

Mecánica de suelos y geología (84.07)-M2 Clasificación de macizos rocosos. Guía de ejercicios.

1- Indice RQD (Rock Quality Designation, Deere, 1967¹, 1989²)

- 1.a) ¿Qué información da el índice RQD?
- 1.b) ¿Cuál es la principal función de este índice?

1.c) Calcular la recuperación porcentual (R) y el índice RQD de los testigos esquematizados en las figuras 1.1 y 1.2. Indique cuál de ellos presenta mejor calidad:



$$R(\%) = \frac{\sum L_R}{L_C} \qquad \qquad RQD = \frac{\sum_{L>10cm} L_{RQD}}{L_C}$$

R: recuperación porcentual del testigo.

 L_{R} : longitud de todos los fragmentos de roca intacta recuperados.

 $\rm L_{\rm c}$: longitud de la carrera (longitud de avance del saca-testigos)

L_{RQD}: longitud de los fragmentos de roca intacta > 10 cm

https://usace.contentdm.oclc.org/digital/collection/p266001coll1/id/6945/

¹ Deere, D.U. and Miller, D.W. (1967) The Rock Quality Designation (RQD) Index in Practice, Classification Systems for Engineering Purposes. ASTM STP, American Society for Testing and Materials, Philadelphia, PA, 91-101: <u>https://doi.org/10.1520/STP484655</u>

² Deere, D.U. 1989. Rock quality designation (RQD) after 20 years. U.S. Army Corps Engrs Contract Report GL-89-1. Vicksburg, MS: Waterways Experimental Station.



2- Indice Q (Rock Tunnelling Quality Index, Barton, Lien y Lunde, 1974³; NGI, 2022⁴)

2.a) Clasificar el macizo rocoso X, en cual se excavará un túnel, usando el índice Q. A partir de los siguientes datos obtenidos en la campaña de exploración geotécnica (Tabla 2.1) asignar el valor correspondiente a cada parámetro y calcular Q:

Parámetro	Descripción	Valores asignados (Consultar tablas en Anexo 1)
RQD	80%	
Jn	2 familias de diaclasas.	
Jr	Diaclasas con desplazamiento cortante menor a 3 cm. Superficies onduladas y lisas.	
Ja	Paredes inalteradas, levemente manchadas. Φr ≈ 25°-35°.	
Jw	Excavaciones secas.	
SRF	Zonas débiles que pueden causar caída de bloques durante el avance de la excavación. Sólo una zona fracturada en roca competente, sin arcilla ni otro tipo de alteración. Profundidad > 50m.	

2.b) determinar el índice Q para otro sector del macizo rocoso X, en el que se obtuvieron los siguientes datos:

Parámetro	Descripción	Valores asignados (Consultar tablas en Anexo 1)
RQD	75%	
Jn	2 familias de diaclasas.	
Jr	Diaclasas con desplazamiento cortante menor a 3 cm. Superficies rugosas.	
Ja	Relleno continuo de arcillas expansivas, espesor < 5 mm. Φr ≈ 12°-16°.	
Jw	Excavaciones secas o de influjo reducido (< 5 l/min). Humedad o goteos localizados en algunos sectores. $\bar{P}_{agua} = 0,08 \text{ MPa}$	
SRF	Zonas débiles que pueden causar caída de bloques durante el avance de la excavación. Sólo una zona fracturada en roca competente, con relleno de arcilla, sin alteración química. Profundidad > 50m.	

³ Barton, N., Lien, R. and Lunde, J. (1974) Engineering Classification of Rock Masses for the Design of Tunnel Support. Rock Mechanics, 6, 189-236. <u>https://doi.org/10.1007/BF01239496</u>

⁴ NGI (2022) Using the Q-System—Rock Mass Classification and Support Design. NGI Publication, Oslo, 56 p.: <u>https://www.ngi.no/globalassets/bilder/forskning-og-radgivning/bygg-og-anlegg/handbook-the-q-system-may-2015-nettutg_update-june-2022.pdf</u>



3- Indice RMR (Rock Mass Rating System, Bieniawski, 1976⁵, 1989⁶).

3.a) Para el mismo macizo rocoso del ítem 2, estimar el valor primario del RMR, es decir, sin considerar el parámetro relacionado con la orientación de las discontinuidades con respecto del eje de la excavación.

3.a.1)

Parámetro	Parámetro Descripción	
$\overline{\sigma}_{ci}$	215 MPa	
RQD	80%	
Distancia promedio entre discontinuidades	90 cm	
Condición de las discontinuidades	Superficies onduladas y lisas. Separación < 7mm. Sin relleno. Paredes sin alterar, levemente manchadas.	
Jw	Excavaciones secas.	

3.a.2)

Parámetro	Descripción	Contribución al RMR (Consultar tabla en Anexo 2)
$\overline{\sigma}_{ci}$	192 MPa	
RQD	70%	
Distancia promedio entre discontinuidades	52 cm	
Condición de las discontinuidades	Superficies rugosas. Separación < 5mm. Relleno continuo de arcillas expansivas (espesor < 5mm).	
Jw	Excavaciones secas o de influjo reducido (< 5 l/min). Humedad o goteos localizados en algunos sectores. $\bar{P}_{agua} = 0,08$ MPa.	

⁵ Bieniawski, Z.T. (1976) Rock Mass Classification in Rock Engineering. In: Bieniawski, Z.T., Ed., Symposium Proceedings of Exploration for Rock Engineering, 1, 97-106.

⁶ Bieniawski, Z.T. (1989) Engineering Rock Mass Classifications: A Complete Manual for Engineers and Geologists in Mining, Civil and Petroleum Engineering. Wiley, New York.

https://iem.ca/pdf/resources/Engineering%20Rock%20Mass%20Classifications %20A%20Complete%20Manual%20for %20Engineers%20and%20Geologists%20in%20Mining,%20Civil,%20and%20Petroleum%20Engineering.pdf



3.b) Calcular el índice RMR para los sectores A y B de una cantera en la que se extraen andesitas para áridos.

Sector A

Parámetro	Descripción	Contribución al RMR (Consultar tabla en Anexo 2)
$\overline{\sigma}_{ci}$	174 MPa	
RQD	30%	
Distancia promedio entre discontinuidades	15 cm	
Condición de las discontinuidades	Superficies lisas. Separación: 1 a 5mm. Sin alteración.	
Jw	Húmedo	

Sector **B**

Parámetro	Descripción	Contribución al RMR (Consultar tabla en Anexo 2)
$\overline{\sigma}_{ci}$	208 MPa	
RQD	95%	
Distancia promedio entre discontinuidades	30 cm	
Condición de las discontinuidades	Superficies rugosas. Separación: 0,2 a 1mm. Presentan alteración arcillosa.	
Jw	Húmedo	



4- Indice GSI (Geological Strength Index, Marinos & Hoek, 2000⁷; Hoek & Marinos, 2019⁸).

4.a) Estimar el rango de valor del índice GSI (consultar tabla en Anexo 3) para un macizo rocoso formado por un gneis (roca competente), muy poco fracturado en algunos sectores. Presenta 2 familias de discontinuidades con un espaciado variable entre 2 y 3 m. Las superficies de la mayoría de las fracturas son rugosas y están levemente meteorizadas, algunas discontinuidades muestran superficies lisas y moderadamente alteradas.

4.b) Estimar el rango de valor del índice GSI (consultar tabla en Anexo 3) para un macizo rocoso formado por un esquisto micáceo fuertemente fracturado. Las discontinuidades presentan superficies lisas con leve alteración (pátinas de óxidos).

5- Resistencia de macizos rocosos.

5.1- Criterio de rotura de Hoek y Brown (1980⁹, 2019⁸)

5.1.a) Estimar la resistencia a la compresión simple (σ_{cmr}) y a la tracción (σ_{tmr}) del macizo rocoso para el cual se estimó el índice GSI en el ítem 4.a. Estimarlo en un afloramiento y en un sector perturbado por una excavación superficial. Consultar fórmulas en Anexo 4.

Datos:

Resistencia a la compresión simple de la roca, σ_{ci} = 110 MPa

 $m_i = 17,7$

GSI: estimado en el ítem 4.a

a = 0,5

Para el área afectada por la excavación se estimó un factor D = 0.7

5.1.b) Estimar la resistencia a la compresión simple (σ_{cmr}) y a la tracción (σ_{tmr}) del macizo rocoso para el cual se estimó el índice GSI en el ítem 4.b. Hacerlo para una zona de afloramiento y para un sector perturbado por una excavación superficial. Consultar fórmulas en Anexo 4.

Datos:

Resistencia a la compresión simple de la roca, σ_{ci} = 30 MPa

 $m_i = 15,6$

GSI: estimado en el ítem 4.b

a = 0,5

Para el área afectada por la excavación se estimó un factor D = 0,5

⁷ P. Marinos, E. Hoek. (2000). GSI – a geologically friendly tool for rock mass strength. Proceedings GeoEng 2000, International conference on geotechnical and geological engineering, Technomic Publishing Co., Melbourne, Australia, Lancaster, PA (2000), pp. 1422-1440: <u>https://www.rocscience.com/assets/resources/learning/hoek/2000-GSI-A-</u> <u>Geologically-Friendly-Tool-for-Rock-Mass-Strength-Estimation.pdf</u>

 ⁸ E. Hoek, E.T. Brown (2018). The Hoek–Brown failure criterion and GSI – 2018 edition. Journal of Rock Mechanics and Geotechnical Engineering, Volume 11, Issue 3, 2019, p: 445-463: <u>https://doi.org/10.1016/j.jrmge.2018.08.001</u>
 ⁹ Hoek, E. & Brown, E.T. (1980). Underground Excavations in Rock. London Institution of Mining and Metallurgy, London, 527 p.



Fórmula y tablas para estimar el índice Q.

$$Q = \frac{RQD}{J_n} \frac{J_r}{J_a} \frac{J_w}{SRF}$$

Jn: índice de familias de discontinuidades

RQD	Calidad	DESCRIPCIÓN	Jn
(%)	Calidad	- Roca masiva	0,5-1
< 25	Muyrmala	- Una familia de diaclasas	2
< 25	wuy maia	- Una familia y algunas juntas ocasionales	3
25 – 50	Mala	- Dos familias	4
		- Dos familias y algunas juntas	6
50 -75	Regular	- Tres familias	9
	_	- Tres familias y algunas juntas	12
75 – 90	Buena	- Cuatro o más familias, roca muy fracturada, "terrones de azúcar", etc.	15
90 - 100	Excelente	- Roca triturada terrosa	20
En boguillas, se utiliza 2 J, v en intersecciones de túneles 3 J,			

https://www.researchgate.net/publication/281459332 Mecanica de Rocas Fundamentos e Ingenieria de Taludes I

DESCRIPCIÓN	Jr	
* Contacto entre las dos caras de la junta mediante un desplazamiento cortante de menos de 10 cm		
- Juntas discontinuas	4	
- Junta rugosa o irregular ondulada	3	
- Suave ondulada	2	
- Espejo de falla, ondulada	1,5	
- Rugosa o irregular, plana	1,5	
- Suave plana	1	
- Espejo de falla, plana	0,5	
* No existe contacto entre las dos caras de la junta cuando ambas se desplazan		
lateralmente	Jr	
- Zona conteniendo minerales arcillosos, suficientemente gruesa para impedir		
el contacto entre las caras de la junta	1	
- Arenas, gravas o zona fallada suficientemente gruesa para impedir el contacto		
entre las dos caras de la junta	1	
NOTA: Si el espaciado de la familia de juntas es mayor de 3 m hay que aumentar el J _r en una unidad		
Para juntas planas con espejo de falla provisto de lineaciones, si éstas están orier	ntadas	
en la dirección de mínima resistencia, se puede usar Jr=0,5		
en la dirección de mínima resistencia, se puede usar J _r =0,5 https://www.researchgate.net/publication/281459332_Mecanica_de_Bocas_Fundamentos_e_Ir	ngenier	

J_r: índice de rugosidad de las discontinuidades



J_a : índice de alteración de las discontinuidades

DESCRIPCIÓN	Ja	φ°r
* Contacto entre las dos caras de la junta.		
 Junta sellada dura, sin reblandecimiento, impermeable, p.ej. cuarzo, paredes sanas. Caras de la junta únicamente manchadas. Las caras de la junta están alteradas ligeramente y contienen 	0,75 1	25-30
 minerales no reblandecibles, particulas de arena, roca desintegrada libre de arcilla, etc. Recubrimiento de limo o arena arcillosa, pequeña fracción 	2	25-30
 arcillosa no reblandecible. Recubrimiento de minerales arcillosos blandos o de baja fricción, p.ej. caolinita, mica, clorita, talco, yeso, grafito, etc. y pequeñas cantidades de arcillas expansivas. Los 	3	20-25
recubrimientos son discontinuos con espesores máximos de 1 ó 2 mm.	4	8-16
*Contacto entre las dos caras de la junta con menos de 10 cm de desplazamiento.	Ja	φ°r
 Partículas de arena, roca desintegrada libre de arcilla. Rellenos de minerales arcillosos no reblandecidos, fuertemente sobreconsolidados. Los recubrimientos son continuos de menos de 5 mm de espesor. 	4	25-30 16-24
 Sobreconsolidación media o baja, reblandecimiento; rellenos de minerales arcillosos. Los recubrimientos son continuos de menos de 5 mm de espesor. Rellenos de arcillas expansivas, p.ej. montmorillonita, de concesor continuos da 5 mm. El valar L depende del 	8	12-16
porcentaje de partículas del tamaño de la arcilla expansiva.	8-12	6-12
* No existe contacto entre las dos caras de la junta cuando ésta ha sufrido un desplazamiento cortante.	Ja	φ°r
 Zonas o bandas de roca desintegrada o roca machacada y arcilla. 	6-8 u	6-24
 Zonas blandas de arcilla limosa o arenosa con pequeña fracción de arcilla, sin reblandecimiento. Milonitos arcillosos gruesos 	8-12 5 10-13 6 13-20	" 6-24 6-24 "



SRF: factor de reducción de esfuerzos

	DESCRIPCIÓN			
1. Zo:	nas débiles que intersectan la excavación y pueden ca	ausar caída	s de bloques,	
seg	según avanza la misma.			SRF
A Va	rias zonas débiles conteniendo arcilla o roca desintegr	ada químic	amente, roca	
mu	iy suelta alrededor (cualquier profundidad).	-		10
B Sól	lo una zona débil conteniendo arcilla o roca desir	ntegrada qu	uímicamente	
(pr	ofundidad de excavación menor de 50 m).			5
C 561	o una zona débil conteniendo arcilla o roca desir	ntegrada qu	aímicamente	
(pr	ofundidad de excavación mayor de 50 m).			2,5
D Var	rias zonas de fractura en roca competente (libre	de arcilla),	roca suelta	
alre	ededor (cualquier profundidad).			7,5
E 561	lo una zona fracturada en roca competente (libre de a	rcilla), (pro	fundidad de	_
exc	cavación menor de 50 m).			5
F Sol	io una zona fracturada en roca competente (libre de	e arcilla), (j	profundidad	25
C Ive	iyor de 50 m). Staa abiertas cualtas muu fracturadas eta (cualquier	na ƙwalda	a.	2,5 E
Gjun	itas abiertas sueitas, muy fracturadas, etc. (cualquier	prorunaia	ia).	3
2. Roc	cas competentes, problemas de tensiones en las rocas.			
		σ_c/σ_1	σ_t / σ_1	SRF
H Ter	nsiones pequeñas cerca de la superficie.	>200	>13	2,5
J Ter	nsiones medias.	200-10	13-0,66	1,0
K Ter	nsiones altas, estructura muy compacta			
(no	ormalmente favorable para la estabilidad, puede ser			
des	sfavorable para la estabilidad de los hastiales).	10-5	0,66-0,33	0,5-2,0
LEX	plosión de roca suave (roca masiva).	5-2,5	0,33-0,16	5-10
M Exp	plosión de roca fuerte (roca masiva).	<2,5	<0,16	10-20
σcyσts	son las resistencias a compresión y tracción, respectivame	nte, de la ro	ca; σ1 es la tensi	ón principal
máxim	a que actúa sobre la roca.			
3. Roc	ca fluyente, flujo plástico de roca incompetente baj	o la influe	ncia de altas	
pre	esiones litostáticas.			SRF
N Pre	esión de flujo suave.			5-10
O Pre	O Presión de flujo intensa.			10-20
4. Roc	cas expansivas, actividad expansiva química dependi	iendo de la	presencia de	
agu	agua. SRF			SRF
P Pre	P Presión de expansión suave.			5-10
R Pre	esión de expansión intensa.			10-20
- Ob	- Observaciones al SRE:			
i Rec	i Reducir los valores del SRF en un 25-50% si las zonas de rotura sólo influven pero no			
inte	intersectan a la excavación.			
ii En	ii En los casos en que la profundidad de la clave del túnel sea inferior a la anchura del mismo, se			el mismo, se
sug	sugiere aumentar el SRF de 2,5 a 5 (ver H).			
iii Par	iii Para campos de tensiones muy anisótropos (si se miden) cuando 5≤σ1/σ3≤10, reducir σε y σta			acir σ _c y σ _t a
0,8	0,8 σ_e y 0,8 σ_i ; cuando $\sigma_1/\sigma_3>10,$ reducir σ_e y σ_t a 0,2 σ_e y 0,6 σ_t , donde σ_3 es la tensión			
pri	principal mínima que actúa sobre la roca.			



 J_w : índice de P de agua en discontinuidades.

,		Presión	
DESCRIPCIÓN	J_w	agua	
		kg/cm ²	
- Excavaciones secas o de fluencia poco			
importante, p.ej. menos de 5 l/min			
localmente.	1	<1	
- Fluencia o presión medias, ocasional lavado			
de los rellenos de las juntas.	0,66	1-2,5	
- Fluencia grande o presión alta; considerable			
lavado de los rellenos de las juntas.	0,33*	2,5-10	
- Fluencia o presión de agua excepcionalmente			
altas al dar las pegas, decayendo con el			
tiempo.	0,1-0,2*	>10	
- Fluencia o presión de agua excepcionalmente			
altas y continuas, sin disminución.	0,05-0,1*	>10	
Los valores presentados con el signo * son sólo valores estimativos. Si se			
instalan elementos de drenaje, hay que aumentar J _w .			
Los problemas causados por la formación de hielo no se consideran.			

https://www.researchgate.net/publication/281459332_Mecanica_de_Rocas_Fundamentos_e_Ingenieria_de_Taludes_I

TIPO DE MACIZO	VALOR DE Q
Excepcionalmente malo	$10^{-3} - 10^{-2}$
Extremadamente malo	$10^{-2} - 10^{-1}$
Muy malo	$10^{-1} - 1$
Malo	1 - 4
Medio	4 - 10
Bueno	10 - 40
Muy bueno	40 - 100
Extremadamente bueno	100 - 400
Excepcionalmente bueno	400 - 1000

https://www.researchgate.net/publication/281459332_Mecanica_de_Rocas_Fundamentos_e_Ingenieria_de_Taludes_I



Tablas para estimar el índice RMR.

Parámetro			Intervalo de valores						
1	Resistencia de la roca intacta (MPa)	Ensayo de carga puntual	>50	4,0-10	2,0-4,0	1,0-2,0	Para esta escala tan baja es preferible la prueba de compresión simple		a tan ble la resión
		Compresión Simple	>250	100-250	50-100	25-50	5,0-25 1	,0-5	<1
	Puntuación		15	12	7	4	2	1	0
_	Porce	entaje de RQD	90-100	75-90	50-75	25-50	<25		
2	P	untuación	20	17	13	8	3		
3	Espaci disco	Espaciamiento de las discontinuidades		0,6-2 m	200-600 mm	60-200 mm	<60 mm		
	P	untuación	20	15	10	8	5		
4	Condición de las discontinuidades		Superficies muy rugosas. Sin continuidad. Sin separación. Paredes de roca inalterada	Superficie ligeramente rugosa. Separación <1 mm. Paredes de roca ligeramente alteradas	Superficie ligeramente rugosa. Separación <1 mm. Paredes de roca altamente alteradas	Superficies pulidas o hendiduras <5 mm o juntas abiertas de 1 a 5 mm. Juntas continuas	Juntas abiertas >5 mm. Juntas continuas.		
	Puntuación		30	25	20	10	0		
5	Condiciones	Filtraciones por 10 m de longitud de túnel (l/m)	Ninguna	<10	10,0-25	25-125	>	125	
	de agua subterránea	(Presión en discontinuidades)/es fuerzo principal σ	0	<0,1	0,1-0,2	0,2-0,5	>	×0,5	
		Condiciones generales	Totalmente seco	Húmedo	Mojado	Goteo	F	lujo	
	P	Puntuación		10	7	4		0	
6	Orientación d respecto	e las discontinuidades o a la excavación	Muy favorable	Favorable	Regular	Desfavorable	Muy desfavorable		able
	Puntuación		0	-2	-5	-10		-12	

RUMBO P DIRECCIÓ BUZAN	ERPENDICU ON SEGÚN /IENTO	ILAR AL EJE DIRECCIÓ BUZA	AR AL EJE DEL TÚNEL DIRECCIÓN CONTRA BUZAMIENTO		RUMBO PARALELO AL EJE DEL TÚNEL	
Buzamiento 45°-90°	Buzamiento 20º-45º	Buzamiento 45º-90º	Buzamiento 20º-45º	Buzamiento 45°-90°	Buzamiento 20°-45°	del rumbo)
Muy favorable	Muy vorable Favorable Regular Desfavorable		Muy desfavorable	Regular	Desfavorable	

ORIENTACION DEL RUMBO Y BUZAMIENTO DE LAS DISCONTINUIDADES		MUY FAVORABLE	FAVORABLE	REGULAR	DESFA- VORABLE	MUY DESFAVO- RABLE
VALORES	TUNELES Y MINAS	0	-2	-5	-10	-12
	CIMENTACIONES	0	-2	-7	-15	-25
	TALUDES	0	-5	-25	-50	-60



VALOR TOTAL DEL R.M.R	81-100	61-80	41-60	21-40	<20
CLASE NUMERO	Ι	II	III	IV	V
DESCRIPCION	MUY BUENO	BUENO	MEDIO	MALO	MUY MALO

Ramírez Oyanguren & Alejano Monge (2004). Mecánica de Rocas: Fundamentos e Ingeniería de Taludes (I): <u>https://www.researchgate.net/publication/281459332_Mecanica_de_Rocas_Fundamentos_e_Ingenieria_de_Taludes_I</u>

	P/	RAMETER	Range of values // RATINGS				For this low range:	
	Strength	Point-load strength	> 10 MPa	4 - 10 MPa	2 - 4 MPa	1 - 2 MPa	Use unlaxial	
1	of intact rock	Uniaxial compr. strength	> 250 MPa	100 - 250 MPa	50 - 100 MPa	25 - 50 MPa	5-25 1-5 <1 MPa MPa MPa	
	material	RATING	15	12	7	4	2 1 0	
2	Drill core	quality, RQD	90 - 100%	75 - 90%	50 - 75%	25 - 50%	< 25%	
4	RATING		20	17	13	8	5	
-	Spacing	of discontinuities	> 2 m	0.6 - 2 m	200 - 600 mm	60 - 200 mm	< 60 mm	
3	RATING		20	15	10	8	5	
		Length, persistence	< 1 m	1 - 3 m	3 - 10 m	10 - 20 m	> 20 m	
		Rating	6	4	2	1	0	
	Condition of discon- tinuities	Separation	none	< 0.1 mm	0.1 - 1 mm	1 - 5 mm	> 5 mm	
		Rating	6	5	4	1	0	
		Roughness	very rough	rough	slightly rough	smooth	slickensided	
4		Rating	6	5	3	1	0	
		Infilling (gouge)	none	Hard	filling	Sofi	filling	
		Detice	-	< 5 mm	> 5 mm	< 5 mm	> 5 mm	
		Rating	<u>0</u>	4	<u>^</u>	<u> </u>		
		Weathering	unweathered	slightly w.	moderately w.	highly w.	decomposed	
		Rating	6	5	3	1	0	
	Ground water	Inflow per 10 m tunnel	none	< 10 litres/min	10 - 25 litres/min	25-125 litres/min	> 125 litres /min	
c l		p _w /σ1	0	0 - 0.1	0.1 - 0.2	0.2 - 0.5	> 0.5	
J		General conditions	completely dry	damp	wet	dripping	flowing	
		RATING	15	10	7	4	0	
	p _w = joint water pressure; σ1 = major principal stress							



Tabla para estimar el índice GSI.



NOTAS SOBRE LAS CONDICIONES DE LOS LABIOS DE LAS DISCONTINUIDADES

MUY BUENA	: superficies muy rugosas y sanas
BUENA	: superficies rugosas, ligeramente meteorizadas y teñidas de óxido
MEDIA	: superficies lisas y moderadamente meteorizadas y alteradas
MALA	: superficies con espejos de falla y altamente meteorizadas, con rellenos de fragmentos angulares o con recubrimientos compactos
MUY MALA	: superficies con espejo de falla altamente meteorizadas con recubrimientos o rellenos de

arcillas blandas

Modificado de Hoek y Marinos 2000



Resistencia de macizos rocosos. Criterio de rotura de Hoek y Brown.

a) Roca matriz:

$$\sigma_1 = \sigma_3 - \sigma_{ci} \left(s - m_i \frac{\sigma_3}{\sigma_{ci}} \right)^a \qquad \qquad \sigma_{ci} : \text{resistencia a la compresión simple de la roca.}$$

s, a, m_i : constantes geomecánicas características de la roca.

s: a partir de ensayos de resistencia a compresión simple ($\sigma_3 = 0$): $\sigma_1 = -\sigma_{ci}$

$$-\sigma_{ci} = 0 - \sigma_{ci} \left(s - m_i \frac{0}{\sigma_{ci}} \right)^a \to s = \mathbf{1}$$

 m_i : ensayos de resistencia a tracción triaxial ($\sigma_1 = \sigma_3 = c_p$).

$$c_p = c_p - \sigma_{ci} \left(1 - m_i \frac{c_p}{\sigma_{ci}} \right)^a \rightarrow m_i = \frac{\sigma_{ci}}{c_p}$$

C_p: resistencia de la roca intacta a la tracción.

a = 0,5 para rocas (valor empírico: 0,48-0,52)

b) Macizo rocoso:

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

Resistencia a la compresión simple del macizo rocoso ($\sigma_3=0$) $\rightarrow \sigma_{cmr} = \sigma_1 = \sigma_{ci} \cdot s^a$

 $m_b = m_i \, e^{\frac{GSI - 100}{28 - 14D}}$

 $s = e^{\frac{GSI - 100}{9 - 3D}}$

a = 0,5 para rocas (valor empírico: 0,48-0,52)

Resistencia a la tracción del macizo rocoso ($\sigma_3=0$) $\rightarrow \sigma_{tmr}=-\frac{s.\sigma_{ci}}{m_b}$