgenden Abbildungen 52, 53 und 54 ist der Block im Laserscan und in der Realität abgebildet.



Abbildung 53: In-situ Lage des Blocks 13 mit eingezeichneten Seitenflächen.



Abbildung 54: Lage des Blocks 13 im Laserscan, Fernansicht.



Abbildung 55: Lage des Blocks 13 im Laserscan, Nahansicht.

Die folgenden Plots (siehe Abbildung 55, 56) sind von dem Programm B02HPGL.EXE und zeigen einerseits den Joint Pyramid Code des Blockes und die vorherrschende Kinematik. Der farblich markierte Bereich gehört zu dem Block 13.



Abbildung 56: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 13.



Abbildung 57: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 13.

Das Volumen und die 3D-Visualisierung erfolgte mit dem Programm B03HPGL.EXE. Die Daten und die eruierten Trennflächenabstände befinden sich in Tabelle 16. Abbildung 57 zeigt die Form des Blocks 2.

Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF3	0,43	2,3
KF4	1,64	
SF	0,32	
KF3 (freie Fläche)	0,43	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
SF (freie Fläche)	0,32	







Die folgende Tabelle 17 veranschaulicht das Ergebnis des Programms B11HPGL.EXE, mit dem die Stabilitätsanalyse durchgeführt wurde. Der Plot stellt die Kalkulationen graphisch dar (siehe Abbildung 58) Die Konturlininen stehen für den Reibungswinkel und der Abstand ist die Schrittweite (hier 10°). Die innerste, abgrenzend zur Region 0, ist die Konturlinie für den Reibungswinkel 90°. Nach außenhin nimmt der Reibungswinkel pro Konturlinie um 10° ab. Das rote Kreuz "+" markiert den benötigten Reibungswinkel für einen stabilen Zustand des Blocks.



Tabelle 17: Ergebnisse der Stabilitätsanalyse des Blocks 13.

Abbildung 59: Plot des Programms B11HPGL.EXE für den Block 13.

6.3.5. Block 20

In Tabelle 18 sind die Daten der Trennflächen (bzw. Seitenflächen) und der freien Flächen von Block 20 ersichtlich, sowie die Trennflächenscharenzugehörigkeit.

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	Farbe	ER	EW
1	KF2	Lila	89	31
2	SF	Gelb	229	47
3	KF4	Blau	157	86
4	KF2 (freie Fläche)	-	92	31
5	SF (freie Fläche)	-	232	47
6	KF4 (freie Fläche)	-	160	86

Tabelle 18: Daten der Trennflächen von Block 20

In Tabelle 19 sind die Eigenschaften des Blocks 20 aufgelistet. Diese beinhaltet den Joint Pyramid Code, den Excavation Pyramid Code, den Sliding Mode und den Block-Typ. Der Block 20 weist ein Keilversagen entlang der Trennflächen 2 und 3 auf.

Tabelle 19: Eigenschaften des Blocks 20

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
101	010	23	Ι

In den folgenden Abbildungen 59, 60 und 61 ist der Block im Laserscan und in der Realität abgebildet.



Abbildung 60: In-situ Lage des Blocks 20 mit eingezeichneten Seitenflächen.



Abbildung 61: Lage des Blocks 20 im Laserscan, Fernansicht.



Abbildung 62: Lage des Blocks 20 im Laserscan, Nahansicht.

Die folgenden Plots (siehe Abbildung 62, 63) sind von dem Programm B02HPGL.EXE und zeigen einerseits den Joint Pyramid Code des Blockes und die vorherrschende Kinematik. Der farblich markierte Bereich gehört zu dem Block 20.



Abbildung 63: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 20.



12

000

Abbildung 64: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 20.

Das Volumen und die 3D-Visualisierung erfolgte mit dem Programm B03HPGL.EXE. Die Daten und die eruierten Trennflächenabstände befinden sich in Tabelle 21. Abbildung 64 zeigt die Form des Blocks 20.

Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	2,1
SF	0,32	
KF4	1,64	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
SF (freie Fläche)	0,32	
KF4 (freie Fläche)	1,64	

PROJECT	IVE DI	RECTION
1.0	1.0	0.5
DIP, DIF	D., DI	STANCE
31.0	89.0	0.5
47.0 2	229.0	0.3
86.0 1	157.0	1.6
31.0	92.0	0.5
47.0 2	232.0	0.3
86.0 1	60.0	1.6
VOLUME=	2.14D	+00





Abbildung 65: 3D-Visualisierung des Blocks 20.

Die folgende Tabelle 21 veranschaulicht das Ergebnis des Programms B11HPGL.EXE, mit dem die Stabilitätsanalyse durchgeführt wurde. Der Plot stellt die Kalkulationen graphisch dar (siehe Abbildung 65) Die Konturlininen stehen für den Reibungswinkel und der Abstand ist die Schrittweite (hier 10°). Die innerste, abgrenzend zur Region 0, ist die Konturlinie für den Reibungswinkel 90°. Nach außenhin nimmt der Reibungswinkel pro Konturlinie um 10° ab. Das rote Kreuz "+" markiert den benötigten Reibungswinkel für einen stabilen Zustand des Blocks.



Tabelle 21: Ergebnisse der Stabilitätsanalyse des Blocks 20.

Abbildung 66: Plot des Programms B11HPGL.EXE für den Block 20.

6.3.6. Block 26

In Tabelle 22 sind die Daten der Trennflächen (bzw. Seitenflächen) und der freien Flächen von Block 26 ersichtlich, sowie die Trennflächenscharenzugehörigkeit.

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	Farbe	ER	EW
1	SF	Lila	186	55
2	KF2	Gelb	83	34
3	KF4	Blau	305	86
4	SF (freie Fläche)	-	189	55
5	KF2 (freie Fläche)	-	86	34
6	KF4 (freie Fläche)	-	308	86

In Tabelle 23 sind die Eigenschaften des Blocks 26 aufgelistet. Diese beinhaltet den Joint Pyramid Code, den Excavation Pyramid Code, den Sliding Mode und den Block-Typ. Der Block 26 weist ein Keilversagen entlang der Trennflächen 1 und 2 auf.

Tabelle 23: Eigenschaften des Blocks 26

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
100	011	23	II

In den folgenden Abbildungen 66, 67 und 68 ist der Block im Laserscan und in der Realität abgebildet.



Abbildung 67: In-situ Lage des Blocks 26 mit eingezeichneten Seitenflächen.



Abbildung 68: Lage des Blocks 26 im Laserscan, Fernansicht.



Abbildung 69: Lage des Blocks 26 im Laserscan, Nahansicht.

Die folgenden Plots (siehe Abbildung 69, 70) sind von dem Programm B02HPGL.EXE und zeigen einerseits den Joint Pyramid Code des Blockes und die vorherrschende Kinematik. Der farblich markierte Bereich gehört zu dem Block 26.



Abbildung 70: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 26.



Abbildung 71: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 26.

Das Volumen und die 3D-Visualisierung erfolgte mit dem Programm B03HPGL.EXE. Die Daten und die eruierten Trennflächenabstände befinden sich in Tabelle 24. Abbildung 71 zeigt die Form des Blocks 26.

Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
SF	0,32	2,3
KF2	0,46	
KF4	1,64	
SF (freie Fläche)	0,32	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	





7. Schlussfolgerung

Anhand der gewonnenen Daten aus dem Laserscan und der Geländebegehung, ließen sich einige versagte Blöcke effektiv rekonstruieren. Die Auswertung der Seitenflächen der Blöcke hat gezeigt, dass vorallem die Kluftflächen der Kluftscharen KF1 und KF4 maßgeblich an der Bildung und Ablösung von Blöcken beteiligt sind. Dies äußert sich sowohl an der Anzahl der zugehörigen Seitenflächen, als auch in der Anzahl der zugehörigen Gleitflächen (siehe Tabelle 25).

Trennfläche	Begrenzende Flächen (BF)	Sliding Planes (SP)	BF %	SP %
KF1	21	11	25,9	30,6
KF2	10	4	12,3	11,1
KF3	11	0	13,6	0,0
KF4	25	12	30,9	33,3
SF	14	9	17,3	25,0
Σ	81	36	100	100

Daraus ergibt sich die Vermutung, dass der wahrscheinlichste Ort für künftige Felsstürze sich oben im Zentrum des Aufschlusses befindet, wo sich die Trennflächenscharen KF1 und KF4 häufig aufeinander treffen (siehe Abbildung 72).



Abbildung 73: Trennflächenscharen KF1 und KF4 im Laserscan.

Dabei darf jedoch nicht die vorhandene Schneise vernachlässigt werden, da diese schon historisch vorbelastet ist (siehe Abbildung 73) (<u>www.kleinezeitung.at</u> 2014). Generell sind Felsstürze am Mörtschachberg keine Seltenheit und in der Vergangenheit öfters vorgekommen (<u>www.derstandard.at</u> 2003), . Deswegen wurden auch Felssicherungsarbeiten unternommen (<u>www.kleinezeitung.at</u> 2015).



Abbildung 74: Historisch vorbelastete Schneise im Laserscan.

Durch die Block Theory lassen sich die rekonstruierten Blöcke auf Form, Volumen und Typ untersuchen. Sie wiesen ein Volumen von 0,5m³ bis 22,7m³ auf. Dabei ist anzumerken, dass die Blöcke mit großen Volumina sich sehr wahrscheinlich nicht auf einmal abgelöst haben, sondern in mehreren Schritten, auf Grund des hohen Zerklüftungsgrades des Gebirges.

Abschließend ist zu sagen, dass die Fernerkundung mittels Laserscan und Bearbeitung durch die Block Theory ein geeignetes Werkzeug zur Rekonstruktion von versagten Blöcken und zur Vorhersage weiterer gefährdender Bereiche ist, in sehr unzugänglichen und lebensbedrohlichen Gebieten. Dennoch muss einem aussagekräftigen Ergebnis eine gewissenhafte und effiziente Feldarbeit und Datenaufnahme vorausgehen.

8. Literaturverzeichnis

AUZINGER, T. (2014), Masterarbeit: Beurteilung und 3D – Visualisierung von Felsstürzen mittels Fernerkundungsdaten am Beispiel Feldkofel, Kärnten. Institut für angewandte Geowissenschaften; TU Graz.

BUCKLEY, S. J., HOWELL, J. A., ENGE, H. D. & KURZ, T. H. (2008): Terrestrial laser scanning in geology: data acquisition, processing and accuracy considerations. Journal of the Geological Society, Vol. 165, pp. 625-638 London.

DERSTANDARD (2003): Vier Häuser in Oberkärnten nach Felssturz evakuiert, <u>http://derstandard.at/1476956/Vier-Haeuser-in-Oberkaernten-nach-Felssturz-evakuiert</u>, Stand: 14.09.2017

GEORGE, M. F., SITAR, N. (2012): Block Theory Application to Scour Assessment of Unlined Rock Spillways. Department of Civil & Environmental Engineering, University of California, Berkeley, Report No. UCB GT 12 02, California.

GOODMAN, R. E. & SHI, G. H. (1985): Block Theory and Its Application to Rock Engineering; University of California, Berkeley.

HEINISCH, H. (1994): Bericht 1993 über geologische Aufnahmen im Kristallin auf Blatt 180 Winklern – Jb. Geol. B.-A., 137, 521-522, Wien.

INTERNATIONAL SOCIETY FOR ROCK MECHANICS (1978): International Society for Rock Mechanics Commission on Standardiziation of Laboratory and Field Tests: Suggested Methods for the Quantitative Description of Discontinuities in Rock Masses; Int. J. Rock Mech. Sci. & Geomech. Abstr., Vol. 15, pp. 319-368, Great Britain.

KAGIS, Amt der Kärntner Landesregierung, (2017): <u>http://www.kagis.ktn.gv.at/</u>, Amt der Kärntner Landesregierung, Abt.8 - Kompetenzzentrum Umwelt, Wasser und Naturschutz, Stand: 15.08.2017

KERN, F. (2007): Terrestrisches Laserscanning kurz & bündig; i3mainz – Institut für Raumbezogene Informations- und Messtechnik; FH Mainz.

KLEINEZEITUNG (2014): Felssturz ober Mörtschach: Felsbrocken donnerte bis ins Tal, <u>http://www.kleinezeitung.at/kaernten/oberkaernten/4612613/Moertschach_Felsbrocken-</u>donnerte-bis-ins-Tal, Stand: 14.09.2017

KLEINEZEITUNG (2015): Bürger müssen während Felssicherungsarbeiten Häuser verlassen,

http://www.kleinezeitung.at/kaernten/oberkaernten/4729286/Moertschach_Buerger-muessenihre-Haeuser-verlassenl, Stand: 14.09.2017

LINNER, M. & FUCHS, G. (2005): Das Ostalpine Kristallin der Sadnig-Gruppe – mit einem Fragment einer unterostalpinen Decke am Südrand des Tauernfensters. – Arbeitstagung Geol. B.-A. Gmünd 2005, 155–158, Wien.

LINNER, M., HABLER, G. & GRASEMANN, B. (2009): Switch of kinematics in the Austroalpine basement between the Defereggen-Antholz-Vals (DAV) and the Pustertal-Gailtal fault. – 9th Workshop on Alpine Geological Studies Cogne/Italy 16.–18.September 2009: Abstract Volume, 53 S., Cogne.

LIU, Q. (2015): Modelling in Engineering Geology; Scriptum GEO.941; Master Curriculum; TU Graz.

LIU, Q., KIEFFER, S. (2011): Virtual Outcrop Modeling for 3D Characterization of Engineering Rock Masses. American Rock Mechanics Association, California.

MELZNER, S., LOTTER M., TILCH, N. & KOCIU, A. (2011): Rockfall susceptibility assessment at the regional and local scales as basis for planning site-specific studies in the Upper Moelltal (Carinthia, Austria). MassMove Report 2011: 104p.

RiSCAN PRO Help (2009): version: 1.5.2sp2. RIEGL LMS GmbH.

WIKIPEDIA (2017): Trennfläche (Geologie), https://de.wikipedia.org/wiki/Trennfl%C3%A4che_(Geologie), Stand: 08.09.2017.

9. Abbildungsverzeichnis

Abbildung 1: Karte Kärntens mit eingezeichnetem Arbeitsgebiet (KAGIS 2017)8
Abbildung 2: Störungssysteme mit eingezeichnetem Arbeitsgebiet (nach Linner et al. 2009).9
Abbildung 3:Tektonik der Sadnig-Gruppe (Fuchs & Linner 2005)10
Abbildung 4: Ansicht des Aufschlusses auf Höhe der obersten Häuser
Abbildung 5: Nähere Aufnahme des Aufschlusses auf Höhe der obersten Häuser
Abbildung 6: Aufschluss auf Ostseite des Mörtschachbergs
Abbildung 7: Veranschaulichung der benötigten Überlappung von Scans um alle
Eigenschaften des Objekts erfassen zu können. a) Schematische Darstellung der Überlappung
beider Scans. (b) Bild des Aufschlusses. (c) Scan 1. (d) Scan 2. (e) zusammengefügte
Punktwolke. (f) kolorierte Punktwolke (Buckley et al. 2008)
Abbildung 8: Ansicht des Programms RiSCAN PRO
Abbildung 9: DOS-Eingabe beim Programm B02HPGL.EXE
Abbildung 10: Die beiden Plots des Programms B02HPGL.EXE, links der erste, rechts der
zweite
Abbildung 11: DOS-Eingabe beim Programm B03HPGL.EXE
Abbildung 12: Plot des Programms B03HPGL.EXE
Abbildung 13: DOS-Eingabe des Programms B10HPGL.exe
Abbildung 14: Tabelle des Programms B10HPGL.EXE
Abbildung 15: DOS-Eingabe des Programms B11HPGL.EXE
Abbildung 16: Plot des Programms B11HPGL.EXE
Abbildung 17: DSM mit eingezeichneten Positionen der Laserscans und gekennzeichnetem
Aufschlussbereich (Gelb mit rotem Rand) (KAGIS 2017)
Abbildung 18: Dialogfenster 1 der "Backsighting orientation" Funktion
Abbildung 19: Dialogfenster 2 der "Backsighting orientation" Funktion
Abbildung 20: Dialogfenster 3 der "Backsighting orientation" Funktion
Abbildung 21: Dialogfenster 4 der "Backsighting orientation" Funktion
Abbildung 22: Dialogfenster 1 der Datenvorbereitung für die MSA; Selektion der zu
bearbeitenden Scans
Abbildung 23: Dialogfenster 2 der Datenvorbereitung für die MSA; Auswahl des Filters und
der Parameter
Abbildung 24: Mit dem "Selection mode" rot markierter Bereich der ausgeschnitten werden
soll
Abbildung 25: Ausgeschnittener Bereich als polydata object
Abbildung 26: Trennflächeneinbau, rot markierter Bereich ausgewählt durch das "Selection
mode" Tool
Abbildung 27: Durch die "Create plane object \rightarrow From selected area (limited)" eingebaute
Trennfläche
Abbildung 28: identifizierter versagter Block, rot markiert (dient hier nur zur
Veranschaulichung)
Abbildung 29: identifizierter versagter Block mit rekonstruierten Seitenflächen
Abbildung 30: Eingebaute Trennflächen im Laserscan des Aufschlusses
Abbildung 31: Stereogramm der Schieferungsfläche
Abbildung 32: Auflistung der Block-Typen (Liu 2015)
Abbildung 33: Veranschauulichung der Block-Typen im Gebirge (Liu 2015)
--
Abbildung 34: In-situ Lage des Blocks 2 mit eingezeichneten Seitenflächen
Abbildung 35: Lage des Blocks 2 im Laserscan, Fernansicht.
Abbildung 36: Lage des Blocks 2 im Laserscan, Nahansicht
Abbildung 37: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 2
Abbildung 38: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 2
Abbildung 39: 3D-Visualisierung des Blocks 2
Abbildung 40: In-situ Lage des Blocks 9 mit eingezeichneten Seitenflächen
Abbildung 41: Lage des Blocks 9 im Laserscan, Fernansicht.
Abbildung 42: Lage des Blocks 9 im Laserscan, Nahansicht.
Abbildung 43: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 9
Abbildung 44: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 9
Abbildung 45: 3D-Visualisierung des Blocks 9
Abbildung 46: In-situ Lage des Blocks 10 mit eingezeichneten Seitenflächen
Abbildung 47: Lage des Blocks 10 im Laserscan, Fernansicht.
Abbildung 48: Lage des Blocks 10 im Laserscan, Nahansicht.
Abbildung 49: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 10
Abbildung 50: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 10
Abbildung 51: 3D-Visualisierung des Blocks 10
Abbildung 52: In-situ Lage des Blocks 13 mit eingezeichneten Seitenflächen
Abbildung 53: Lage des Blocks 13 im Laserscan, Fernansicht.
Abbildung 54: Lage des Blocks 13 im Laserscan, Nahansicht.
Abbildung 55: Erster Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 13.
Abbildung 56: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 13
Abbildung 57: 3D-Visualisierung des Blocks 13
Abbildung 58: Plot des Programms B11HPGL.EXE für den Block 13
Abbildung 59: In-situ Lage des Blocks 20 mit eingezeichneten Seitenflächen
Abbildung 60: Lage des Blocks 20 im Laserscan, Fernansicht
Abbildung 61: Lage des Blocks 20 im Laserscan, Nahansicht
Abbildung 62: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 20
Abbildung 63: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 20
Abbildung 64: 3D-Visualisierung des Blocks 20
Abbildung 65: Plot des Programms B11HPGL.EXE für den Block 20
Abbildung 66: In-situ Lage des Blocks 26 mit eingezeichneten Seitenflächen
Abbildung 67: Lage des Blocks 26 im Laserscan, Fernansicht
Abbildung 68: Lage des Blocks 26 im Laserscan, Nahansicht
Abbildung 69: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 26
Abbildung 70: Zweiter Plot des Programms B02HPGL.EXE für den Block 26
Abbildung 71: 3D-Visualisierung des Blocks 26
Abbildung 72: Trennflächenscharen KF1 und KF4 im Laserscan
Abbildung 73: Historisch vorbelastete Schneise im Laserscan.

10. Tabellenverzeichnis

Tabelle 1: Scanner Spezifikationen (Liu & Kieffer 2011)	5				
Tabelle 2: Koordinaten der Scanpositionen und Tiepoints; KQ-Lage beschreibt die	e				
Standardabweichung der Messungen in der Horizontalen, KQ-Höhe in der Vertikalen					
Tabelle 3: Trennflächenarten und Eigenschaften (Wikipedia 2017)	1				
Tabelle 4: Auflistung der Trennflächen der einzelnen Trennflächenscharen. ER =	=				
Einfallsrichtung, EW = Einfallswinkel, SF = Schieferungsfläche, KF1-4 = Kluftschar 1-430	5				
Tabelle 5: Daten der Trennflächen von Block 2 47	1				
Tabelle 6: Eigenschaften des Blocks 2	2				
Tabelle 7: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 2	5				
Tabelle 8: Daten der Trennflächen von Block 9 40	5				
Tabelle 9: Eigenschaften des Blocks 9	5				
Tabelle 10: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 9	9				
Tabelle 11: Daten der Trennflächen von Block 10 50	C				
Tabelle 12: Eigenschaften des Blocks 10	C				
Tabelle 13: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 10	3				
Tabelle 14: Daten der Trennflächen von Block 13	4				
Tabelle 15: Eigenschaften des Blocks 13	4				
Tabelle 16: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 13	7				
Tabelle 17: Ergebnisse der Stabilitätsanalyse des Blocks 13	8				
Tabelle 18: Daten der Trennflächen von Block 20 59	9				
Tabelle 19: Eigenschaften des Blocks 20	9				
Tabelle 20: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 20	2				
Tabelle 21: Ergebnisse der Stabilitätsanalyse des Blocks 20	3				
Tabelle 22: Daten der Trennflächen von Block 26 64	4				
Tabelle 23: Eigenschaften des Blocks 26	4				
Tabelle 24: Trennflächenabstände und Volumen des Blocks 26	7				
Tabelle 25: Auswertung der Trennflächen und Gleitflächen bezogen auf die	e				
Trennflächenscharen	8				

11. Anhang

Im Anhang befinden sich weitere Darstellungen des RiSCAN PRO Modells und die Auswertungen der restlichen analysierten Blöcke.

11.1 RiSCAN PRO Modell



Ansicht des gesamten Aufschlusses.



Darstellung der Kluftschar 1.



Darstellung der Kluftschar 2.



Darstellung der Kluftschar 3.



Darstellung der Kluftschar 4.



Darstellung der Schieferungsfläche.



Ansicht des Aufschlusses von oben nach unten.



Auswertung der Orientierung der Kluftschar 1.



Auswertung der Orientierung der Kluftschar 2.



Auswertung der Orientierung der Kluftschar 3.



Auswertung der Orientierung der Kluftschar 4.

11.2 Restliche Blöcke

a.) Block 1

Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF2	129	17
2	KF4	224	84
3	KF1	126	63
4	KF4	195	88
5	KF2 (freie Fläche)	132	17
6	KF4 (freie Fläche)	227	84
7	KF1 (freie Fläche)	129	63
8	KF4 (freie Fläche)	198	88

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
1010	0101	2	Ι





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	3,8
KF4	1,64	
KF1	0,46	
KF4	1,64	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	



b]1b10.t	xt									
No. 1 2 3 4 1 2 3 4 4 8 8 000+0 Free pla 0101 Bearing 0	TABLE 1 1 1 8 6 1 1 8 6 1 1 8 6 8 1 1 8 6 8 1 1 8 1 1 8 1 1 1 1	: Sets p Dip 7 4 53 53 53 54 53 54 53 54 53 54 53 54 53 54 55 0.00D+0 10 10 56 57 57 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50	and Free 129 224 126 195 132 227 129 198 0 -1 he block unnel:	e Planes on Frict .00D+00 k:	tion An 30 30 30 30	gle				
Table 2: 0	Sign	of dot 2	product 3	of edge 4	and noi 5	rmal 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +4 +12 +13 +14 +23 +24 +34	-1 +0 -1 -1 +0 +0 +0 -1 -1 -1	-1 +0 -1 +0 +1 +1 +1 +0 +0 -1	-1 +1 -1 +0 -1 +1 +0 +1 +0 -1 +0	-1 +1 +1 +0 +1 +0 +1 +0 +1 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 3: 0	Half 1	spaces 2	interse 3	cting cut 4	tting py 5	yramid 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +4 +12 +13 +14 +23 +24 +34	-1 +1 -1 +1 +1 +1 +1 -1 -1	-1 -1 +1 -1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 -1	-1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1	-1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 -1 +1 -1 +1 -1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1 +1	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 4: +0 +1 +2 +3 +4 +12 +13 +14 +23 +24 +34	Edges -12 +12 +13 +12 +23 +12 +13 -13 +12 -12 -13	of cut -13 +14 -14 +14 +24 +13 -14 +13 -14 +14	ting py +24 -24 +23 +23 +34 -24 -34 -23 +23 +23 +24 +34	ramids +34 +0 +24 +34 +0 -34 +0 -24 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 5: PYRAMID 0 1 2 3 4 12 13 14 24 34 Table 6 SLIDING +0.00 +1.00 +1.00 +1.00 +1.00 +1.00 +1.00 +2.00 +1.00 +2.00	PLANE	ocks of PLANE 1 1 0 0 0 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	FORCE 5 +1 +22 +11 +10 +33 +29 +11 +10 +33 +20 +11 +10 +11 +11 +11 +11 +11 +11 +11 +1	lane and PLANE 2 0 0 0 0 1 0 0 5LIDING 1 0 0 5LIDING 1 1 0 0 5LIDING 1 1 0 0 5 1 0 0 5 1 1 0 0 5 1 1 0 0 0 0	CONCAV. CONCAV. CONCAV. CONCAV. CONCENTRATION CONCENTRATION CONCENTRATION CONCAV. CONC	e slope DNCAVE 5 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	INEL			
0	. crance	1		0						



b.) Block 3 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	44	75
2	KF4	282	87
3	KF4	232	72
4	KF1 (freie Fläche)	47	75
5	KF4 (freie Fläche)	285	87
6	KF4 (freie Fläche)	235	72

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	13	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	22,7
KF4	1,64	
KF4	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF4 (freie Fläche)	1,64	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP,DIP D.,DISTANCE 75.0 44.0 0.5 87.0 282.0 1.6 72.0 232.0 1.6 75.0 47.0 0.5 87.0 285.0 1.6 72.0 235.0 1.6 VOLUME= 2.27D+01



bl3b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip Direction Friction Angle NO. Dip 75 44 1 30 87 2 282 30 3 72 232 30 47 75 1 2 87 285 72 235 3 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 9 10 2 3 5 6 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 -1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +0+0+2 -1 +0-1 +0 +0 +0+0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +3-1 +1 +0+0+0+0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13+1 +0+0+0 +0 +0+0 +0 +0+0 +0 +23-1 +0 +0 +0+0+0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0+0+0 +0 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +3 -1 +1 +0+0 +0 +0 +0 +0+0 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0+1 +1 -1 +0 +13 +1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0+0 +0+0 -1 -1 +1 +0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 -13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +13+23 +3 -12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23-12 -13 +23+0+0+0+0+0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 1 13 0 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +19.24 +82.58 +0.00+1.00+0.82 +82.58 +1.00+91.22+2.00 +0.97 +271.22 +19.24+3.00 +0.77 +262.58 +271.22+12.00+0.59+0.00 +0.00 +13.00 -1.70 +199.24 +262.58 +0.00 +23.00 +0.54 +0.00RESULTANT FORCE -1 0 0 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

c.) Block 4 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	55	66
2	KF4	253	79
3	KF4	202	82
4	KF1 (freie Fläche)	58	66
5	KF4 (freie Fläche)	256	79
6	KF4 (freie Fläche)	205	82

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	-	III





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	17,5
KF4	1,64	
KF4	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF4 (freie Fläche)	1,64	



b]4b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 1 66 55 30 2 79 253 30 82 3 202 30 1 66 58 256 2 79 3 82 205 Resultant force: 0.00D+00 -1.00D+00 0.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 7 8 9 10 2 6 1 3 4 5 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +1 +0 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0-1 +0 +13 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +0 +0+23 -1 +0 +0 +0+0+0 +0 +0 +0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 4 7 8 9 10 1 2 3 6 +0 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +0 +1 +1 -1 -1 +0 +0+0+0 +0+2 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +1 +0+0+0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +12 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +1+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+1 +0 +1+0+0 +0+0+23-1 +1+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +0 +0+0+0 -13+23 +0 +0 +3 -12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 +12 -13 -23 +0+0+0+0+0+0-12 -23 +13+13+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -12 -13 +23 +23 +0 +0 +0+0+0 +0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 2 CONCAVE SLOPE PLANE 1 PYRAMID 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 ō 12 0 1 13 1 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00+312.18+51.97+1.00 +0.68+0.00+0.00+259.85 +2.00 +0.87 +312.18+3.00 +0.91 +51.97 +79.85 +12.00 +231.97 +259.85 -1.10+13.00-0.37 +79.85+132.18+23.00+0.87 +0.00+0.00RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

d.) Block 5 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	35	50
2	KF4	244	74
3	KF3	359	83
4	KF1 (freie Fläche)	38	50
5	KF4 (freie Fläche)	247	74
6	KF3 (freie Fläche)	2	83

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
001	110	-	III





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	22,4
KF4	1,64	
KF3	0,43	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF3 (freie Fläche)	0,43	



PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 50.0 35.0 0.9 74.0 244.0 2.2 83.0 359.0 0.9 50.0 38.0 0.9 74.0 247.0 2.2 83.0 362.0 0.9 VOLUME= 2.24D+01

þ15b10.t	xt									
T No. 1 2 3 1 2 3 Resultar 0.00D+0 Free pla 110 Bearing 0	TABLE 1 Di 7 8 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1: Sets p Dip 0 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 33 50 74 50 50 74 50 50 74 50 50 74 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50	and Free Directio 35 244 359 38 247 362 0 -1. he block unnel:	Planes n Frict 00D+00 :	tion Ang 30 30 30	gle				
Table 2: 0	Sign	of dot 2	product 3	of edge 4	and nor 5	rmal 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	-1 +0 -1 +0 +0 -1	-1 +0 -1 +0 -1 +0 +0	-1 +1 -1 +0 +1 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 3: 0	Half 1	spaces 2	intersec 3	ting cut 4	tting py 5	ramid/	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	-1 +1 -1 +1 +1 +1	-1 -1 +1 -1 +1 -1 +1	-1 +1 +1 +1 +1 +1 +1	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 4: +0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	Edges -12 +12 -12 +12 +12 +12 -12 +12	of cut +13 +13 -13 +13 -13 +13 -13	ting pyr +23 -23 +23 +23 -23 -23 +23 +23	amids +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 5: PYRAMID 0 1 2 3 12 13 23	:Key bl	locks of PLANE 1 0 0 0 0 0 1 0	free pl P	ane and LANE 2 0 0 0 0 0 0 1	concave CC ((((((((((e slope DNCAVE S D DNCAVE S D D D D D D D D D	SLOPE			
Table 6 SLIDING +0.00 +1.00 +2.00 +3.00 +12.00 +13.00 +23.00 RESULTAN 0 AXIS OF	PLANE T FORC	SLIDING +1.00 +0.39 +0.80 +0.92 -0.59 -0.36 +0.57 E 0	FORCE S +3 + + + + 21 +6 +24 -	LIDING 2 8.81 0.00 0.00 1.48 8.81 9.41 9.41 1	INTERVAI +69 +0 +0 +38 +249 +141 +321	OF TU 41 00 00 81 41 48 48	INEL			
0		1		0						

e.) Block 6 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	49	64
2	KF4	235	66
3	KF3	341	87
4	KF1 (freie Fläche)	52	64
5	KF4 (freie Fläche)	238	66
6	KF3 (freie Fläche)	344	87

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	12	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	19,9
KF4	1,64	
KF3	0,43	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF3 (freie Fläche)	0,43	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 64.0 49.0 0.9 66.0 235.0 2.2 87.0 341.0 0.9 64.0 52.0 0.9 66.0 238.0 2.2 87.0 344.0 0.9 VOLUME= 1.99D+01



bl6b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Dip Direction Friction Angle 1 64 49 30 2 66 235 30 3 87 341 30 1 64 52 2 66 238 87 3 344 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 0 3 4 6 8 9 10 1 2 5 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +1 +0 -1 +0+0+0 +0 +0+0+1+0+2 -1 +0-1 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +12 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0+0+0 +0 +0 +0+0 +0 +0+0 +0 +0 +23-1 +0 +0+0+0+0 +0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 -1 +1 +0+0 +0 +0+2 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +3 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 +13 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +23+1 +0+0+0+0+0+0 -1 +1 +0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 -12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 -12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 +12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +12 -23 +0 +0 +0 -13+0+0 +0+0 +13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23+12-13 +23+0+0+0 +0+0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 2 CONCAVE SLOPE PLANE 1 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 0 0 0 12 13 0 0 1 0 0 23 1 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +1.00 +0.00 +10.36+64.86+1.00+0.65 +0.00+0.00+2.00+0.68+0.00+0.00+294.72 +10.36 +3.00 +0.97 +12.00-1.24 +190.36+244.86 +0.54 +64.86 +13.00+114.72 +23.00 +0.56 +244.86 +294.72RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 0 1

f.) Block 7 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF2	51	39
2	KF3	350	88
3	KF4	247	77
4	KF2 (freie Fläche)	54	39
5	KF3 (freie Fläche)	353	88
6	KF4 (freie Fläche)	250	77

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	13	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	3,0
KF3	0,43	
KF4	1,64	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF3 (freie Fläche)	0,43	
KF4 (freie Fläche)	1,64	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 39.0 51.0 0.5 88.0 350.0 0.4 77.0 247.0 1.6 39.0 54.0 0.5 88.0 353.0 0.4 77.0 250.0 1.6 VOLUME= 3.04D+00



bl7b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Dip Direction Friction Angle 39 1 51 30 2 88 350 30 3 77 247 30 39 54 1 2 88 353 3 77 250 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 10 2 3 5 6 9 1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0+0-1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +1 -1 +0+0 +0+0+2 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +3 -1 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0+0+0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13+1 +0 +0 +0 +0+0+0+0 +0+0 +23-1 +0 +0 +0+0 +0+0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0+0+3 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+1 -1 -1 +13+1 +1 +1+0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +23 +0+0 -1 +1 +0+0+0+0+0+1Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +13+23 +0 +0+3 -12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +12 -23 +0 +0 +0 +12 -13 +0+0 +0 +0+13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -12 +13+23+0+0+0+0 +0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 0 0 0 0 1 0 1 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 1 13 0 0 0 0 0 0 23 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +76.11 +0.00+1.00 +23.70+0.18+0.00 +1.00+0.00+2.00 +0.98+323.78+23.70+0.00 +0.84 +3.00 +0.00 +12.00-0.06 +76.11+143.78+13.00 -0.80 +203.70 +256.11 +23.00 +0.78+256.11 +323.78RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

g.) Block 8 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	53	55
2	KF1	100	87
3	KF4	214	71
4	KF1 (freie Fläche)	56	55
5	KF1 (freie Fläche)	103	87
6	KF4 (freie Fläche)	217	71

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	13	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	4,1
KF1	0,46	
KF4	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 55.0 53.0 0.5 87.0 100.0 0.5 71.0 214.0 1.6 55.0 56.0 0.5 87.0 103.0 0.5 71.0 217.0 1.6 VOLUME= 4.11D+00


bl8b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip Direction Friction Angle NO. Dip 55 1 53 30 2 87 100 30 3 71 30 214 55 56 1 2 87 103 217 3 71 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 7 2 3 4 5 6 8 9 10 1 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0+0 +0+0 +0 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +1 -1 +0+2 -1 +0-1 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 -1 +0 +0 +3-1 +0 +0 +0 +0 +0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13+1 +0+0+0+0+0+23 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0-1 -1 -1 +0 +0 +0+0 +0 +0+0 +1 +0 +0 +0 +1 +1 -1 +0+0 +0+0+2 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +1 +0+0+0+0+0 +0+0+0 +12 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13+1 +1 +1+0+0 +0+0+0 +0+0 +0 +23 +0 +0+0 +0 -1 +1 +1 +0+0Table 4: Edges of cutting pyramids ¥23 +0 +0 +12 -13 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -12 -13 +23 +0+0 +0+0 +0 +0 +0 +12 +12 -23 +0 +0 +0 +0 +0 -13 +0 +0 +13-12 +13-23 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 -12 +0 +0 +0 +0 +23+13+23+0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 1 2 0 0 0 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 0 13 0 0 1 23 0 1 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +281.83 +0.00 +1.00+337.54 +1.00+0.49+88.98+101.83+2.00 +337.54 +0.97 +88.98+3.00+0.76+268.98+281.83+12.00 +0.01+0.00+0.00 +157.54 +13.00-0.84 +101.83+23.00 +0.58 +0.00 +0.00 RESULTANT FORCE -1 0 0 AXIS OF TUNNEL 0 0 1

h.) Block 11 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF2	51	30
2	KF4	234	60
3	KF1	129	67
4	KF2 (freie Fläche)	54	30
5	KF4 (freie Fläche)	237	60
6	KF1 (freie Fläche)	132	67

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
100	011	23	II

Ergebnisse des Programms B02HPGL.EXE





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	3,1
KF4	1,64	
KF1	0,46	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 30.0 51.0 0.5 60.0 234.0 1.6 67.0 129.0 0.5 30.0 54.0 0.5 60.0 237.0 1.6 67.0 132.0 0.5 VOLUME= 3.08D+00



b]11b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip Direction Friction Angle NO. Dip 30 1 51 30 2 234 60 30 3 67 129 30 1 30 54 2 60 237 3 67 132 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 011 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 0 8 9 10 1 2 3 4 5 6 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0 -1 -1 +1 +0 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 +0 -1 +0 -1 +0+0+3 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12+0-1 +0+0+0+0+0+0+0+13 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +23 -1 +0 +0+0+0+0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 4 7 9 0 2 3 8 10 1 6 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +2 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +1 +0 +0+0 +0+0 +0 +0+12 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +0 +1-1 +1+0+0+0+0+0+0+0 +0 +0 +23-1 +1+1+0+0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12+13-23 +0+0+0 +0+0 +0+0+0 +0 +0 +0 +2 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +3 -12 +13+23 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 -23 +0 +0 +0 +12 +0 +12-13 +0+0 +0-23 +13 -12 +13+0+0+0+0+0 +0+0+23 -12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 0 0 1 0 2 0 0 1 3 0 0 0 0 0 12 1 13 0 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00+324.22 +2.17+1.00 +0.00 +0.00 +0.00+2.00 +0.58+263.28 +324.22 +3.00 +0.69 +2.17 +83.28 +12.00 -0.77 +182.17+263.28+13.00-0.01 +83.28+144.22 +0.00 +0.00+23.00+0.25RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0



i.) Block 12 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	65	57
2	KF4	244	78
3	KF4	196	66
4	KF1 (freie Fläche)	68	57
5	KF4 (freie Fläche)	247	78
6	KF4 (freie Fläche)	199	66

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	12	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	20,7
KF4	1,64	
KF4	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
KF4 (freie Fläche)	1,64	



bl12b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Dip Direction Friction Angle 57 1 65 30 78 2 244 30 3 66 196 30 57 68 1 2 78 247 3 66 199 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 10 2 3 5 6 9 1 +0 +0+0 +0 +0 +0+0+0-1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0-1 -1 +0+0+2 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +1 +3 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0+0+0+12 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0+0 +0 +0+0+0+0 +0+0 +23-1 +0 +0 +0+0 +0+0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0+0+3 +1 +0 +0 +0 +0 +0+0+0 -1 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+1 +1 +1+13+1 -1 +1 +0 +0 +0+0 +0+0 +0 +23 +0+0 -1 -1 +0+0+0+0+0+1 Table 4: Edges of cutting pyramids +0 -12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 +0 -12 -13 +23 +0 +0+3 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +12 -23 +0 +0 +0 +12 -13 +0+0 +0 +0+13 +12+13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +12+13+23+0+0+0+0 +0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 0 13 0 0 1 0 0 0 23 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +317.11 +0.00+1.00+357.33 +0.52 +0.00+0.00 +1.00+2.00 +0.86 +269.29+317.11+3.00 +0.68+0.00 +0.00 +12.00-1.46+137.11+177.33+13.00 -0.16 +89.29 +137.11 +23.00 +0.55 +357.33 +89.29RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

j.) Block 14 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF2	66	8
2	KF3	1	61
3	SF	221	34
4	KF2 (freie Fläche)	67	8
5	KF3 (freie Fläche)	4	61
6	SF (freie Fläche)	224	34

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
110	001	3	Ι



RESULTANT 0.0 0.0 1.0 DIP AND DIP DIRECTION 8.0 65.0 51.0 1.0 34.0 221.0 8.0 69.0 51.0 4.0 34.0 224.0 FOCUS TO CENTER 0.0 0.0 -1.0 SUBSET OF PROJECTED PLANES D00000



Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	1,2
KF3	0,43	
SF	0,32	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF3 (freie Fläche)	0,43	
SF (freie Fläche)	0,32	

PROJECTIVE DIFECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 8.0 65.0 0.5 61.0 1.0 0.4 34.0 221.0 0.3 8.0 69.0 0.5 61.0 4.0 0.4 34.0 224.0 0.3 VOLUME= 1.22D+00



110

b]14b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 8 66 30 1 2 61 1 30 3 34 221 30 8 1 69 2 61 4 3 34 224 Resultant force: 0.00D+00 -1.00D+000.00D+00 Free plane code for the block: 001 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 5 7 8 9 10 1 2 3 6 +0 +0+0-1 -1 -1 +0+0+0+0+0 +1 +0 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2-1 +0 -1 +0+0+0+0+0+0+0 +0 +3-1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 -1 +0 +23 -1 +0+0+0+0+0+0+0+0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 2 3 4 ž 7 8 9 10 1 6 +0+0 +0+0 +0 +0 +0-1 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 -1 +0 +0 +2 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3-1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0+0 +13 +1 -1 +1 +0 +0+0 +0 +0+0+0 +23 -1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 Table 4: Edges of cutting pyramids ÷23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +13+0-23 +0 +0 +1 +12 -13 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3-12 +13+12 +12+13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +13-23 -12 +0+0+0+0+0 +0+0+23 -12 -13 +23 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 1 0 0 0 12 0 0 13 0 0 0 0 23 1 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00+355.95 +18.68+1.00 +0.00 -0.43 +0.00+2.00+0.59 +352.51 +355.95 +0.08+0.00+3.00+0.00-0.49 +172.51+12.00+18.68+13.00-0.55 +172.51 +175.95 -0.42 +198.68+352.51 +23.00RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0



k.) Block 15 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	14	53
2	KF4	256	87
3	SF	215	47
4	KF1 (freie Fläche)	17	53
5	KF4 (freie Fläche)	259	87
6	SF (freie Fläche)	218	47

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	13	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	2,5
KF4	1,64	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
SF (freie Fläche)	0,32	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 53.0 14.0 0.5 87.0 256.0 1.6 47.0 215.0 0.3 53.0 17.0 0.5 87.0 259.0 1.6 47.0 218.0 0.3 VOLUME= 2.54D+00



000

b]15b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Dip Direction Friction Angle 53 1 14 30 2 87 256 30 3 47 215 30 53 1 17 2 87 259 47 3 218 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 9 10 2 3 5 6 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 -1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +0+0+2 -1 +0-1 +0 +0 +0+0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +3-1 +1 +0+0+0 +0+0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13+1 +0+0+0 +0 +0+0 +0 +0+23-1 +0 +0 +0 +0+0+0+0+0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0+0+0 +0 +0 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +3 -1 +1 +0+0 +0 +0 +0 +0+0 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+1 +1 -1 +13 +1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -1 -1 +1 +0+0+0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 -13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +13+0 +3 -12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0+0 +13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23-12 -13 +23+0+0+0+0+0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 1 13 0 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +75.21 +0.00+1.00+13.25+0.45+0.00+1.00+0.00+2.00 +0.97 +285.56+13.25+0.00 +3.00 +0.34+0.00 +12.00+0.17+255.21 +285.56+13.00 -0.65 +193.25 +255.21 +23.00 -0.29 +75.21 +105.56RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

l.) Block 16 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	45	57
2	KF4	271	84
3	SF	223	65
4	KF1 (freie Fläche)	48	57
5	KF4 (freie Fläche)	274	84
6	SF (freie Fläche)	226	65

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	-	III





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	3,1
KF4	1,64	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
SF (freie Fläche)	0,32	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 57.0 45.0 0.5 84.0 271.0 1.6 65.0 223.0 0.3 57.0 48.0 0.5 84.0 274.0 1.6 65.0 226.0 0.3 VOLUME= 3.10D+00



000

bl16b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Dip Direction Friction Angle 57 45 1 30 271 2 84 30 3 65 223 30 57 48 1 2 84 274 65 226 З Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 7 8 10 2 3 4 5 6 9 1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0+0-1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +0+2 -1 +0-1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +3 +1 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0+0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0 +0 +0 +0+0+0+0 +0+0 +23-1 +0 +0 +0+0 +0+0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0+0+3 +1 +0+0 +0 +0 +0 +0+0 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 +1 +1 -1 +13+1 -1 +1+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0+0 -1 -1 +1 +0+0+0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +0 +0 +0 +0 +0 -13 +23 +0 +0+3 -12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 -23 +0 +0 +0 +0 +12 -13 +0+0 +0+13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23-12 +13+23+0+0+0+0 +0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 1 13 0 0 1 0 0 0 23 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00+1.00+357.52 +83.47+83.47 +85.00 +1.00+0.52 +2.00 +0.93 +265.00+357.52 +3.00 +0.66 +263.47 +265.00+12.00-0.08 +0.00+0.00+13.00 +85.00 +177.52 -1.16+23.00+0.36 +0.00 +0.00RESULTANT FORCE -1 0 0 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

m.) Block 17 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	66	63
2	KF3	12	76
3	SF	211	54
4	KF1 (freie Fläche)	69	63
5	KF3 (freie Fläche)	15	76
6	SF (freie Fläche)	214	54

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	-	III





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	0,6
KF3	0,43	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF3 (freie Fläche)	0,43	
SF (freie Fläche)	0,32	





b]17b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Dip Direction Friction Angle 1 63 66 30 2 76 12 30 3 54 30 211 63 69 1 2 76 15 3 54 214 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 10 2 3 5 6 9 1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0+0-1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 -1 +0 +0+2 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +3 -1 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0+0+0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0 +0 +0 +0+0+0+0 +0+0 +0 +23-1 +0 +0+0+0 +0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0+0+3 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0+0 -1 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+1 -1 -1 +13+1 -1 +1+0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +23 +1 +0+0 -1 +1 +0+0+0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 -13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +0 +0 +0 +0 -13+23 +0 +0+3 -12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +12 +0+0 +0 +0+13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23-12 -13 +23+0+0+0+0 +0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 0 0 0 0 1 0 1 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 1 13 0 0 0 0 0 0 23 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00+1.00+321.93 +19.40+0.63 +0.00 +1.00+0.00+2.00 +0.83 +296.14+321.93+3.00 +0.47+0.00+0.00 +0.57 +12.00+19.40+116.14+13.00 -0.45 +116.14 +141.93+23.00 -0.88 +199.40+296.14RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

n.) Block 18 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF2	85	47
2	KF3	341	59
3	SF	182	23
4	KF2 (freie Fläche)	88	47
5	KF3 (freie Fläche)	344	59
6	SF (freie Fläche)	185	23

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
110	001	3	II



```
RESULTANT

0.0 0.0 1.0

DIP AND DIP DIRECTION

47.0 85.0

59.0 341.0

23.0 182.0

47.0 88.0

59.0 344.0

23.0 185.0

FOCUS TO CENTER

0.0 0.0 -1.0

SUBSET OF PROJECTED PLANES

000000
```



Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	0,6
KF3	0,43	
SF	0,32	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
KF3 (freie Fläche)	0,43	
SF (freie Fläche)	0,32	



b]18b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes NO. Dip Direction Friction Angle Dip 1 47 85 30 2 59 30 341 3 23 182 30 1 47 88 59 2 344 3 23 185 Resultant force: 0.00D+00 -1.00D+00 0.00D+00 Free plane code for the block: 001 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 0 8 9 10 1 2 3 4 5 6 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0+0 -1 -1 -1 +1 +0-1 -1 +0 +0 +0+0 +0+0+0 +0 +2 +0 -1 +0 +0+0 +0-1 +0 +0 +3 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 -1 +0 +0 +13 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +23-1 +0+0+0+0+0+0+0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +0 +0 +2-1 -1 +0+0+0+0+0+3 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12+1 -1 +0+0+0 +0 +0+0+0+13 +1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +0 -1 +1 +1+0 +0+0+0 +0Table 4: Edges of cutting pyramids ¥25 +0 +0 +12 +0 +0+0 +0 +0 +0 +13+1 +12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 -13 +23 +0+0+0+0+0+0+0 +3 -12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 -13 -23 +0 +12+0+0+0+0+0 +0 +0 +0 +13 +13 +0 +0 +0 +0 -12 -23 +0 +0 +0 +23 -12 -13+23 +0+0+0+0 +0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 0 0 1 0 23 0 0 1 0 1 0 0 0 12 0 13 0 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00+1.00+318.89+7.22 +130.52 +1.00+0.34+7.22 +2.00+0.56 +310.52+318.89+0.00 +3.00 -0.14+0.00 +12.00+0.04+0.00+0.00 +13.00 -0.23 +130.52 +138.89+23.00 -0.59 +187.22 +310.52RESULTANT FORCE -1 0 0 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

o.) Block 19 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF2	75	43
2	SF	214	50
3	KF3	320	56
4	KF2 (freie Fläche)	78	43
5	SF (freie Fläche)	217	50
6	KF3 (freie Fläche)	323	56

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
101	010	2	Ι





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF2	0,46	3,1
SF	0,32	
KF3	0,43	
KF2 (freie Fläche)	0,46	
SF (freie Fläche)	0,32	
KF3 (freie Fläche)	0,43	



b]19b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 1 43 75 30 2 50 214 30 3 56 320 30 1 43 78 2 50 217 3 56 323 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 010 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 8 0 3 4 5 6 9 10 1 2 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +1+0 -1 -1 +0+0+0+0+0+0+0+0 +0 +2 +0 -1 -1 +0 +0 +0 +0+0+3 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 -1 +13+0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +23-1 +0+0 +0+0 +0+0+0+0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +0 +0 +2-1 -1 +0+0+0+0+0+3 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12+1 +1 -1 +0 +0+0+0+0+0+0+13 +1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +0+0 +0 +0 -1 +1 +1 +0+0Table 4: Edges of cutting pyramids ¥25 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +12 +13 +1 +12+13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12-13 +23+0 +0 +0+0 +0+0 +0 -12 +0 +3 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +12-13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +13 +0 +0 +0 +0 -12 -23 +23-12 -13 +23+0+0 +0+0 +0+0+0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 1 0 0 12 0 0 0 13 0 0 0 23 0 1 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00+1.00+329.33 +38.65+0.26 +38.65+125.52+1.00+2.00 +0.39 +0.00 +0.00+3.00 +329.33+0.51 +305.52 +12.00-0.39 +125.52 +149.33+13.00 -0.12 +0.00 +0.00 +23.00 +0.04 +218.65+305.52RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 0 1


p.) Block 21 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	30	70
2	KF1	66	88
3	SF	207	24
4	KF1 (freie Fläche)	33	70
5	KF1 (freie Fläche)	69	88
6	SF (freie Fläche)	210	24

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
100	011	23	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	0,9
KF1	0,46	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
SF (freie Fläche)	0,32	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 70.0 30.0 0.5 88.0 66.0 0.5 24.0 207.0 0.3 70.0 33.0 0.5 88.0 69.0 0.5 24.0 210.0 0.3 VOLUME= 9.15D-01



100

011

b]21b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 1 70 30 30 2 88 66 30 3 24 207 30 1 70 33 2 88 69 3 24 210 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 011 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 8 0 2 3 4 5 6 9 10 1 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +1+0 +1 -1 +0+0+0+0+0+0+0 +2 -1 +0+0 +0 -1 +0 +0+0 +0 +0 +3 -1 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 -1 +13 +0 +1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -1 +0+0+0 +0+0+0+0+0 +0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0-1 -1 -1 +1 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +0 +0 +2 -1 -1 +0+0+0+0+0+3 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12+1 -1 -1 +0+0 +0 +0+0 +0+0+13+1 +1 +1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +0 +0 +0 -1 +1 +1 +0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 -23 +1 +12 +13+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 +13+23 +0+0 +0+0+0 +0 +0 +23 +0 +3 -12 -13 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +12 -13 -23 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -12 +23-12 +13+23+0+0+0 +0 +0 +0+0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 1 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 0 0 0 12 13 0 0 0 23 0 1 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00+1.00+326.33 +358.68+0.00 +0.74+1.00+0.00+0.98 +358.68 +2.00 +78.67+3.00-0.12+0.00+0.00+12.00+0.09+258.67 +326.33+13.00 -0.76 +146.33 +178.68 +23.00 -0.50 +78.67 +146.33RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 0 1

q.) Block 22 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	80	75
2	KF4	202	85
3	SF	187	26
4	KF1 (freie Fläche)	83	75
5	KF4 (freie Fläche)	205	85
6	SF (freie Fläche)	190	26

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
100	011	3	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	2,9
KF4	1,64	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF4 (freie Fläche)	1,64	
SF (freie Fläche)	0,32	

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 75.0 80.0 0.5 85.0 202.0 1.6 26.0 187.0 0.3 75.0 83.0 0.5 85.0 205.0 1.6 26.0 190.0 0.3 VOLUME= 2.91D+00



100

011

b122b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip 75 NO. Dip Direction Friction Angle 80 30 1 2 85 202 30 3 187 26 30 75 1 83 2 85 205 3 26 190 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 011 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 7 8 10 1 2 3 4 5 6 g +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0-1 -1 +1 +0 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0+0 +2 -1 +0 -1 +0+0+0+0+0+0+0+3 -1 +1 +0+0+0 +0+0 +0+0 +0 +0 +12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +1 +0 +0 +23 +1 +0 +0+0+0 +0 +0 +0+0 +0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 2 +0+0+0+0+0+0+0+0-1 -1 -1 +1+1 -1 -1 +0+0 +0+0 +0 +0+0+0 +2 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0+0 +0 +0+0 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +0 +1+1 +1+23 +1 -1 +1 +0+0 +0 +0 +0+0+0 Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 -13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0+0+1 +12-13 +23+0+0+0+0 +0+0+0-23 +2 +12+13+0 +0 +0+0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -12 -23 +0 +0 +0 +13+12 +12+13+23+0+0 +0+0 +0+0+0 -12 +13 +13 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +23 -12 -13 +23 +0+0 +0 +0+0 +0 +0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID 0 0 0 0 0 0 1 0 2 0 0 0 3 0 1 0 0 0 12 0 13 0 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00 +287.27 +303.04 +1.00 +0.00 +0.82 +0.00+2.00 +0.95+303.04+351.88-0.08 +3.00+0.00+0.00+12.00+0.54 +351.88+107.27+13.00-0.20 +107.27 +123.04+23.00-0.81+123.04+171.88RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 1 0 0

r.) Block 23 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	37	81
2	KF3	339	84
3	KF4	216	66
4	KF1 (freie Fläche)	40	81
5	KF3 (freie Fläche)	342	84
6	KF4 (freie Fläche)	219	66

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	-	III





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	5,7
KF3	0,43	
KF4	1,64	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF3 (freie Fläche)	0,43	
KF4 (freie Fläche)	1,64	

000

PROJECTIVE DIRECTION: 1.0 1.0 0.5 DIP, DIP D., DISTANCE 81.0 37.0 0.5 84.0 339.0 0.4 66.0 216.0 1.6 81.0 40.0 0.5 84.0 342.0 0.4 66.0 219.0 1.6 VOLUME= 5.66D+00



b123b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 1 81 37 30 2 84 339 30 3 66 216 30 1 81 40 2 84 342 219 3 66 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 8 0 2 3 4 5 6 9 10 1 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +1 +0 -1 -1 +0+0+0+0+0+0+0 +2 -1 +0 +0 +0 -1 +0 +0+0 +0 +0 +3 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 -1 +0 +13 +0 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +0+0 +0 +0+0+0+0 -1 +0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 1 6 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0-1 -1 -1 +0 +1 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +2 -1 +1 -1 +0+0+0+0+0+3 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12+1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0+0+13 +1 -1 +1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +23 +1 +0 +0 -1 +1 +0+0 +0 +0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -23 +1 +12 +13+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12 -13 +23 +0+0 +0 +0+0 +0 +0 +23 +0 +3 -12 +13 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +12 -13 -23 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -12 +23-12 -13+23 +0+0+0 +0 +0 +0+0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 0 0 12 1 13 1 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00+357.93 +59.16+59.16 +94.31 +0.90+1.00+0.93 +357.93 +2.00 +274.31 +0.00 +3.00+0.68+0.00+12.00+0.89+0.00+0.00+13.00 -1.98+94.31 +177.93 +23.00 +0.32 +239.16 +274.31 RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 0 1

s.) Block 24 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	83	89
2	SF	187	49
3	SF	222	38
4	KF1 (freie Fläche)	86	89
5	SF (freie Fläche)	190	49
6	SF (freie Fläche)	225	38

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	13	II



RESULTANT 0.0 0.0 1.0 DIP AND DIP DIRECTION 89.0 83.0 49.0 187.0 38.0 222.0 89.0 86.0 49.0 190.0 38.0 225.0 FOCUS TO CENTER 0.0 0.0 -1.0 SUBSET OF PROJECTED PLANES D00000



Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	1,2
SF	0,32	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
SF (freie Fläche)	0,32	
SF (freie Fläche)	0,32	



bl24b10.1	txt									
No. 1 2 3 1 2 3 Resultant 0.00D+00 Free plan 111 Bearing a	ABLE 1: Dip 89 49 38 89 49 38 t force 0 0 ne code and ris	Sets a Dip C : .00D+00 for th e of tu	and Free birection 83 187 222 86 190 225) -1.(ne block:	Planes Frict 00D+00	tion Ang 30 30 30 30	gle				
Table 2:	sign o 1	f dot p 2	product of 3	of edge 4	and nor 5	rmal 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	-1 +0 -1 +0 +0 -1	-1 -1 +0 +1 +0 +1 +0	-1 -1 +0 -1 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 3: 0	Half s 1	paces i 2	ntersect 3	ing cut	ting py 5	ramid/ 6	7	8	9	10
+0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	-1 +1 -1 +1 +1 +1 -1	-1 -1 +1 +1 +1 +1 -1	-1 -1 +1 -1 +1 +1 +1	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 4: +0 +1 +2 +3 +12 +13 +23	Edges +12 +12 +12 -12 +12 +12 -12 -12	of cutt -13 -13 +13 +13 +13 +13 +13 -13	ting pyra +23 -23 +23 +23 -23 -23 +23 +23	amids +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0	+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0
Table 5:1 PYRAMID 0 1 2 3 12 13 23	Key blo P	cks of LANE 1 0 0 0 0 1 0 0	free pla PL (() () () () () () () () ()	ane and ANE 2)))))))	concave CC ((((((((((((((((((slope DNCAVE))))))))	5LOPE			
Table 6 SLIDING 1 +0.00 +1.00 +2.00 +3.00 +12.00 +13.00 +23.00 RESULTAN 0 AXIS OF 0	PLANE S T FORCE TUNNEL	LIDING +1.00 +0.99 +0.38 +0.16 +0.27 -0.39 -0.14 0	FORCE SL +277 +(+284 +(+42 +97 +222 -1	IDING 1 7.24 0.00 1.44 0.00 2.57 7.24 2.57	INTERVAL +284, +0, +42, +0, +97, +104, +277,	OF TU 44 00 57 00 24 44 24	NNEL			
v		÷		·						

t.) Block 25 Daten der Trennflächen

Nr.	Trennflächenscharenzugehörigkeit	ER	EW
1	KF1	75	65
2	KF1	131	90
3	SF	225	28
4	KF1 (freie Fläche)	78	65
5	KF1 (freie Fläche)	134	90
6	SF (freie Fläche)	228	28

Eigenschaften des Blocks

JP-Code	EP-Code	Sliding Mode	Block-Typ
000	111	13	II





Trennfläche	Trennflächenabstand [m]	Volumen [m ³]
KF1	0,46	0,6
KF1	0,46	
SF	0,32	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
KF1 (freie Fläche)	0,46	
SF (freie Fläche)	0,32	



bl25b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip Dip Direction Friction Angle NO. 1 65 75 30 2 90 131 30 3 28 225 30 1 65 78 2 90 134 3 28 228 Resultant force: 0.00D+00 -1.00D+00 0.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 9 10 2 3 5 6 1 +0 +0 +0+0+0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +1 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0+0 -1 +0+2 -1 +0-1 +0+0 +0 +0 +0+0 +0 -1 +0 +0 +0+0 +0 +3-1 +0 +0 +0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13+1+0+0 +0 +0+0+0 +0+0+23 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0+0 +0 +0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 -1 -1 -1 +0+0 +0 +0+0 +0+0 +1 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +3 -1 -1 +0+0+0+0+0+0+0+12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 -1 -1 +13+1+1 +1+0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -1 +1 +0+0+0 +0+0+0+1Table 4: Edges of cutting pyramids ¥23 +0 +0 +12 -13 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 -23 +12 +13 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +2 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +3 -12 -13 +0+0 +0+0 +0 +0+0 +0 +0 +12 -23 +0 +0 +0 +0 +12-13 +0 +13-12 +13-23 +0+0+0+0+0 +0+0 +0 +23 +0 +0 +0 -12 +13+23+0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 1 0 0 0 2 1 1 1 3 0 0 0 12 0 0 0 0 13 1 0 23 0 1 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00+290.25 +328.52 +1.00 +0.66 +38.96+110.25+270.00 +0.00 +2.00 +90.00 +3.00 -0.04 +218.96+290.25+0.00 +12.00 +0.38 +0.00+13.00-0.54 +110.25+148.52+23.00 -0.06 +0.00 +0.00 RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

u.) Tabellen der Blöcke 2,9,10,13,20 und 26

Ergebnisse des Programms B10HPGL.EXE für Block 2

bl2b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip 74 73 NO. Dip Direction Friction Angle 274 30 1 2 3 4 213 30 18 106 30 88 74 73 115 277 30 1
2 216 3 18 109 4 88 118 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 1101 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 1 2 3 4 5 7 9 10 8 1 2 3 4 6 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 -1 -1 +0-1 -1 +0 +1 +2 +3 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 -1 +0 +0 +0 +0+0 +0-1 -1 +0 +1+0 +0 +0 +0+0 +0+4-1 -1 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 +0 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +0 +14+0 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -1 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +24 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +34 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 -1 -1 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0+0+0+0-1 -1 -1 +1 +1 +2 +3 +0 +0 +0 +0+0+0+1-1 +0 +0 +0 +0 +0+0+1 -1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +4-1 +1+0 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +12-1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +0 +13+1+1+1+1+0 +0 +0 +0 +0 +0 +14+1 +1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -1 +1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +24 +1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +34 -1 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 Edges of cutting pyramids +12 -13 +24 +34 +12 -13 -23 +0 Table 4: +0 +12 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +Õ +1 +2 +0 +0 +0 +0 +0+0+12 -12 +0 +0 +0+14+24+0+0+0+0+23 +0 +3 -14 +34 +0 +0+0+0+0 +23+4+24+34 +0+0+0+0+0+0+0+12 +12 -23 +0 +14-34 +0 +0 +0 +0 +0 -12 +0 +0 +13 +13 -24 -34 +0 +0+0 +0 +13-34 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +14+14+0 +23 -12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +24 +13 +14+23 +24 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +34 -13 -14 +34 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 0 0 00000 0000000 1 2 3 0 0 1 4 12 ō ō ō 13 14 ō 1 23 24 0 0 0 0 0 0 34 0 0 0

Table 6								
SLIDING	PLANE	SLIDING	FORCE SLIDING	INTERVAL OF	TUNNEL			
+0.00		+1.00	+35.29	+73.34				
+1.00		+0.80	+0.00	+0.00				
+2.00		+0.79	+264.24	+70.97				
+3.00		-0.24	+73.34	+159.04				
+4.00		+0.98	+353.09	+84.24				
+12.00		+0.73	+253.34	+339.04				
+13.00		-0.67	+215.29	+253.34				
+14.00		-0.84	+250.97	+353.09				
+23.00		-0.31	+0.00	+0.00				
+24.00		+0.74	+339.04	+35.29				
+34.00		-0.75	+70.97	+173.09				
RESULTANT FORCE								
0		0	-1					
AXIS OF	TUNNEL							
0		1	0					

bl9b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip Direction Friction Angle NO. Dip 32 47 1 30 73 258 2 30 3 78 354 30 32 50 1 2 73 261 3 78 357 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 7 8 10 0 2 3 4 5 6 9 1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0+0-1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0 +0+1 +2 -1 +0-1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +3 -1 +0 +0 +0 +0 -1 +0+0+0+0+12 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0+0 +0 +0+0+0+0 +0+0 +0 +23-1 +0+0 +0+0 +0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0+0+3 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 +13+1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +23 +1 +0+0 -1 +1 +0+0+0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 -12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 -12 +0 +0 +0 -13+23 +0 +0+0 +3 +12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +12 -23 +0 +0 +0 +12 -13 +0+0 +0+0 +13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +12-13 +23+0+0+0+0 +0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 0 13 0 0 1 0 1 0 23 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +70.70 +0.00+1.00+43.58 +0.04+0.00 +0.00 +1.00+2.00 +0.79+0.00+0.00+0.86 +3.00 +331.10 +43.58 +12.00-0.54 +223.58+250.70+13.00 -0.25 +70.70 +151.10 +23.00 +0.63 +250.70 +331.10RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

b]10b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip Direction Friction Angle NO. Dip 45 1 54 30 2 238 67 30 3 86 12 30 45 57 1 2 67 241 86 З 15 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 111 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 4 7 8 9 10 2 3 5 6 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 -1 -1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +0+1 +2 -1 +0-1 +0 +0+0+0 +0 +0+0 +0 +0+0 +3-1 -1 +0+0+0 +0+0+12 +0 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0+0+0 +0 +0+0 +0 +0+0 +23-1 +0 +0 +0+0+0+0+0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +0 +0 +0 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0+0 +1 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +1 +1 +13 +1 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 -1 +1 +1 +0+0+0+0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 -12 +13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 -12 -13 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +3 +12 +13+23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 -13+0+13 -12 +13-23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23+12-13 +23+0+0+0+0+0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope CONCAVE SLOPE PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 0 0 0 0 1 0 0 0 2 0 0 0 3 0 0 0 12 0 0 0 13 0 0 1 23 0 0 1 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +1.00 +5.11 +0.00+57.84 +0.00+0.00+1.00+0.30 +2.00 +0.69+0.00+0.00+3.00 +0.96+324.47 +5.11+12.00-0.96 +185.11+237.84+57.84 +13.00 -0.29 +144.47 +237.84 +23.00 +0.15+324.47RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 0 1 0

b]13b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip 45 NO. Dip Direction Friction Angle 16 30 1 87 2 163 30 3 60 234 30 19 1 45 2 87 166 3 60 237 Resultant force: 0.00D+00 0.00D+00 -1.00D+00 Free plane code for the block: 011 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 7 8 10 1 2 3 4 5 6 g +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +1+0 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +2-1 +0-1 +0 +0+0+0+0+0+0+3 -1 +1 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +0 +12 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 -1 +0 +23 -1 +0 +0 +0+0 +0+0 +0 +0+0 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 2 6 +0+0+0+0+0+0+0+0-1 -1 -1 +1+1 -1 -1 +0+0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +2 -1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +12 +0+0 +0 +0 +0+0 +1 +1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +0 -1 +1 +1 +23-1 -1 +1+0+0 +0 +0 +0 +0+0 Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +23 +0 +0 +0 +0 +0+0+0+12 +13-23 +1 +12+13+0+0 +0 +0+0 +0+0+2 +12-13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -12 +0 +0 +0 +0 +3 +23 +0 +0 -13 +0 -23 +12+12 -13 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +13 -23 +0 -12 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23-12 +13+23 +0 +0 +0+0+0 +0+0 Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE PYRAMID 0 0 0 0 0 0 1 0 2 0 0 0 3 1 0 0 12 0 0 0 13 0 0 0 23 1 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +0.00 +1.00 +331.59 +28.31 +1.00 +0.30 +0.00+0.00 +2.00 +0.97+28.31+61.13+0.58 +0.00 +3.00+0.00+12.00-0.52 +61.13+151.59+13.00 -0.42 +208.31 +241.13 +23.00 +0.49+241.13+331.59RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 1 0 0

b]20b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 1 31 89 30 2 47 229 30 3 86 30 157 1 31 92 2 47 232 3 86 160 Resultant force: 0.00D+00 -1.00D+00 0.00D+00 Free plane code for the block: 010 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 7 8 9 10 2 3 5 6 1 4 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 +1 +0 -1 +1 +0 +0+0 +0 +0 +0+0 +2 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0+0 +0 +1+0 +3 -1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +0 +0+0 +0 +13 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +0 +0 +23 +0 +0 +0+0 +0+0 +0 +0+0 -1 Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 4 7 8 9 10 2 3 6 1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +0 +0 +1 +1 -1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 -1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +0 +0+0 +0+0 +0 +0+1 +12+1 +1 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13 +1 -1 -1 +0+0+0+0+0+0+0+0 +0 +0 +0 +23-1 +1-1 +0 +0+0Table 4: Edges of cutting pyramids +0 -12 +13 +23 +0 +0+0 +0 +0 +0 +0 +0 +1 +12+13 -23 +0+0+0 +0+0 +0+0+12 +2 -13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 +12+23+0 +0 +0 +0 +13+0+0 +0+0 +12 +0 +0 +0 +0 +0 +12 +0 -13 -23 +0 +13-12 +13-23 +0 +0+0 +0 +0 +0 -13 +23 -12 +23 +0+0+0+0+0+0 +0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PLANE 1 PYRAMID PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 1 0 0 ō 1 2 0 0 0 0 0 0 3 0 0 0 0 12 0 0 0 0 13 23 0 1 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +1.00 +0.00+328.84+329.88+49.49+1.00+0.02 +148.84+2.00 +0.34+0.00+0.00+3.00 +0.96 +329.88 +49.49 +12.00 -0.43 +148.84+149.88+0.00 -0.12 +13.00 +0.00+23.00+0.24 +229.49 +328.84RESULTANT FORCE 0 0 -1 AXIS OF TUNNEL 1 0 0

bl26b10.txt TABLE 1: Sets and Free Planes Dip NO. Dip Direction Friction Angle 1 55 186 30 2 34 83 30 3 86 305 30 1 55 189 34 2 86 3 86 308 Resultant force: 0.00D+00 -1.00D+00 0.00D+00 Free plane code for the block: 011 Bearing and rise of tunnel: 0 0 Table 2: Sign of dot product of edge and normal 0 3 4 5 6 7 8 9 10 1 2 +0-1 -1 -1 +0+0+0+0 +0+0+0+0 +0 -1 +0 +0 +0 +1 -1 +0 +0 +0 +2 -1 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -1 -1 +0 +0+12 +0 +0 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +13-1 +0+0+0+0+0 +0+0+0+0 +0 +0 +0 +23 -1 +0+0+0+0+0Table 3: Half spaces intersecting cutting pyramid 0 1 2 3 4 6 7 8 9 10 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 -1 -1 +1 +1-1 -1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +1 +0 +0 +0+0 +0 -1 -1 +0 +0+3 -1 -1 +1 +0 +0 +0+0 +0 +0 +0 +1 +12+1 -1 +0+0+0+0+0+0+0+0 +0 +0 +0 +0 +13+1 -1 +1 +0 +0 +23 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -1 +1 Table 4: Edges of cutting pyramids +0 +12 +13 +23 +0 +0+0 +0 +0 +0+0 +0 -23 +0 +12+13 +0 +1 +0 +0 +0 +0 +0 +2 +12-13 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +23 +0 +0 +0 +0 +0 +3 -12 +13 +0+0 +12+12-13 -23 +0 +0 +0+0 +0+0 +0+13-12 +13 -23 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 +0 -12 +0 +0 +0 +23 -13 +23 +0+0+0Table 5:Key blocks of free plane and concave slope PYRAMID PLANE 1 PLANE 2 CONCAVE SLOPE 0 0 0 0 0 0 0 1 2 1 0 0 3 ō 0 0 12 0 1 0 13 0 0 0 23 0 0 0 Table 6 SLIDING PLANE SLIDING FORCE SLIDING INTERVAL OF TUNNEL +328.01 +0.00 +1.00+61.69+1.00+0.49+0.00 +0.00+2.00 +0.08 +61.69 +141.52 +0.96 +3.00 +321.52 +328.01+12.00-0.11+141.52 +148.01+13.00 +0.19+241.69+321.52-0.41 +23.00 +0.00 +0.00RESULTANT FORCE 0 -1 0 AXIS OF TUNNEL 0 1 0