

4. Utvrđivanje geomehaničkih značajki stijenske mase

- Kategorizacija stijenske mase
- Procjena čvrstoće stijenske mase
- Procjena deformabilnosti stijenske mase
- Formiranje geotehničkog modela



P. Hrženjak

Mehanika stijena II

1

Geomehanička klasifikacija ili RMR (Rock Mass Rating)

- Bieniawski (1973, ...) je razvio klasifikaciju na temelju bodovanja šest karakterističnih veličina kojima se pridružuju različite numeričke vrijednosti
- Veličine koje se ocjenjuju:
 - Jednoosna tlačna čvrstoća intaktnog materijala
 - RQD – indeks kvalitete jezgre
 - Razmak diskontinuiteta
 - Stanje diskontinuiteta
 - Stanje podzemne vode
 - Orientacija diskontinuiteta

P. Hrženjak

Mehanika stijena II

2

Veličine RMR klasifikacije

A KLASIFIKACIJSKE VELIČINE I NJIHOVE OCJENE VRJEDNOSTI		Raspored vrijednosti					
Veličina	PLT indeks čvrstoće	>10 MPa	4-10 MPa	2-4 MPa	1-2 MPa	Preporuča se jednostrano ispitivanje	
1 Čvrstoća intaktnog materijala	Jednoosna tlačna čvrstoća	>250 MPa	100-250 MPa	50-100 MPa	25-50 MPa	5-25	1-5
	Ocjena	15	12	7	4	2	1
2 Indeks kvalitete jezgre RQD	90-100 %	75-90 %	50-75 %	25-50 %	<25 %		
	Ocjena	20	17	13	8	3	
3 Razmak diskontinuiteta	>2 m	0,6-2 m	200-600 mm	60-200 mm	<60 mm		
	Ocjena	20	15	10	8	5	
4 Stanje diskontinuiteta	Vrlo hrapave, nekontinuirane, zatvorene i nerastrešene stijenke	Nematin hrapave, zijeva <1 mm, neznačljivo rastrešene stijenke	Nematin hrapave, zijeva <1 mm, vrlo rastrešene stijenke	Glatke, kontinuirane stijenke, zijeva 1-5 mm ili ispunja <5 mm debeline	Glatke, kontinuirane stijenke, zijeva >5 mm i imaju ispunja >5 mm debeline		
	Ocjena	30	25	20	10	0	
5 Stanje podzemne vode	Dotok na 10 m dužine tunela (Prilisak vode) / (gl.naprezane)	Nemam	<10 l/min	10-25 l/min	25-125 l/min	>125 l/min	
	0	<0,1	0,1-0,2	0,2-0,5	>0,5		
	Opcje staze podzemne vode	Potpuno suho	Vlažno	Mokro	Kapanje	Tečenje	
Ocjena	15	10	7	4	0		

P. Hrženjak

Mehanika stijena II

3

Veličine RMR klasifikacije

B KOREKCIJE VRJEDNOSTI ZBOG ORIJENTACIJE DISKONTINUITETA		Vrlo povoljno	Povoljno	Dobro	Nepovoljno	Vrlo nepovoljno
Ocjena	Tuneli	0	-2	-5	-10	-12
	Temelji	0	-2	-7	-15	-25
	Kosine	0	-5	-25	-50	-60

E SMJERNICE ZA OCJENU STANJA DISKONTINUITETA					
Postojanost Ocjena	<1 m 6	1-3 m 4	3-10 m 2	10-20 m 1	>20 m 0
Zjed Ocjena	Bez 6	<0,1 mm 5	0,1-1 mm 4	1-5 mm 1	>5 mm 0
Hrapavost Ocjena	Vrlo hrapavo 6	Hrapavo 5	Neznatno hrap. 3	Glatko 1	Zaglađeno 0
Ispuna Ocjena	Bez 6	Tvrda <5 mm 4	Tvrda >5 mm 2	Meka <5 mm 2	Meka >5 mm 0
Trošnost Ocjena	Nerastrošeno 6	Neznatno troš. 5	Umjereno troš. 3	Izrazito troš. 1	Raspadnuto 0

P. Hrženjak

Mehanika stijena II

4

Kategorije stijenske mase prema RMR klasifikaciji

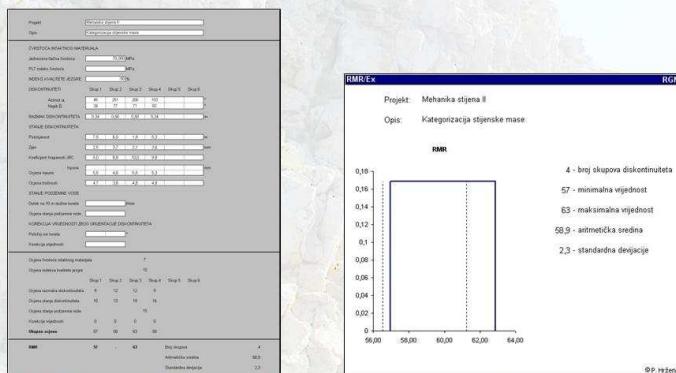
C KATEGORIJE STIJENSKE MASE UTVRDENE NA TEMELJU UKUPNE OCJENE					
Ukupna ocjena	100-81	80-61	60-41	40-21	<21
Oznaka kategorije	I	II	III	IV	V
Opis	Vrlo dobra	Dobra	Povoljna	Slaba	Vrlo slaba
D ZNAČENJE KATEGORIJA					
Oznaka kategorije	I	II	III	IV	V
Prosječno vrijeme stajanja	10 g. za 15 m	6 mje za 10 m	1 tjedan za 5 m	10 h za 2,5 m	30 min za 1 m
Kohezija stijenske mase (kPa)	>400	300-400	200-300	100-200	<100
Kut unutarnjeg trenja (*)	>45	35-45	25-35	15-25	<15

P. Hrženjak

Mehanika stijena II

5

Primjer kategorizacije stijenske mase prema RMR klasifikaciji



P. Hrženjak

Mehanika stijena II

6

Q klasifikacija

- Barton, Lien, Lunde (1974) razvili su klasifikaciju za projekt podgrade podzemnih prostorija
- Temelji se na numeričkoj procjeni kvalitete stijenske mase preko šest veličina:
 - RQD – indeks kvalitete jezgre
 - J_n – broj skupova pukotina
 - J_r – indeks hrapavosti pukotina
 - J_a – indeks izmijenjenosti pukotina
 - J_w – faktor redukcije pukotinske vode
 - SRF – faktor redukcije naprezanja

$$\square Q = \left(\frac{RQD}{J_n} \right) \cdot \left(\frac{J_r}{J_a} \right) \cdot \left(\frac{J_w}{SRF} \right)$$

Veličine Q klasifikacije

BROJ SKUPOVA PUKOTINA

Opis uvjeta	J_n
a) masivna stijena bez ili s nekoliko pukotina	0,5 – 1,0
b) jedan skup pukotina	2
c) jedan skup pukotina plus slučajne	3
d) dva skupa pukotina	4
e) dva skupa pukotina plus slučajne	6
f) tri skupa pukotina	9
g) tri skupa pukotina plus slučajne	12
h) četiri ili više skupova pukotina, slučajne, jako ispucale stijene	15
i) zdrobljena stijena, slična zemlji	20
Kod krizišta koristiti $3,0 \times J_n$	
Kod portala koristiti $2,0 \times J_n$	

Veličine Q klasifikacije

INDEKS HRAPAVOSTI PUKOTINA

Opis uvjeta	J_r
A Kontakt stijenki pukotine i	
B Kontakt stijenki pukotine prije posmika od 10 cm	
a) diskontinualne pukotine	4
b) hrapave ili irregularne, valovite	3
c) glatke, valovite	2
d) skliske, valovite	1,5
e) hrapave ili irregularne, ravne	1,5
f) glatke, ravne	1,0
g) skliske, ravne	0,5
C Bez kontakta stijenki pukotine pri smicanju	
h) glinovita mineralna ispuna dovoljne debiljine da spriječi kontakt stijenki pukotina (nominalno)	1,0
i) pjeskovita, šljunčana ili zdrobljena ispuna dovoljne debiljine da spriječi kontakt stijenki pukotina (nominalno)	1,0
Dodata 1,0 u slučaju ako je srednji razmak relevantnog skupa pukotina veći od 3 m	

Veličine Q klasifikacije

INDEX IZMJENJIVOSTI PUKOTINA			
Opis uvjeta	J _w	φ (%)	
A Kontakt stjenki pukotina:			
a) zbijena, zacišćena, crvasta pukotina, nerazmekšavajuća, nepropusna ispunju t. kvar ili apidit	0,75	-	
b) razmakšljene stjenke pukotina, površina samo s majmama	1,0	25 - 35	
c) nezadrživo promjajene stjenke pukotina, nerazmekšavajuća mineralna promjajena stjenka pukotina, dezintegrirana stijena bez gline itd.	2,0	25 - 30	
d) praljasta, ili gjeskovito-glinovita prevlaka, mali dio gline frazioni (nerazmekšavajuća)	3,0	20 - 25	
e) meka ili s niskim kutom trenja prevlaka od glinenih materijala tj. kaolin, klorit, talk, gips i graft itd. te male količine bujajućih gline (diskontinuirana prevlaka, 1-2 mm ili manje debljine)	4,0	8 - 16	
B Kontakt stjenki pukotina prije smicanja od 10 cm			
f) gjeskovite čestice, dezintegrirana stijena bez gline	4,0	25 - 30	
g) jako prekonsolidirana nerazmekšavajuća glinovita mineralna stijena bez gline (nezbudno debljina)	6,0	16 - 24	
h) srednji ili mala prekonsolidacija, razmekšljana glinovita mineralna ispuna (neprekinuta < 5 mm)	8,0	12 - 16	
i) bujajuća glinovita ispuna, tj. montmorilonit (neprekinuta < 5 mm debljine)	8,0 - 12,0	6 - 12	
C Pri smicanju nema kontakta stjenki pukotina			
j) zone ili pojasevi dezintegrirane ili zdrobljene stijene i gline (vidi g, h, j za opis uvjeta u pogledu gline)	8,0 - 12,0	6 - 24	
k) zone ili pojasevi prafinaste ili pjeskovite gline, mala frakcija gline (nerazmekšavajuća)	5	-	
l) debela neprekinuta zona gline	13 - 20	6 - 24	
Vrijednosti φ predstavljaju aproksimativne vrijednosti mineralnog sastava proizvoda trošenja			

Veličine Q klasifikacije

Veličine Q klasifikacije

FAKTOR REDUKCIJE PUKOTINSKE VODE		
Opis uvjeta	J _w	Pritisak (MPa)
a) suhi iskop ili manji priliv tj. < 5 l/min	1,0	< 0,1
b) srednji priliv ili pritisak, ponegdje isprana ispuna iz pukotina	0,66	0,10 - 0,25
c) veliki priliv ili visoki pritisak u zdravoj stijeni s pukotinama bez ispune	0,5	0,25 - 1,0
d) veliki priliv ili visoki pritisak uz značajno ispiranje ispune pukotina	0,33	0,25 - 1,0
e) iznimno veliki priliv ili vodenii pritisak kod miniranja koji ipak opada s vremenom	0,2 - 0,1	> 1,0
f) iznimno veliki priliv ili pritisak vode ali bez značajnog opadanja	0,1 - 0,05	> 1,0
Vrijednosti faktora c) - f) su grubo procijenjene Posebni problemi uzrokovani smrznutim formacijama nisu razmatrani		

GSI (Geological Strength Index)

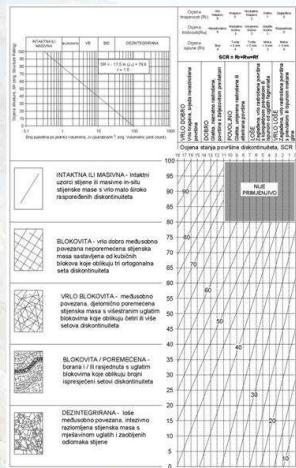
- Hoek, Brown (1995) razvili su jednostavnu klasifikaciju koja se u početku temeljila na vizualnom pregledu geološkog stanja stijenske mase, da bi kasnije bile uvedene numeričke veličine pri određivanju GSI-a
- GSI relacije
 - $GSI = RMR_{76}$, za $GSI > 18$
 - $GSI = 9 \log Q'$, za $GSI < 18$
- Osnovne veličine koje se promatraju
 - Ocjena strukture stijene
 - Ocjena stanja površine diskontinuiteta

Veličine GSI klasifikacije

- Ocjena strukture, SR
 - Broj pukotina po jedinici volumena, J_v

$$J_v = \sum_{i=1}^n \frac{1}{D_i} + \frac{N_r}{5}$$

- Ocjena stanja površine diskontinuiteta, SCR
 - Ocjena hrapavosti, R_f
 - Ocjena trošnosti, R_w
 - Ocjena ispune, R_f



Čvrstoća stijenske mase (Hoek-Brownov kriterij)

- Opći izraz kriterija čvrstoće

$$\sigma'_1 = \sigma'_3 + \sigma'_{ci} \left(m_b \frac{\sigma'_3}{\sigma'_{ci}} + s \right)^a$$

- Konstante

▪ m_b

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

▪ s

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

▪ a

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

Čvrstoća stijenske mase (Hoek-Brownov kriterij)

- Jednoosna tlačna čvrstoća

$$\sigma_c = \sigma_{ci} \cdot s^a$$

- Vlačna čvrstoća

$$\sigma_t = -\frac{s\sigma_{ci}}{m_b}$$

- Opća čvrstoća

$$\sigma_{om}' = \sigma_{ci} \cdot \frac{(m_b + 4s - a(m_b - 8s)) \cdot (m_b / 4 + s)^{a-1}}{2(1+a)(2+a)}$$

- Kohezija

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

- Kut unutarnjeg trenja

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

P. Hrženjak

Mehanika stijena II

16

Deformabilnost stijenske mase

- Bieniawski, 1978.

$$E_m = 2 \cdot RMR - 100$$

- Barton, 1980.

$$E_m = 25 \cdot \log_{10} Q$$

- Serafim & Pereira, 1983.

$$E_m = 10^{\frac{RMR-10}{40}}$$

- Hoek & Diederichs, 2006.

$$E_{mm} = E_i \left(0,02 + \frac{1-D/2}{1 + e^{((60+15D-GSI)/11)}} \right)$$

P. Hrženjak

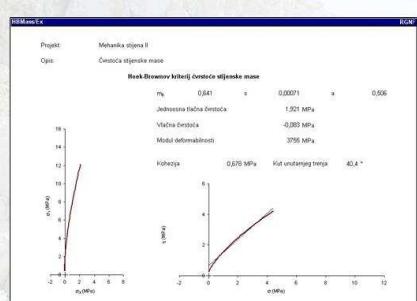
Mehanika stijena II

17

Primjer izračuna čvrstoće i deformabilnosti stijenske mase

- Značajke intaktnog materijala i stijenske mase:

- $\sigma_{ci} = 75$ MPa
- $m_b = 10$
- $GSI = 50$
- $D = 0,7$
- $E_i = 35000$ MPa



P. Hrženjak

Mehanika stijena II

18

Formiranje geotehničkog modela

- Utvrđivanje geotehničkih sredina - područja istih litoloških, strukturnih i geomehaničkih značajki stijenske mase
- Utvrđivanje granica između geotehničkih sredina

