

ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΥΠΟΓΕΙΩΝ ΕΡΓΩΝ

3^ο Μάθημα “Ιδιότητες Βραχομάζας”

Διδάσκων: Β. Μαρίνος, Επ. Καθηγητής

- Γεωτεχνικός Τομέας, Σχολή Πολιτικών Μηχανικών ΕΜΠ

marinosv@civil.ntua.gr

ΤΟ ΓΕΩΥΛΙΚΟ: ΒΡΑΧΟΣ - ΒΡΑΧΟΜΑΖΑ

- ▶ Άρρηκτος βράχος: Βράχος χωρίς ασυνέχειες
- ▶ Βραχόμαζα: Σύνολο τεμαχών – μπλοκ βράχων διαχωριζόμενων από ασυνέχειες
- ◉ Τα τεχνικά έργα σχεδόν κατά κανόνα κατασκευάζονται επί ή εντός κερματισμένου-διαταραγμένου βραχώδους υλικού (βραχόμαζα) και όχι σε άρρηκτο βράχο.
- ◉ Συνεπώς, τελικός στόχος οι ιδιότητες (διατμητική αντοχή και παραμορφωσιμότητα) της βραχόμαζας.

Η αντοχή των περισσοτέρων πετρωμάτων

>> επιβαλλόμενη τάση από τα τεχνικά έργα

Εξαιρέσεις: - ασθενή αργιλικά πετρώματα

- πολύ αποσαθρωμένα

- ρωγματωμένα

Αντοχή σε μονοαξονική θλίψη (q_u , UCS, σ_c)

- Σκυρόδεμα $\approx 15\text{-}35 \text{ MPa}$
- Κρυσταλλικά με πορώδες $< 1\%$ $\Rightarrow \sigma_c > 100 \text{ MPa}$
- Ιζηματογενή με πυκνότητα $< 23 \text{ kN/m}^3$ $\Rightarrow \sigma_c < 70 \text{ MPa}$



Μείωση αντοχής

Βασάλτης, γρανίτης χαλαζίτης, γνεύσιος, ψαμμίτης, ασβεστόλιθος, μάρμαρο, σχιστόλιθος, ιλυόλιθος, μάργα, αργιλικός σχιστόλιθος, αργιλόλιθος, γύψος, ορυκτό αλάτι, πολύ αποσαθρωμένα πετρώματα

Ποιο είναι το υλικό που μελετάμε ?

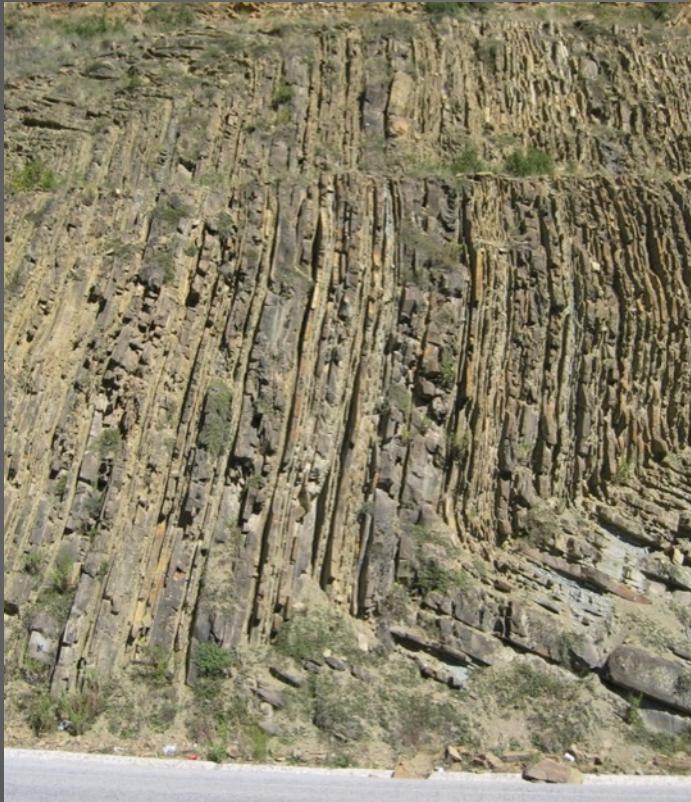
Βραχόμαζα

- ✗ Άρρηκτο βράχο
- ✗ Ασυνέχειες

ΒΡΑΧΟΜΑΖΑ:

ΑΠΡΗΚΤΑ ΤΕΜΑΧΗ + ΑΣΥΝΕΧΕΙΕΣ

(ΑΠΟ ΤΗΝ ΤΕΚΤΟΝΙΚΗ ΚΑΤΑΠΟΝΗΣΗ ΚΑΙ ΑΡΧΙΚΗ ΔΟΜΗ-ΣΤΡΩΜΑΤΩΣΗ)



ΔΟΜΗ

1. Εισαγωγή
2. Αντοχή και παραμορφωσιμότητα Άρρηκτου
βράχου
3. Αντοχή και παραμορφωσιμότητα βραχόμαζας
4. Αντοχή Ασυνεχειών - αστοχίες

3. Διατμητική αντοχή και παραμόρφωση Βραχόμαζας

Εκτίμηση των ιδιοτήτων διατμητικής αντοχής και του μέτρου παραμορφωσιμότητας της βραχόμαζας:

- Εργαστηριακές δοκιμές
(μη δυνατές)
- Επί τόπου δοκιμές
(Υψηλό κόστος – πρόβλημα κλίμακας)
- Ανάστροφες αναλύσεις
(ακριβέστερη μέθοδος)
- *Χρήση ταξινομήσεων βραχόμαζας*
(RQD, Q, RMR, GSI ...)
(Εμπειρική – άμεση)

KΡΙΤΗΡΙΟ ΑΣΤΟΧΙΑΣ HOEK – BROWN ΓΙΑ ΤΗΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑ

Γενικευμένο κριτήριο αστοχίας Hoek & Brown για βραχόμαζες:

$$\sigma_1 = \sigma_3 + \sigma_{ci} \left(m_b \frac{\sigma_3}{\sigma_{ci}} + s \right)^a$$

Hoek and Brown, 2002

$$m_b = m_i \cdot \exp\left(\frac{GSI - 100}{28 - 14D}\right) < m_i$$

$$s = \exp\left(\frac{GSI - 100}{9 - 3D}\right) < 1$$

$$a = \frac{1}{2} + \frac{1}{6} \left(e^{-GSI/15} - e^{-20/3} \right) > 0.5$$

ΚΡΙΤΗΡΙΟ ΑΣΤΟΧΙΑΣ HOEK – BROWN ΓΙΑ ΤΗΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑ

Άρρηκτος βράχος

Κριτήριο αστοχίας Hoek & Brown για άρρηκτο βράχο:

$$\sigma_1 = \sigma_3 + \sigma_{ci} \left(m_i \frac{\sigma_3}{\sigma_{ci}} + 1 \right)^{0.5}$$

m_i

1

0.5

Κριτήριο αστοχίας
Mohr - Coulomb

Βραχόμαζα

Γενικευμένο κριτήριο αστοχίας Hoek & Brown για βραχόμαζες:

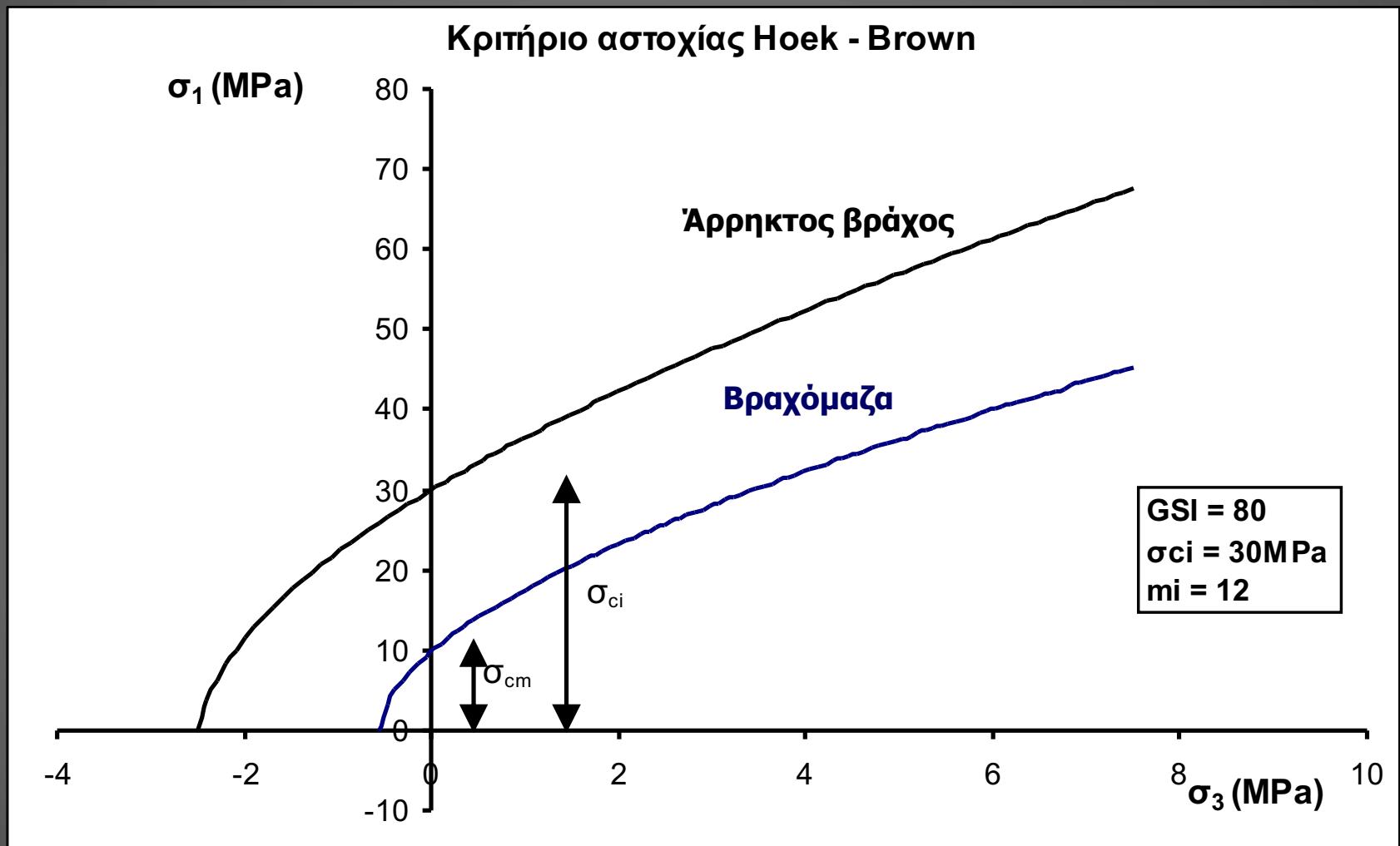
$$\sigma_1 = \sigma_3 + \sigma_{ci} \left(m_b \frac{\sigma_3}{\sigma_{ci}} + s \right)^a$$

m_b
 s
 a

Απομειωμένα ανάλογα με το πόσο «απέχει» η βραχόμαζα από τον άρρηκτο βράχο...

$$\sigma_1 = \sigma_3 \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right) + 2c \tan \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right)$$

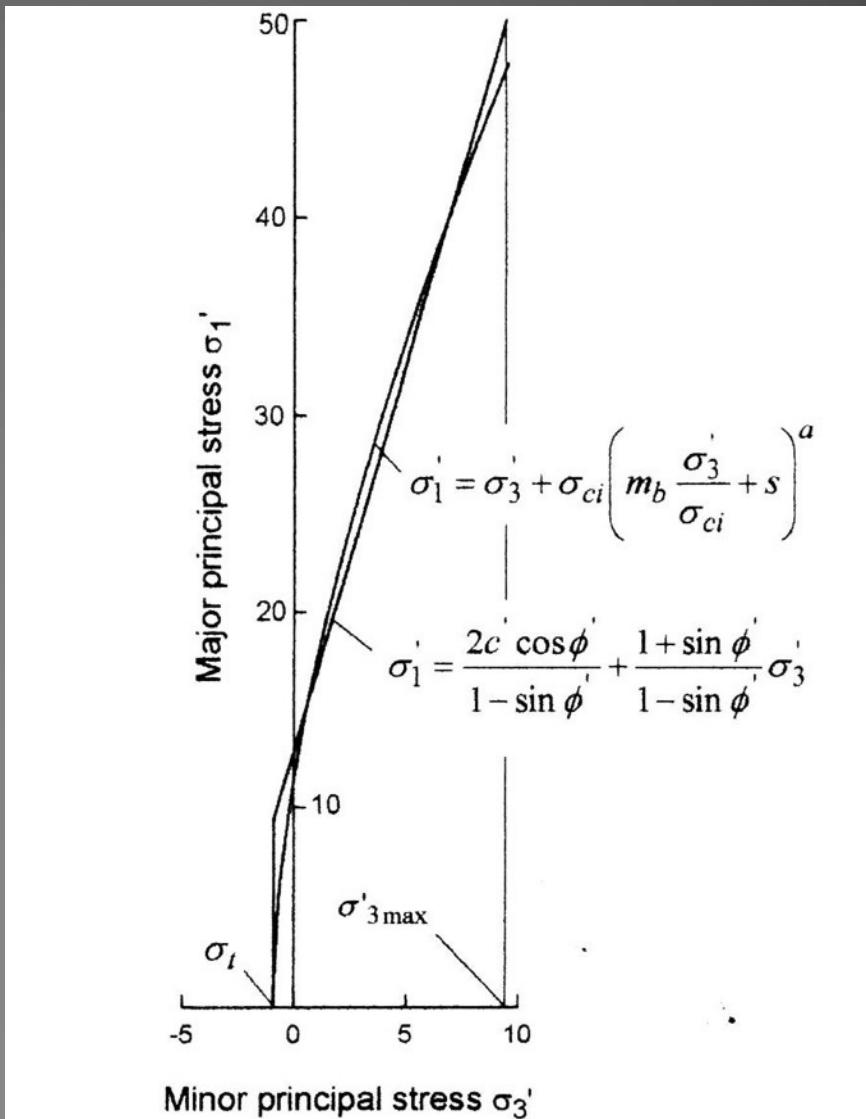
Σύγκριση βράχου – βραχόμαζας στο κριτήριο Hoek and Brown



KRITHIPIO AΣTOXIAS HOEK – BROWN ΓΙΑ THN BPAXOMAZA

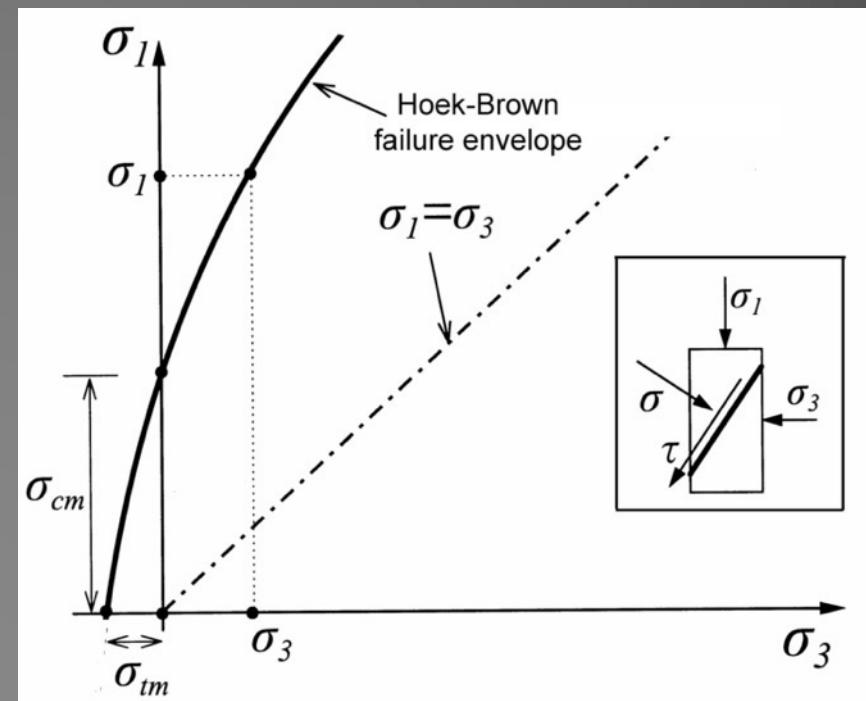
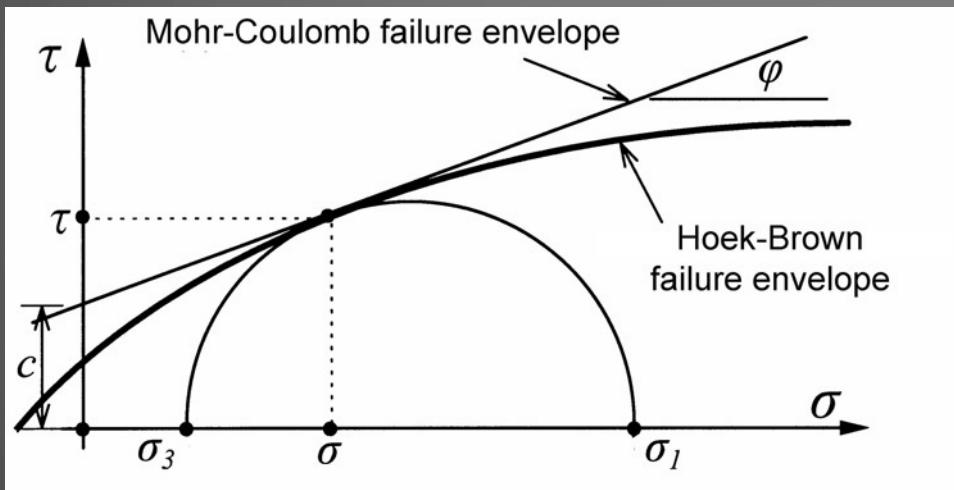
$$\phi' = \sin^{-1} \left[\frac{6am_b(s + m_b\sigma'_{3n})^{a-1}}{2(1+a)(2+a) + 6am_b(s + m_b\sigma'_{3n})^{a-1}} \right]$$

$$c' = \frac{\sigma_{ci} [(1+2a)s + (1-a)m_b\sigma'_{3n}] (s + m_b\sigma'_{3n})^{a-1}}{(1+a)(2+a) \sqrt{1 + (6am_b(s + m_b\sigma'_{3n})^{a-1}) / ((1+a)(2+a))}}$$



Κριτήριο αστοχίας Hoek – Brown για την βραχόμαζα

Υπολογισμός παραμέτρων διατμητικής αντοχής (c και φ) της βραχόμαζας μέσω ταύτισης των δύο καμπύλων θραύσης Hoek – Brown και Mohr – Coulomb για δεδομένο σ_3 .



Κριτήριο αστοχίας Hoek – Brown για την βραχόμαζα

Για να προσδιορίσουμε την αντοχή της βραχόμαζας χρειαζόμαστε τις ακόλουθες παραμέτρους:

1. Αντοχή άρρηκτου βράχου (Εργαστηριακές δοκιμές)
 - Μονοαξονική θλιπτική αντοχή σ_{ci}
 - Σταθερά υλικού m_i
2. Παράγοντες απομείωσης της αντοχής του άρρηκτου βράχου (Γεωτρήσεις, επιτόπου παρατήρηση, εμπειρία)
 - Βαθμονόμηση της ποιότητας της βραχόμαζας (συστήματα ταξινόμησης, π.χ. GSI)
 - Διατάραξη της βραχόμαζας κατά την κατασκευή (D)

ΔΙΑΤΜΗΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΤΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

- ▶ Εμπειρικές μέθοδοι «ποσοτικοποίησης» της ποιότητας της βραχόμαζας, με βάση κάποια χαρακτηριστικά της, όπως:
- ▶ Δομή - κερματισμός, αντοχή άρρηκτου βράχου, ποιότητα και πλήθος ασυνεχειών, παρουσία νερού κλπ.
- Q_{NGI} (Barton 1974)
- RMR (Bieniawski 1979)
- Γεωλογικός Δείκτης Αντοχής GSI (Hoek & Marinos 2000)

Διατμητική αντοχή της βραχόμαζας

Σύστημα ταξινόμησης βραχόμαζας GSI

Γεωλογικός Δείκτης Αντοχής
GSI (Hoek & Marinos, 2000)

ΔΕΙΚΤΗΣ ΓΕΩΛΟΓΙΚΗΣ ΑΝΤΟΧΗΣ (GSI)		(Ε. Hoek, Π. Marinos, 2000)	
ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΑΣΥΝΕΧΕΙΩΝ			
ΔΟΜΗ	ΠΟΛΥ ΚΑΛΗ	ΚΑΛΗ	ΜΕΙΟΥΜΕΝΗ ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΑΣΥΝΕΧΕΙΩΝ
	ΑΡΡΗΚΤΗ Άρρηκτα βραχώδη τεμάχη ή άστρωτος βράχος με λίγες ασυνέχειες σε μεγάλη απόσταση	Πολύ ργούσες, υγείς, μη αποσθρούμενες επιφάνειες,	Πολύ λείες, κατά περίπτωση ολιθρές επιφάνειες και δεξιδιωμένες
	ΤΕΜΑΧΩΔΗΣ / ΑΔΙΑΤΑΡΑΚΤΗ-ΣΤΡΩΜΑΤΩΔΗΣ Αδιατάρακτη βραχόμαζα με πολύ καλό αλληλοκείδωμα που αποτελείται από κυβικά τεμάχη οριζόμενα από τρεις ορθογώνια τεμνόμενες οικογένειες ασυνέχειών	Τργούσες, ελαφρά αποσθρούμενες και δεξιδιωμένες επιφάνειες	Λείες, μετρίως αποσθρούμενες και εξαλλοιωμένες επιφάνειες
	ΠΟΛΥ ΤΕΜΑΧΩΔΗΣ Μερικός διαταραγμένη βραχόμαζα με πολύπλευρα γωνιώδη τεμάχη (blocks) που σχηματίζονται από τέσσερις ή περισσότερες οικογένειες ασυνέχειών	ΜΕΙΟΥΜΕΝΗ ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΑΣΥΝΕΧΕΙΩΝ	ΠΟΛΥ ΠΤΩΧΗ Πολύ λείες, κατά περίπτωση ολιθρές επιφάνειες με γωνιούς θραύσματα
	ΔΙΑΤΑΡΑΓΜΕΝΗ-ΣΤΡΩΜΑΤΩΔΗΣ / ΠΤΥΧΩΜΕΝΗ Πτυχωμένη με γωνιώδη τεμάχη που σχηματίζονται από αλληλοτεμνόμενες οικογένειες ασυνέχειών. Εμμονή στρώσης ή σχιστότητας	N/A	N/A
	ΑΠΟΔΙΟΡΓΑΝΩΜΕΝΗ Ισχυρά κερματισμένη βραχόμαζα με πτωχό αλληλοκέίδωμα και με ταυτόχρονη παρουσία γωνιώδων και αποστραγγυλωμένων τεμαχών	N/A	N/A
	ΦΥΛΛΩΔΗΣ / ΔΙΑΤΜΗΜΕΝΗ Φυλλώδης ή σχιστοποιημένη και τεκτονικώς διατμημένη ασθενής βραχόμαζα. Η φύλλωση επικρατεί έναντι οποιαδήποτε άλλης οικογένειας ασυνέχειών εμποδίζοντας την δημιουργία γωνιώδων τεμαχών (η κλίμακα σε αυτό το εικονίδιο δεν συγκρίνεται με αυτή των άλλων εικονιδίων)	10	20

GSI for jointed rock masses, Hoek & Marinos 2000

GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE

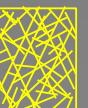


INTACT OR MASSIVE

intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY - well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY - interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



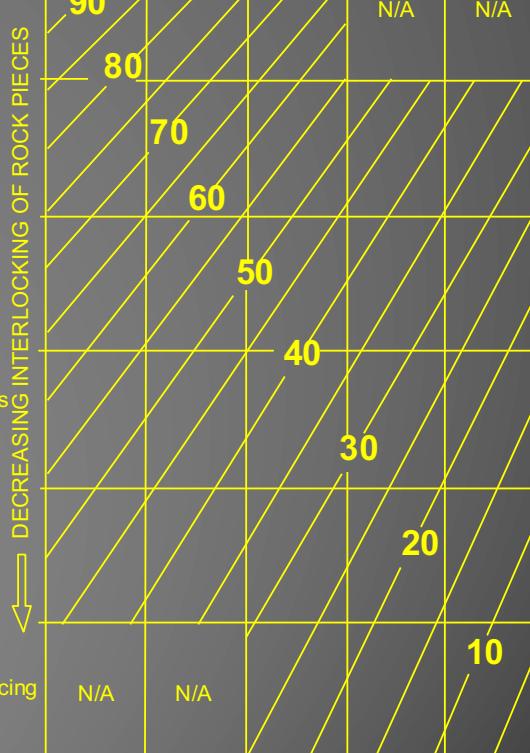
LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

SURFACE CONDITIONS

VERY GOOD	Very rough, fresh unweathered surfaces
GOOD	Rough, slightly weathered, iron stained surfaces
FAIR	Smooth, moderately weathered and altered surfaces
POOR	Slickensided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

VERY POOR	Slipperysided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings
------------------	--



GSI for jointed rock masses, Hoek & Marinos 2000

STRUCTURE



INTACT OR MASSIVE

intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY - well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY - interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED

poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

S|

DECREASING INTERLOCKING OF ROCK PIECES



GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE



INTACT OR MASSIVE

intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY - well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY - interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED

poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

SURFACE CONDITIONS

VERY GOOD

Very rough, fresh unweathered surfaces

GOOD

Rough, slightly weathered, iron stained surfaces

FAIR

Smooth, moderately weathered and altered surfaces

POOR

Slickensided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

VERY POOR

Slickensided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings

DECREASING SURFACE QUALITY



90

80

70

60

50

40

30

20

10

N/A

N/A

10

20

30

40

50

60

70

80

90

N/A

N/A

100

GSI for jointed rock masses,

Hoek & Marinos 2000

SURFACE CONDITIONS

X:

VERY GOOD

Very rough, fresh unweathered surfaces

GOOD

Rough, slightly weathered, iron stained surfaces

FAIR

Smooth, moderately weathered and altered surfaces

POOR

Slickensided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

VERY POOR

Slickensided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings

GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE



INTACT OR MASSIVE

intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY

- well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY

- interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY

folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED

poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

SURFACE CONDITIONS

VERY GOOD

Very rough, fresh unweathered surfaces

GOOD

Rough, slightly weathered, iron stained surfaces

FAIR

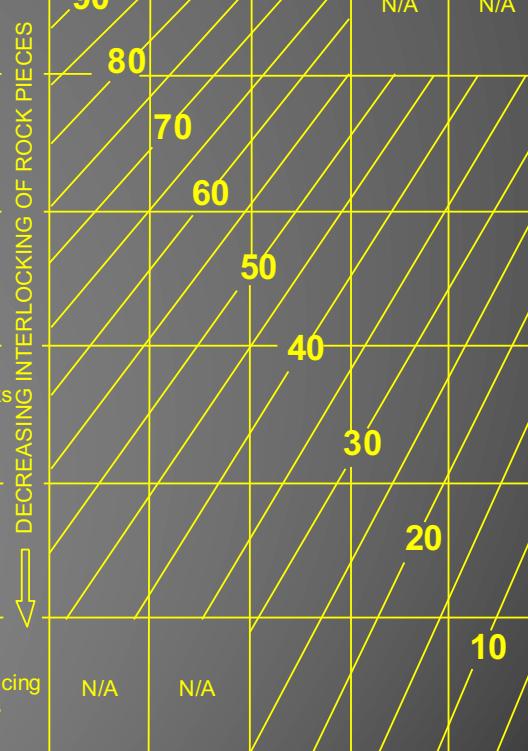
Smooth, moderately weathered and altered surfaces

POOR

Slickensided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

VERY POOR

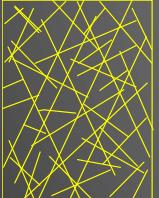
Slickensided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings



GSI for jointed rock masses



VERY BLOCKY- interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE

INTACT OR MASSIVE
intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY - well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY- interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED
poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



LAMINATED/SHEARED
Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

SURFACE CONDITIONS

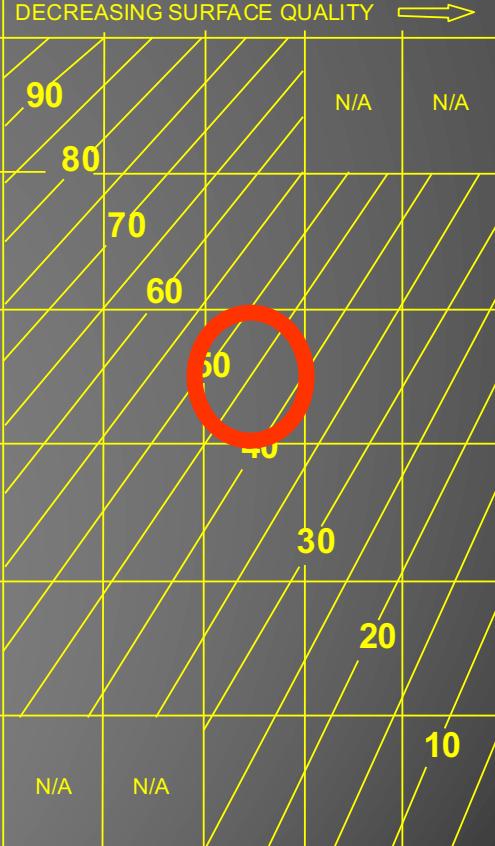
VERY GOOD
Very rough, fresh unweathered surfaces

GOOD
Rough, slightly weathered, iron stained surfaces

FAIR
Smooth, moderately weathered and altered surfaces

POOR
Slickensided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

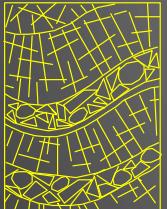
VERY POOR
Slickensided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings



GSI for jointed rock masses



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity

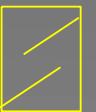


GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE



INTACT OR MASSIVE

intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY - well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY - interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

SURFACE CONDITIONS

VERY GOOD

Very rough, fresh unweathered surfaces

GOOD

Rough, slightly weathered, iron stained surfaces

FAIR

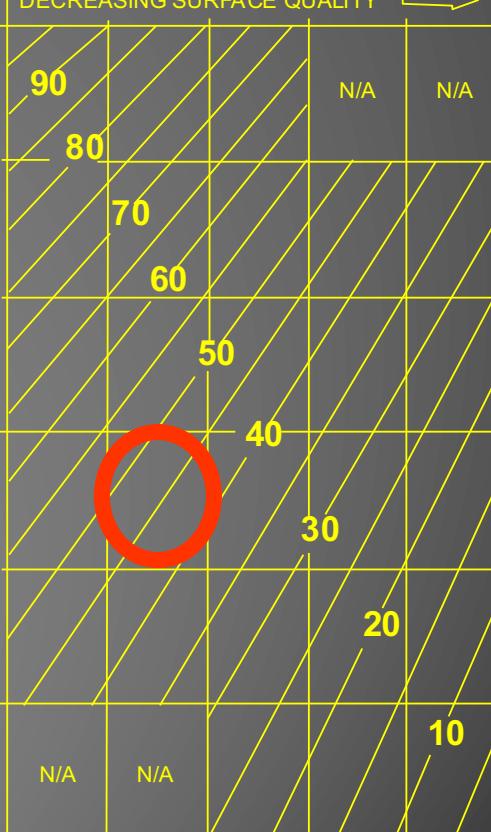
Smooth, moderately weathered and altered surfaces

POOR

Slicksided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

VERY POOR

Slicksided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings



GSI for jointed rock masses



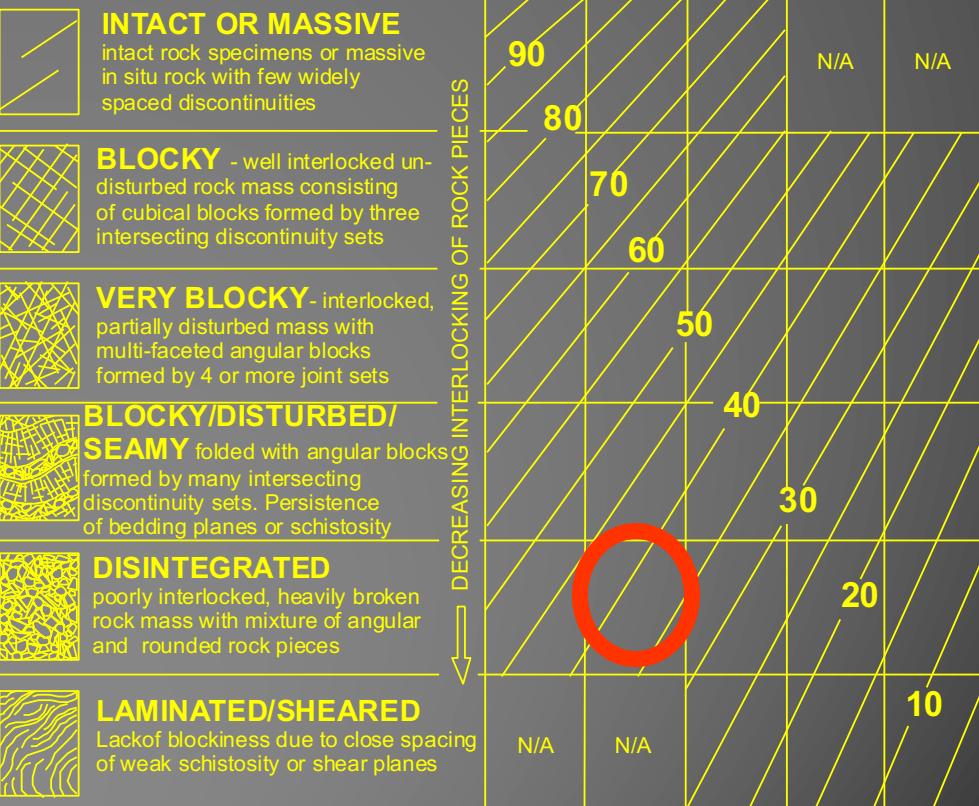
GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE

	SURFACE CONDITIONS	DECREASING SURFACE QUALITY
	VERY GOOD Very rough, fresh unweathered surfaces	
	GOOD Rough, slightly weathered, iron stained surfaces	
	FAIR Smooth, moderately weathered and altered surfaces	
	POOR Slacksided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments	
	VERY POOR Slacksided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings	



GSI for jointed rock masses



LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

GEOLOGICAL STRENGTH INDEX FOR JOINTED ROCKS

(Hoek and Marinos, 2000)

From the lithology, structure and surface conditions of the discontinuities, estimate the average value of GSI. Do not try to be too precise. Quoting a range from 33 to 37 is more realistic than stating that $GSI = 35$. Note that the table does not apply to structurally controlled failures. Where weak planar structural planes are present in an unfavourable orientation with respect to the excavation face, these will dominate the rock mass behaviour. The shear strength of surfaces in rocks that are prone to deterioration as a result of changes in moisture content will be reduced if water is present. When working with rocks in the fair to very poor categories, a shift to the right may be made for wet conditions. Water pressure is dealt with by effective stress analysis.

STRUCTURE



INTACT OR MASSIVE

intact rock specimens or massive in situ rock with few widely spaced discontinuities



BLOCKY - well interlocked undisturbed rock mass consisting of cubical blocks formed by three intersecting discontinuity sets



VERY BLOCKY - interlocked, partially disturbed mass with multi-faceted angular blocks formed by 4 or more joint sets



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY folded with angular blocks formed by many intersecting discontinuity sets. Persistence of bedding planes or schistosity



DISINTEGRATED

poorly interlocked, heavily broken rock mass with mixture of angular and rounded rock pieces



LAMINATED/SHEARED

Lack of blockiness due to close spacing of weak schistosity or shear planes

SURFACE CONDITIONS

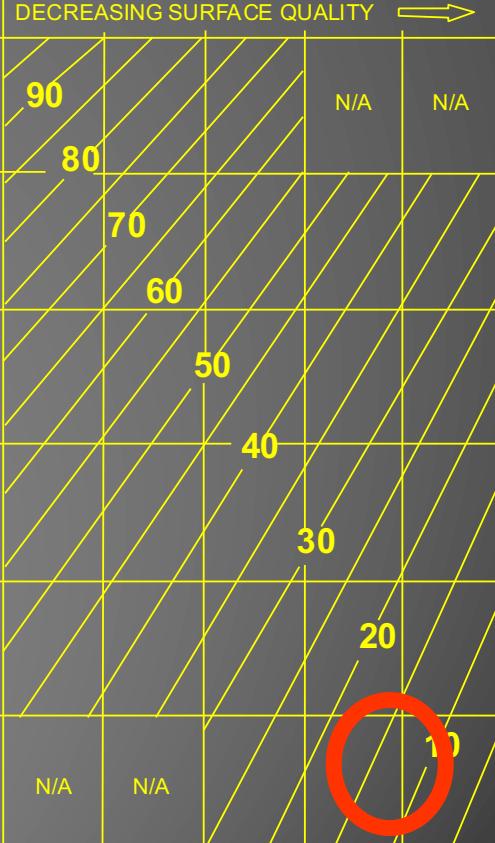
VERY GOOD
Very rough, fresh unweathered surfaces

GOOD
Rough, slightly weathered, iron stained surfaces

FAIR
Smooth, moderately weathered and altered surfaces

POOR
Slacksided, highly weathered surfaces with compact coatings or fillings or angular fragments

VERY POOR
Slacksided, highly weathered surfaces with soft clay coatings or fillings or fillings



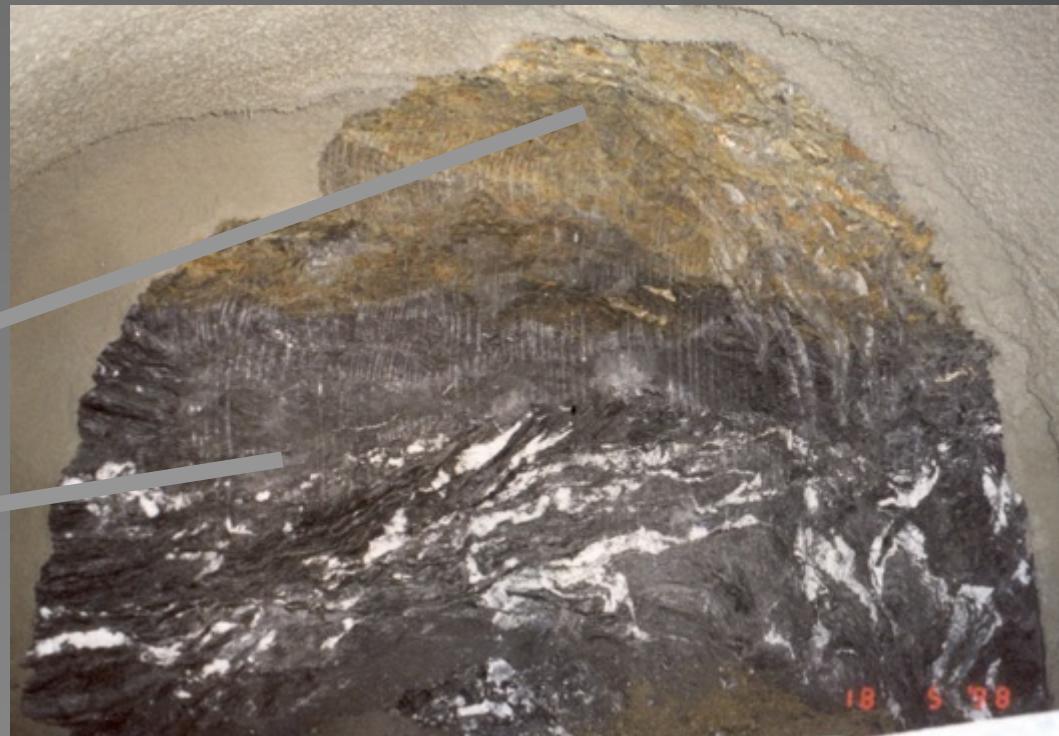
Θέσεις βαθμονόμησης

1. Σε πρανή-ορύγματα: Αξιολόγηση στην κλίμακα του έργου – βαθμονόμηση της βραχομάζας που θέλουμε να μελετήσουμε αν αυτοχήσει

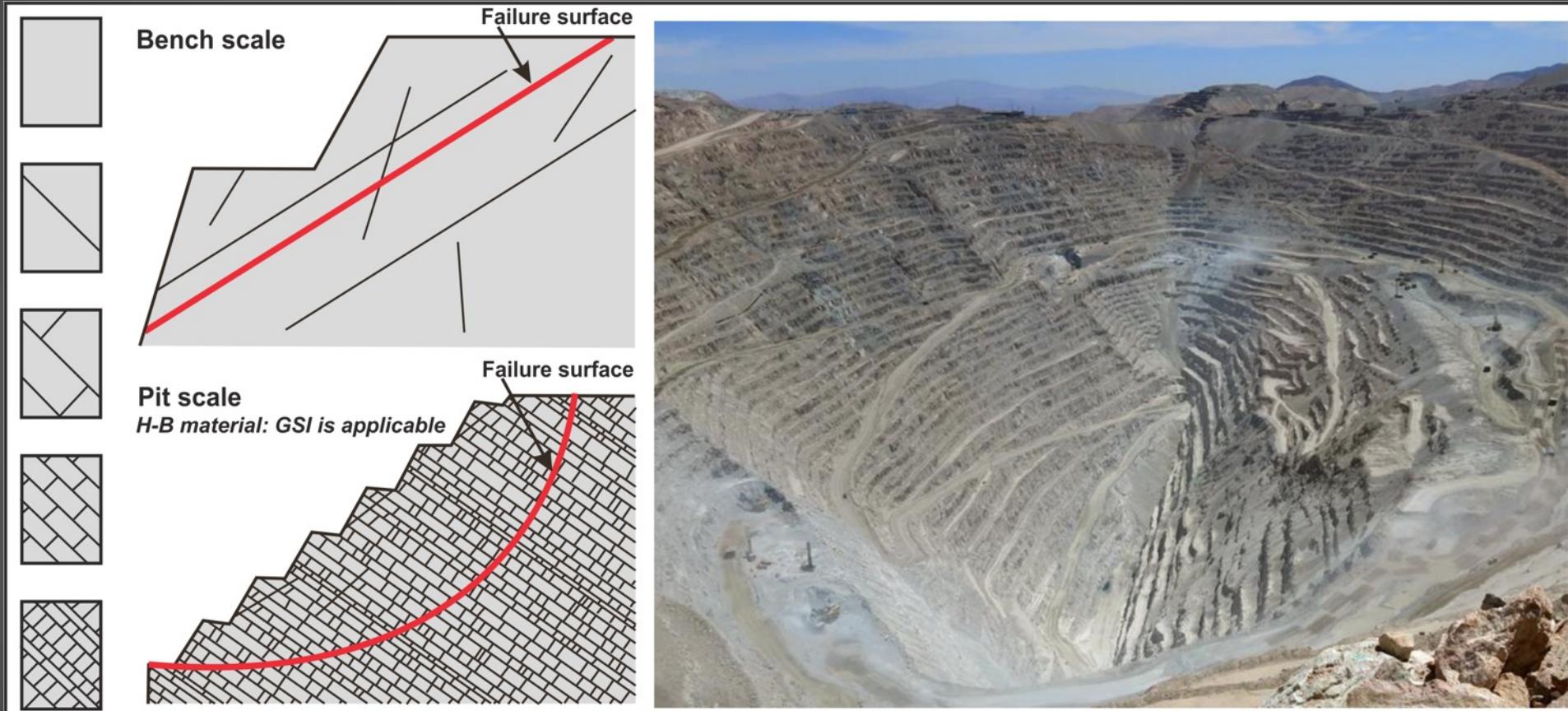


Θέσεις βαθμονόμησης

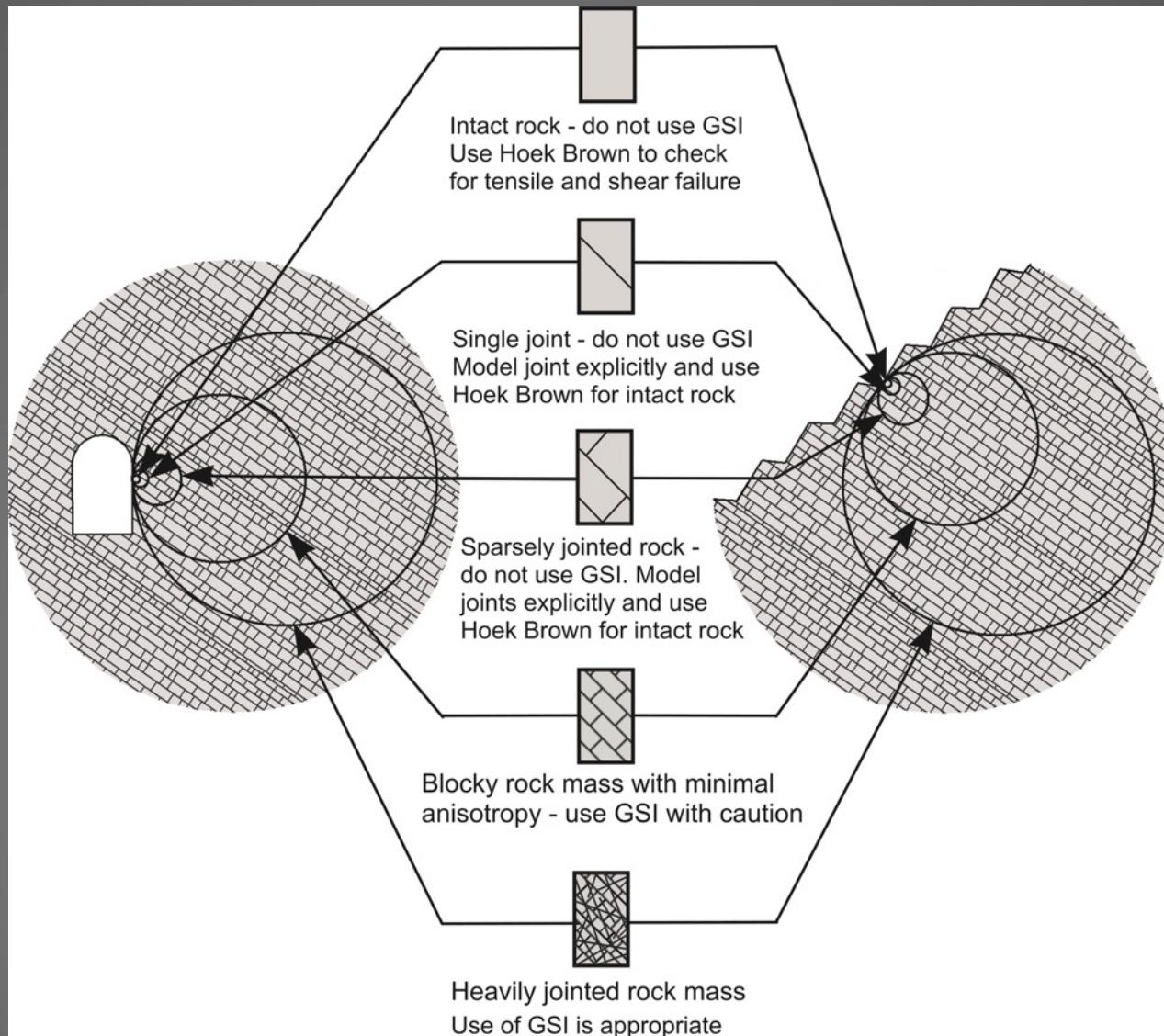
1. Σε πυρήνες δειγματοληψίας – μέτωπα σηράγγων:
Προεκβολή από την μία διάσταση στις τρεις



ΒΑΘΜΟΝΟΜΗΣΗ GSI ΣΥΜΦΩΝΑ ΜΕ ΤΗΝ ΚΛΙΜΑΚΑ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ



ΒΑΘΜΟΝΟΜΗΣΗ GSI ΣΥΜΦΩΝΑ ΜΕ ΤΗΝ ΚΛΙΜΑΚΑ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ



ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις

ΤΥΠΟΙ ΔΟΜΩΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

Άρρηκτο πέτρωμα



ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις

ΤΥΠΟΙ ΔΟΜΩΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ



Την ευστάθεια του πρανούς θα καθορίσει η αντοχή των ασυνεχειών. Δεν έχει νόημα να χρησιμοποιήσου με ταξινόμηση, το υλικό είναι αυστηρά ανισότροπο.

ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις

ΤΥΠΟΙ ΔΟΜΩΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

Τεμαχισμένη βραχόμαζα



Ο προσανατολισμός των ασυνεχειών είναι τέτοιος που δεν ευνοεί ολίσθηση του πρανούς κατά μήκος τους

ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις

ΤΥΠΟΙ ΔΟΜΩΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα



Το υλικό μπορεί να θεωρηθεί ότι συμπεριφέρεται ισότροπα.

ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις

ΤΥΠΟΙ ΔΟΜΩΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

Στρωματώδης – διαταραγμένη βραχόμαζα

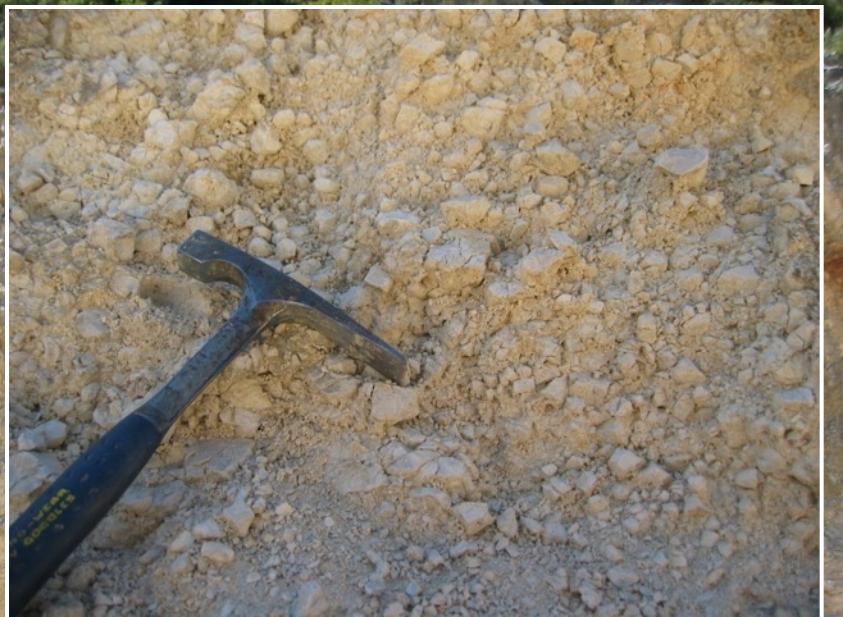


Η ανισοτροπία εξαρτάται από τη γεωμετρία της πτυχωσης ή της σχιστότητας.

ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις



ΣΥΣΤΗΜΑ ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗΣ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ GSI

Τύποι δομών βραχόμαζας

Άρρηκτο πέτρωμα		Γενικώς ισότροπη, ψαθυρή, ελαστική συμπεριφορά στα σκληρά πετρώματα
Άρρηκτο πέτρωμα με μία ασυνέχεια		Εντελώς ανισότροπη εξαρτάται από τον προσανατολισμό και την διατμητική αντοχή της ασυνέχειας
Τεμαχισμένη βραχόμαζα από τρεις ορθογωνίως τεμνόμενες ασυνέχειες		Ανισότροπη ανάλογα με τον αριθμό, προσανατολισμό, εμμονή και αντοχή των ασυνεχειών
Πολύ τεμαχισμένη βραχόμαζα από τέσσερις ή περισσότερες ασυνέχειες		Ευλόγως ισότροπη, έντονα διαστελλόμενη σε χαμηλές τάσεις, με θραύση των τεμαχιδίων σε υψηλές τάσεις
Στρωματώδης αλλά κερματισμένη και διαταραγμένη		Ανισότροπη ανάλογα με τον κερματισμό των επιπέδων στρώσης ή της σχιστότητας και της αντοχής των ασυνεχειών
Αποδομημένη βραχόμαζα		Ευλόγως ισότροπη
Φυλλώδης/ Διατμημένη		Ευλόγως ισότροπη, μικρή διαφορά μεταξύ αντοχών πετρώματος και ασυνεχειών. Θραύση τεμαχών ακόμη και σε χαμηλές τάσεις

ΤΥΠΟΙ ΔΟΜΩΝ ΒΡΑΧΟΜΑΖΑΣ

Διατμημένη βραχόμαζα



Το υλικό μπορεί να θεωρηθεί ότι συμπεριφέρεται ισότροπα.

Η συνολική αστοχία δεν καθοδηγείται από την ανισοτροπία της βραχομάζας (την οποία εδώ): Το GSI και το H&B κριτήριο αστοχίας είναι εφαρμόσιμο



Pindos mountain, Greece

Σύστημα ταξινόμησης βραχόμαζας GSI

Η τιμή της βαθμονόμησης προκύπτει ως συνδυασμός της δομής και της ποιότητας των ασυνεχειών



Δεν έχει νόημα μοναδική τιμή – πιο ρεαλιστικό το εύρος, π.χ. 35-40

ΓΕΩΛΟΓΙΚΟΣ ΔΕΙΚΤΗΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΕ ΡΗΓΜΑΤΟΜΕΝΟΥΣ ΒΡΑΧΟΥΣ
(Hoek and Marinos, 2000)
Βασιζόμενοι στην εμφάνιση της βραχόμαζας (περιγραφή δομής και κατάσταση επιφάνειας ασυνεχειών) εκτιμήστε τη μέση τιμή του GSI, χωρίς υποχρεωτικά μεγάλη ακρίβεια. Το να επιλέξετε ένα εύρος τιμών από 33 ως 37 είναι πιο ρεαλιστικό από το να δήλωσετε ότι GSI=35. Σημειώνεται ότι ο Πίνακας δεν εφαρμόζεται σε κινηματικά ελεγχόμενες αστάθειες. Στην περίπτωση που οι ασθενείς επίπεδες επιφάνειες έχουν μη ευνοϊκό προσανατολισμό σε σχέση με το πρανές εκσακαφή, τότε αυτές καθορίζουν την συμπεριφορά της βραχόμαζας. Η διαταραγή αντοχής επιφανειών σε βράχους που υπόκεινται σε εξασθένιση λόγω διακύμανσης της περιεκτικότητας σε υγρασία, είναι περαιτέρω μειωμένη όταν υπάρχει νερό. Οταν, οι βραχόμαζες ανήκουν στις μέτριες έως πιωχές κατηγορίες και υπάρχει νερό τότε μετακινούμαστε προς τα δέξια. Η υδροστατική πίεση λαμβάνεται υπόψη με την ανάλυση ενεργών τάσεων.

ΔΟΜΗ



INTACT OR MASSIVE - Άρρηκτα βραχώδη τεμάχια ή άστρωτος βράχος με λίγες ασυνέχειες σε μεγάλη απόσταση



BLOCKY - Αδιατάρακτη βραχόμαζα με πολύ καλό αλληλοκλείδωμα που αποτελείται από κυβικά τεμάχια οριζόμενα από τρεις ορθογώνια τεμνόμενες οικογένειες ασυνεχειών



VERY BLOCKY - Μερικώς διαταραγμένη βραχόμαζα με πολύπλευρα γωνιώδη τεμάχια (blocks) που σχηματίζονται από τέσσερις ή περισσότερες οικογένειες ασυνεχειών



BLOCKY/DISTURBED/SEAMY - Πτυχωμένη με γωνιώδη τεμάχια που σχηματίζονται από πολλές αλληλοτεμνόμενες οικογένειες ασυνεχειών. Εμμονή στρώσης ή σχιστότητας

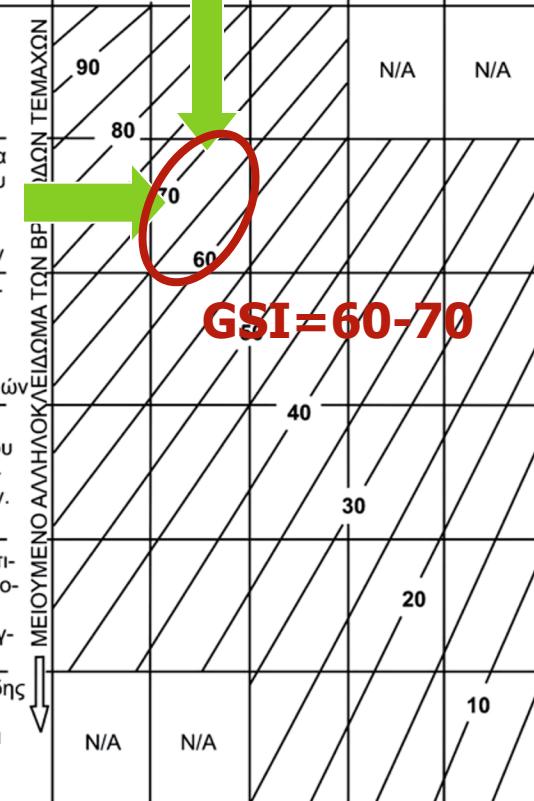


DISINTEGRATED - Ισχυρά κερματισμένη βραχόμαζα με πτωχό αλληλοκλείδωμα και με ταυτόχρονη παρουσία γωνιώδων και αποστρογγυλωμένων τεμαχών



LAMINATED/SHEARED - Φυλλώδης ή σχιστοποιημένη και τεκτονικώς διαταραγμένη ασθενής βραχόμαζα. Η σχιστότητα επικρατεί έναντι οποιαδήποτε άλλης οικογένειας ασυνεχειών εμποδίζοντας την δημιουργία γωνιώδων τεμαχών

ΚΑΤΑΣΤΑΣΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΑΣΥΝΕΧΕΙΑΣ	ΠΟΛΥ ΚΑΛΗ Πολύ τραχείς, μη αποστρωμένες επιφάνειες	ΚΑΛΗ Τροχείς, ελαφρά αποστρωμένες ή οξειδωμένες επιφάνειες	ΜΕΙΟΥΜΕΝΗ ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΑΣΥΝΕΧΕΙΩΝ	ΠΤΩΧΗ Γλεις, μετρίων αποστρωμένες επιφάνειες	ΠΟΛΥ ΠΤΩΧΗ Επιφάνειες ολιθρωτικής πολύ αποστρωμένες με συμπαγή επιφάνεια που ισχύει σε ολόκληρη την περιοχή
---------------------------------	--	--	-------------------------------	--	---



Δείκτης Γεωλογικής Αντοχής GSI για ετερογενείς βραχόμαζες (V. Marinos, 2007)

(B. Μαρίνος, 2007, υπό δημοσίευση)

Επεργενείς βραχόμαζες εννοούνται εδώ αυτές που εναλλάσσονται στρώματα σαφώς διαφορετικών λιθολογικών τύπων με σημαντικές διαφορές στα χαρακτηριστικά αντοχής τους. Για τα φυλλόχα αυτές οι εναλλαγές αναφέρονται κυρίως σε ψαμμίτες και ίλιουλθιμους. Σε ορισμένες περιπτώσεις εμφανίζονται και αργιλικοί σχιστόλιθοι. Βασιζόμενοι στην περιγραφή της λιθολογικής σύστασης, της δομής και της ποιότητας των ασυνεχειών (κυρίως της στρώσης) της βραχόμαζας επιλέγεται το κατάλληλο πεδίο του πίνακα. Η επιλογή της δομής πρέπει να καθορίζεται με βάση την τεκτονική διαταραχή (αδιατάρακτη, μέτρια διαταραγμένη, πολύ πτυχωμένη - διαταραγμένη, αποδιοργανωμένη, διατηρημένη) και την αναλογία ψαμμιτών και ίλιουλθιμων και την εκπεφρασμένη εσωτερική στρωμάτωσή τους. Στους τύπους IV και V όταν το πάχος των τραπεζών του ψαμμίτη είναι μεγάλο (~50 cm) προτείνεται η αύξηση της τιμής GSI κατά 5 μονάδες. Από τον τύπο IV και στους επόμενους τύπους τα επίπεδα στρώσης διακρίνονται μέσω στη μάζα του ίλιουλθιμου. Επιλέγεται τη θέση στο πεδίο που περιγράφει τις συνθήκες και εκτιμήστε τη μέση τιμή του GSI από τις καμπύλες. Το να επιλέξετε ένα εύρος τιμών π.χ. από 33 έως 37 είναι πιο ρεαλιστικό από το να δηλώσετε ότι το GSI = 35. Ο καθορισμός της δομής καθώς και της ποιότητας των ασυνεχειών μπορεί να κυμαίνεται μεταξύ δύο γενιτονών πεδίων. Τονίζεται ιδιαίτερα ότι το κρίτιριο Hoek - Brown δεν εφαρμόζεται σε αστάθειες που ελέγχονται από συγκεκριμένες ασυνεχείες όταν οι ασυνεχείες επινέπεδες επιπλέοντες (όπως διατηρημένα επίπεδα στρώσης) έχουν δυσμενή προσανατολισμό σε σχέση με την εκσκαφή. Τότε αυτές καθορίζουν την συμπεριφορά της βραχόμαζας. Η αντοχή ορισμένων βραχομαζών μειώνεται από τη παρουσία του υπόγειου νερού και αυτό μπορεί να ληφθεί υπόψη με μικρή μετακίνηση προς τα δεξά στις στήλες της μέτριας, πτωχής και πολύ πτωχής κατάστασης ασυνεχειών. Η πίεση του νερού δεν μεταβάλλει την τιμή του GSI και λαμβάνεται υπόψη με την ανάλυση ενεργών τάσεων στους υπολογισμούς.

ΔΟΜΗ ΚΑΙ ΣΥΣΤΑΣΗ

ΤΥΠΟΣ Ι. Αδιστάρακτος, μεσοστρωματώδης έως παχυστρωματώδης ψαμμίτης με σποραδικές πολύ λεπτούς υφένες ίλιουλίθου. Σε αβαθείς σήραγγες ή πρανή αν στην ομηρανίσσιμη αστάθειας λόγω έλλειψης πλευρικού παρεμποδίσμου (χαλαρή ή δομή) έχει κινηματικό χαρακτήρα που ελέγχεται από τα επιπέδα στρώσης τότε δεν εφαρμόζεται ο δείκτης GSI



ΤΥΠΟΣ ΙΙ. Αδιατάρακτος συμπαγής ιλιόλιθος
δεν διακρίνονται τα επίπεδα στρώσεων) με
υποραδικές λεπτές εντρώσεις ψαμμίτων

ΤΥΠΟΣ III.

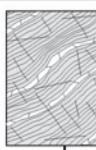
Μέτρια διαταραγμένο φαμίτης με λεπτές, ενστρώσεις ιλυολίθων



ΤΥΠΟΣ IV.
Μέτρια διαταραγμένη
βραχόμαζα που
αποτελείται από
εναλλαγές ψαμμίτη
και ιλυόλιθου σε ίσες
περίπου αναλογίες



ΤΥΠΟΣ V.



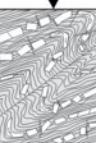
ΤΥΠΟΣ VI.

ΤΥΠΟΣ VII. Έντονα διαταραγμένη - πυχωμένη βραχόμαζα, η οποία διατηρεί τη δομή της και αποτελείται από εναλλαγές ψαμμίτη και Ιλυόλιθου σε ίσες περίου αναλογίες



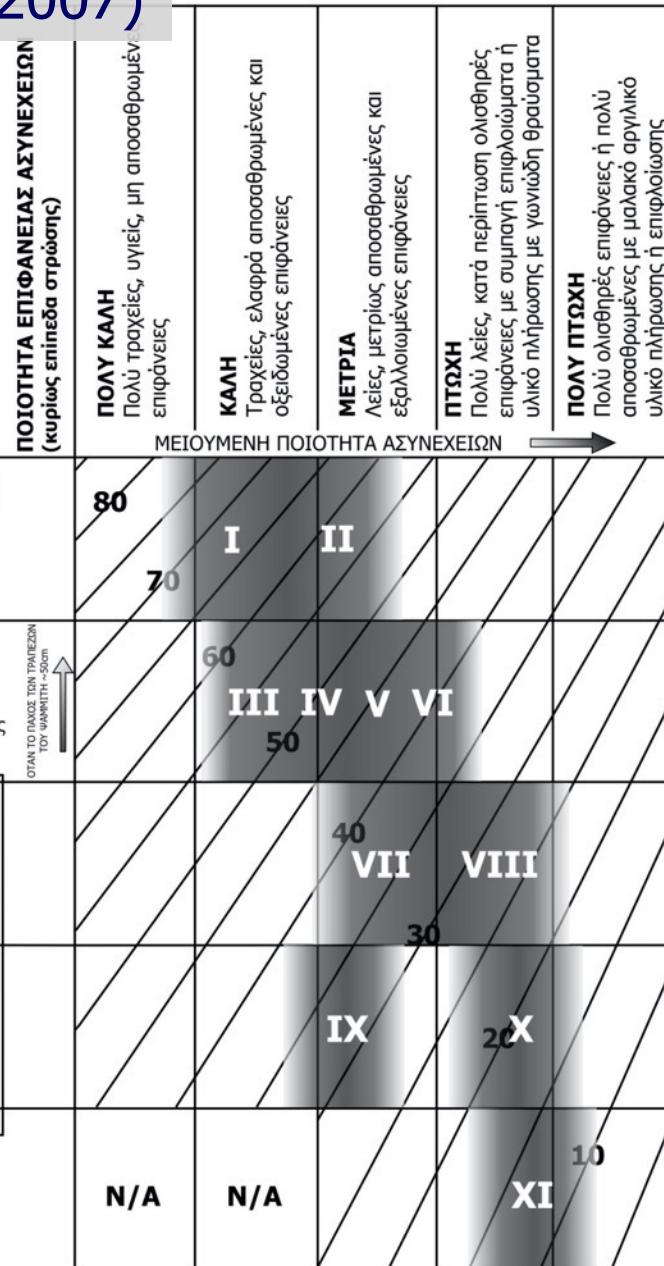
ΤΥΠΟΣ VIII. Έντονα διαταραγμένη πικάστη χωμένη βραχόμαζα, η οποία διατηρεῖ τη σύρμη της και δεν έχει παραμορφωθεί· αποτελείται από μεγάλο βαθμό και αποτελείται από ιλιυόλιθο και αργιλικό σχιστόλιθο που ενστρώσεις ψαμμίτη

ΤΥΠΟΣ ΙΧ. Αποδιοργανωμένη βραχόμαζα που απαντάται συνήθως σε μεγάλες ζώνες ρηγμάτων ή/και έντονης αποσάθρωσης. Στον τύπο αυτό απαντώνται κυρίως ψαθυρά γεωαλικά με διαταραγμένο ίλιουλιθικό υλικό ανάμεσα



ΤΥΠΟΣ Χ. Τεκτονικά παραμορφωμένος, στοντα πιτζιμώνες, διατηρήσαντα ιλύολιθος αργιλικός σχιστόλιθος με κερματισμένα και παραμορφωμένα ψαμμιτικά τεμάχια που διαμορφώνουν σχέδιον χαοτική δομή. Οι στρώσεις του ψαμμίτη παρέμεναν παραπλέοντες με αυτές του ιλυολίθου.

ΤΥΠΟΣ ΧΙ. Τεκτονικώς, ισχυρά διατημένος ίλιουλίθος ή αργιλικός σχιστόλιθος σε χαοτική δομή με θύλακες αργιλού. Λεπτά στρώματα ψαμμίτη έχουν μετατραπεί σε κερματισμένα πολύ μικρά βράχωδα τεμάχια. Οριακά η συμπεριφορά των γεωμητρικών μπορεί να προσομοιωθεί με εδαφικά



Διατμητική αντοχή της βραχόμαζας

Δείκτης Γεωλογικής Αντοχής GSI

- Το σύστημα GSI δεν υποκαθιστά τα γνωστά RMR ή το Q, αφού αυτά δημιουργήθηκαν για την εκτίμηση των μέτρων άμεσης υποστήριξης της βραχόμαζας.
- Η κύρια λειτουργία του GSI είναι η εκτίμηση των ιδιοτήτων και των παραμέτρων σχεδιασμού της βραχόμαζας εκεί όπου έχει εφαρμογή το κριτήριο αστοχίας Hoek - Brown.

Μέτρο Παραμορφωσιμότητας Βραχόμαζας

□ Hoek, Carranza-Torres, Corkum, 2002

$$E_m (GPa) = \left(1 - \frac{D}{2}\right) \sqrt{\frac{\sigma_{ci} (MPa)}{100}} \times 10^{(GSI-10)/40}$$

Όπου, D είναι συντελεστής που εξαρτάται από το βαθμό διαταραχής της βραχόμαζας ανάλογα με τη μέθοδο εκσκαφής γύρω από τη διάνοιξη της σήραγγας.

Μέτρο Παραμορφωσιμότητας Βραχόμαζας

E_m , μέσω GSI, σ_{ci} , E_i

$$E_m (GPa) = \left(1 - \frac{D}{2}\right) \sqrt{\frac{\sigma_{ci} (MPa)}{100}} \times 10^{(GSI-10)/40} \quad Hoek \text{ et al, 2002}$$

$$E_m = E_i \left[0.02 + \frac{1 - D / 2}{1 + e^{((60+15D-GSI)/11)}} \right] \quad Hoek \& Diederichs , 2006$$

E_m = Μέτρο παραμορφωσιμότητας βραχομάζας

E_i = Μέτρο παραμορφωσιμότητας άρρηκτου βράχου

σ_{cm} = Μονοαξονική θλιπτική αντοχή βραχομάζας

σ_{ci} = Μονοαξονική θλιπτική αντοχή άρρηκτου βράχου

Διατμητική αντοχή της βραχόμαζας

Παράμετρος διατάραξης της βραχόμαζας D

Table 1: Guidelines for estimating disturbance factor D

Appearance of rock mass	Description of rock mass	Suggested value of D
	Excellent quality controlled blasting or excavation by Tunnel Boring Machine results in minimal disturbance to the confined rock mass surrounding a tunnel.	$D = 0$
	Mechanical or hand excavation in poor quality rock masses (no blasting) results in minimal disturbance to the surrounding rock mass. Where squeezing problems result in significant floor heave, disturbance can be severe unless a temporary invert, as shown in the photograph, is placed.	$D = 0$ $D = 0.5$ No invert
	Very poor quality blasting in a hard rock tunnel results in severe local damage, extending 2 or 3 m, in the surrounding rock mass.	$D = 0.8$
	Small scale blasting in civil engineering slopes results in modest rock mass damage, particularly if controlled blasting is used as shown on the left hand side of the photograph. However, stress relief results in some disturbance.	$D = 0.7$ Good blasting $D = 1.0$ Poor blasting
	Very large open pit mine slopes suffer significant disturbance due to heavy production blasting and also due to stress relief from overburden removal. In some softer rocks excavation can be carried out by ripping and dozing and the degree of damage to the slopes is less.	$D = 1.0$ Production blasting $D = 0.7$ Mechanical excavation

Από, Hoek, 2007

ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

- ▶ Hoek E. 1994. Strength of rock and rock masses. In: News journal of the International Society of Rock Mechanic, 2, 2, pp 4-16
- ▶ Hoek E., Diederichs M.S. 2006. Empirical estimation of rock mass modulus. In: International Journal of Rock Mechanics and Mining Sciences, 43, pp 203-215.
- ▶ Hoek, E., Carter, T.G., Diederichs, M.S. 2013. Quantification of the Geological Strength Index chart. 47th US Rock Me-chanics / Geomechanics Symposium, San Francisco: AR-MA 13-672.
- ▶ Hoek E., Marinos P. and Benissi M. 1998. Applicability of the Geological Strength Index (GSI) classification for weak and sheared rock-masses – The case of the Athens Schist formation. In: Bull. Eng. Geol. Env. 57, 2, pp 151-160.
- ▶ Hoek E., Caranza-Torres C.T. and Corcum B. 2002. Hoek-Brown failure criterion - 2002 edition. In: Bawden, H.R.W., Curran, J. and Telesnicki M., (Eds). Proc. North American Rock Mechanics Society (NARMS-TAC 2002). Mining Innovation and Technology, Toronto, Canada, pp 267-273.
- ▶ ISRM. 1981. Rock characterization, testing and monitoring – ISRM suggested methods. In Brown E.T. (ed), International Society of Rock Mechanics, Pergamon, Oxford.
- ▶ Marinos P., Hoek E. 2000. GSI: A geologically friendly tool for rock-mass strength estimation. In: Proc. GeoEng2000 at the Int. Conf. on Geotechnical and Geological Engineering, Melbourne, Technomic publishers, Lancaster, Pennsylvania, pp 1422-1446
- ▶ Marinos P., Hoek E. 2001. Estimating the geotechnical properties of heterogeneous rock masses such as flysch. In: Bull. Eng. Geol. Env., 60, pp 82-92.
- ▶ Marinos V. 2007. Geotechnical classification and engineering geological behaviour of weak and complex rock masses in tunneling, Doctoral thesis, School of Civil Engineering, Geotechnical Engineering Department, National Technical University of Athens (NTUA), Athens. (In greek)
- ▶ Marinos, V.,&Carter T.G., Maintaining Geological Reality in Application of GSI for Design of Engineering Structures in Rock. (2018) J. Eng. Geo.Vol 239 pp282-297& Corrigendum to "Maintaining geological reality in application of GSI for design of engineering structures in Rock" [in press]
- ▶ Marinos, P., Hoek, E., 2000. GSI: a geologically friendly tool for rock mass strength estimation. In: Proceedings of the GeoEng2000 at the international conference on geotechnical and geological engineering, Melbourne, Technomic publishers, Lancaster, pp. 1422-1446.
- ▶ Marinos V., Marinos P. and Hoek E. 2005. The Geological Strength Index – Applications and limitations». Bulletin of Engineering Geology and the Environment, 64/1, 55-65.
- ▶ Marinos, P., Hoek, E. and Marinos, V., 2005. Variability of the engineering properties of rock masses quantified by the geological strength index: the case of ophiolites with special emphasis on tunnelling. Bulletin of Engineering Geology and the Environment, 65(2), pp. 129-142.