

# تأثیر اندازه (بلندی به پهنا) در مقاومت فشاری تک محوری نمونه های مکعب مستطیل شکل و مقایسه آن در سنگ بکر و توده سنگ آهک

نوشته: دکتر اصغر لادریان\*

## Influence of the height to width ratio on uniaxial compressive strength for intact rock and rock mass in rectangular specimens

By: Dr Asghar Laderian\*

### چکیده

مقاومت فشاری تک محوری سنگها به عنوان یک ضریب اساسی در طراحی سازه های سطحی و زیر سطحی منظر می باشد. این عامل به روشهای مختلف تعیین می شود و تابع مشخصات ذاتی، چگونگی نمونه برداری و نحوه آزمایش است. در آزمایشهای مشابه و ذاتی سنگ، این نحوه نمونه برداری است که آن را به عنوان الکویی بکر (بنون نرزه) یا توده سنگ (نرزه دار) مطرح می کند و اندازه نمونه تهیه شده یکی از مواردی است که این الگو را از یک کرانه بکر تغییر می دهد. بنابراین، آیا مقاومت فشاری تک محوری در نمونه های مکعب مستطیل شکل، در یک توده سنگ (متأثر از اندازه)، و در سنگ بکر یکسان خواهد بود. در این پژوهش سعی شده است تا دو نوع سنگ آهک، یکی مرمریت متبلور بکر از معادن لای بید و دیگری سنگ آهک نرزه دار از کوه محمودآباد در شمال دانشگاه صنعتی اصفهان با یکدیگر مقایسه شود و ارتباط نسبت بلندی به پهناي نمونه ها با یکدیگر مورد مقایسه قرار گیرد.

### Abstract

واژه های کلیدی: مقاومت فشاری تک محوری، سنگ آهک، مرمریت متبلور، اصفهان، ایران

The uniaxial compressive strength of rocks is a major factor in designing surface and underground structures. This factor is determined in different methods and depends on inherent characteristics of rock, its sampling and testing method. In similar and inherent testing, the method of sampling is important, which define the rock to be intact or mass. The size of prepared specimen is the case which vary from one extreme to another. Therefore, uniaxial compressive strength of intact rock or rock mass are the same for rectangular specimens with different sizes. The purpose of this research is to compare influence of the height to width ratio on uniaxial compressive strength in rectangular specimens of the crystalline marble of Laybid mines and limestone rock mass from Mahmoodabad mountain, north of Esfahan University of Technology, as well as to find out the relationship between the two kinds of rocks with different size samples.

Key Words: Uniaxial Compressive strength, limestone, crystalline marble, Esfahan, Iran

## مقدمه

نقش مکانیک سنگ در مهندسی معادن و عمران از اهمیت خاصی برخوردار است. سنگ همانند خاک یا سایر مواد مهندسی تفاوت‌های اساسی داشته و ماده‌ای طبیعی است که خصوصیات آن از جمله مقاومت، بستگی به کیفیت و ترکیب کانی‌شناسی، وجود ناپیوستگیها و میزان هوازدگی و غیره آن دارد. بدست آوردن رفتار این ماده طبیعی با افزایش تخریب، برجه هوازدگی و میزان شکستگیهای ریز و درشت تغییر کرده و بررسی آن بر طراحی سازه‌های سطحی و زیر سطحی شیوه خاص خود را می‌طلبد.

مقاومت فشاری تک محوری یکی از عوامل اصلی در تعیین رفتار سنگ است که با وجود ساده بودن باید توجه خاصی به آن شود. هر چند مطالعات زیادی بر سه دهه گذشته بر جهان انجام گرفته است و نمونه‌های مختلف سنگ در اشکال و اندازه‌های مختلف آزمایش و بررسی شده‌اند، اما رابطه‌ای مشخص و معین همراه با کیفیت سنگ ارائه نگریده است. هر گروه یا محقق مدلی را بیان نموده است، ولی نمی‌توان بدون شبیه بویژه درباره سنگهای ایران از جمله سنگ بکر ساختمانی مرمریت متبلور از معادن لای بید که بیشترین سینه کارهای ساختمانی را داراست، اظهار نظر کرد.

بر اندازه‌گیری مقاومت فشاری تک محوری، نحوه نمونه‌برداری و آزمایش علاوه بر شرایط طبیعی بر سنگ از جمله نکاتی است که باید مشخص شده و تعریف دقیقی از آن به میان آید.

بدین منظور، یکی از این اشکال می‌تواند مکعب مستطیل در اندازه‌های مختلف طولی باشد.

بدین ترتیب نمونه‌های مکعب مستطیل شکل در نسبت‌های مختلف ارتفاع (H) به قطر معادل (Dm) از نوع سنگ بکر و توده سنگ تهیه گردید تا با انجام آزمایش‌های مقایسه‌ای بین مقاومت فشاری سنگ بکر و توده سنگ صورت گیرد. این دو نوع سنگ یکی سنگ آهک مرمریت متبلور (بکر) از معادن سنگهای ساختمانی لای بید نزدیک گلپایگان و دیگری سنگ آهک (توده سنگ) مربوط به کرتاسه متعلق به کوه محمود دانشگاه صنعتی واقع در شمال غربی اصفهان است. نمونه‌های مکعب مستطیل شکل در اندازه‌های مختلف H/D<sub>m</sub> تهیه شد و روند ارتباط بین مقاومت فشاری تک محوری و نسبت H/D<sub>m</sub> برای این دو نوع سنگ با یکدیگر مورد مقایسه قرار گرفت.

## تئوری

معمولاً بر مفهوم، تعیین مقاومت فشاری سنگها بینهایت ساده بوده

ولی در حین اجرا با مشکلات چندی روبروست. به طور کلی واکنش سنگ بر آزمایش‌های مختلف به چگونگی نمونه‌برداری وابسته است (لایریان ۱۳۷۸).

سنگ را می‌توان به دو گروه اصلی سنگ بکر که فاقد برزه و شکستگی است و توده سنگ که دارای برزه، شکاف، هوازدگی و غیره است، تقسیم نمود. با فرض آنکه زاویه سطوح ضعیف سنگ با صفحه اصلی بارگذاری در حدی باشد که گسیختگی نمونه سنگی ناشی از لغزش سطوح تحت بارگذاری نباشد، این سوال مطرح خواهد شد که اندازه نمونه چه تأثیری را بر مقاومت فشاری تک محوری می‌گذارد؟

اثر شکل نمونه سنگی بر مقاومت آن به وسیله محققین بسیاری مورد بحث قرار گرفته است. Grosvenor نمونه‌های استوانه‌ای شکل و منشوری شکل را با یکدیگر مقایسه کرده و نتیجه گرفته است که در نسبت ارتفاع به پهنا ۱:۱ نمونه‌های منشوری شکل از مقاومت بیشتری برخوردارند. اما بر نسبت  $\frac{2}{3}$  این اثر معکوس است. Alekseev et al نتیجه گرفته‌اند که بر نسبت ۱:۱ مقاومت فشاری سنگ بستگی به شکل نمونه نخواهد داشت. Mogi (1967) پس از یک سری آزمایش بر نمونه‌های مکعبی شکل نوریته نتیجه گرفت که با افزایش اندازه تا حد معینی، مقاومت فشاری تک محوری کاهش و بعد از آن بگر کاهش متوقف می‌گردد (Laderian 1985).

براین اساس مؤسسه‌های مختلف و انجمن‌های مکانیک سنگ نظیر انجمن بین‌المللی مکانیک سنگ (International Society of Rock Mechanics) "ISRM" پیشنهاد نموده‌اند (Brown 1989) که این نسبت باید بیش از ۱:۱ باشد. به طور مثال استاندارد "ASTM" بر "ASTM-C170" بر آزمایش مقاومت فشاری سنگهای ساختمانی نسبت به ۱:۱ و بالاتر را چه در نمونه‌های استوانه‌ای شکل و چه منشوره‌های سنگ پیشنهاد کرده و این نسبت به وسیله انجمن بین‌المللی مکانیک سنگ ۲/۵ تا ۲ مطرح شده و (Goodman 1989) بر کتاب مقدمه‌ای بر مکانیک سنگ این نسبت را بین ۲ تا ۲/۵ پیشنهاد کرده است.

همان طور که اشاره گردید اگر سنگی دارای برزه و شکاف ریز باشد و بر اثر بارگذاری گسیختگی بر دانه‌های سنگ پدید آید و زاویه ناپیوستگیها با زبری آنها و چگونگی پرشدگی چنان باشد که لغزش بر آنها پدید نیاید این مقاومت در حد مرز گسیختگی را می‌توان به عنوان مقاومت فشاری تک محوری دانست.

بدین لحاظ در این تحقیق سعی شده تا دو نوع سنگ یکی مرمریت

جهت مقایسه مقاومت فشاری تک محوری با نسبتهای مختلف بلندی به پهنا، چون لازم است به پهنای مینا رجوع شود، لذا از پهنای معادل استفاده گردید. بدین صورت که مساحت سطح مقطع نمونه برابر مساحت مربع فرض و ضلع این مربع بعنوان پهنای معادل در نظر گرفته شد.

ابعاد نمونه‌ها با کولیس تا  $0/1$  میلی‌متر اندازه‌گیری گردید و نسبت ارتفاع به قطر معادل تا چهار رقم اعشار محاسبه شد.

از ۱۷ نمونه سنگ آهک (توده سنگ)، یک نمونه به دلیل مسائل فنی منجر به آزمایش نگردید و ۲ نمونه دارای شکست از مرزهای ناپیوستگی بود و برای بقیه نمونه‌ها، مقاومت فشاری تک محوری در سنگ مرمریت (بکر) و سنگ آهک (توده سنگ) برای نسبتهای مختلف بلندی به پهنای معادل تعیین گردید که در جدول ۱ ارائه شده است.

شکل شکست در هر دو نوع سنگ به صورت سطوح موازی با محور بارگذاری (شکل ۳) است که گسیختگی سنگ را به خوبی نشان می‌دهد.

### نتیجه‌گیری

هنگامی که این تحقیق در ابتدا به دست آوردن رابطه‌ای بین مقاومت پیشین با طولهای مختلف در دو نوع سنگ بوده و دیگر اینکه آیا رابطه بدست آمده برای هر نوع سنگ در اندازه‌های مختلف ( $H/D_m$ ) یکی است؟ نتایج آزمایشها در شکل ۴ نشان داده شده است. در این شکل برای هر نوع سنگ نسبت بلندی به پهنای معادل ( $\frac{1}{4}$  سطح / ارتفاع) در مقابل مقاومت پیشین ترسیم شده است و همانطور که در شکل نشان داده شده، منحنیها از دو قسمت تشکیل شده است یکی با شیب کم برای مقابله  $H/D_m$  بزرگتر از  $1/5$  و دیگری با شیب زیاد برای مقابله  $H/D_m$  کوچکتر از  $1/5$ . بنابراین با اطمینان می‌توان از روی شکل نسبت  $1/5$  را حد بهینه دانست.

با استفاده از نرم‌افزار مناسب رابطه بین مقاومت فشاری تک محوری و بلندی به پهنای معادل برای داده‌های جدول ۱، بدست آمد که نشان داد این رابطه‌ها، بین تنش و نسبت  $H/D_m$  برای دو نوع سنگ از ضریب تطبیق بالایی برخوردار است. این معادلات برای هر دو نوع سنگ ارائه شده است. رابطه بین مقاومت فشاری تک محوری با نسبت  $H/D_m$  را برای سنگ آهک فسیلدار (توده سنگ) و سنگ مرمریت (بکر) می‌توان به صورت زیر پیشنهاد نمود:

الف - برای سنگ مرمریت متبلور (بکر)

$$H/D_m > 1/5$$

متبلور بدون نرزه و شکاف و دیگری سنگ آهک فسیلدار مربوط به دوران میانزیستی (کرتاسه) در شکل‌های مکعب مستطیل آزمایش شوند و تأثیر اندازه  $H/D_m$  آنها با مقاومت به دست آمده بررسی شود و روند این ارتباط برای دو نوع سنگ (بکر و توده سنگ) با یکدیگر معلوم گردد.

پس از تهیه مقطع نازک و بررسی‌های میکروسکوپی روشن شد که نوع مرمریت متبلور، فاقد نرزه و شکاف است و می‌توان آنها را بعنوان سنگ بکر تلقی نمود. ولی نمونه آهک فسیلدار (شکل ۱) دارای نرزه‌های ریز است. از سنگ بکر تعداد ۱۸ نمونه با قاعده  $6 \times 6$  cm و از سنگ آهک فسیلدار ۱۷ نمونه، اکثراً با قاعده  $5 \times 5$  cm تهیه شد. این نمونه‌ها دارای ارتفاع مختلف از  $1/5$  cm تا  $20$  cm است.

### شرح آزمایش

شکستگی عبارت از شکل گرفتن صفحات جدایی در ماده سنگ با لغزش در طول توده سنگ است به طوری که پیوند سنگ را در آن راستا از بین برده و سطوح جدیدی بوجود آید و یا حرکتی را در پی داشته باشد. این مرز گسیختگی برای حد الاستیک سنگ و پس از گذر از یک مرحله پلاستیک، شکل کاملی را به خود می‌گردد که لازم‌اش در همه حالات رسیدن سنگها به حداکثر استحکام است.

تجربه نشان داده که مقاومت پیشین «اوج» در نمونه‌های هم‌شکل به ارتفاع آنها بستگی دارد، بدین منظور از دو نوع سنگ فوق‌الذکر نمونه‌های مکعب مستطیل در طولهای مختلف (شکل ۲) تهیه شد.

هر چند برای مقایسه بهتر است، تمام نمونه‌ها از یک سطح مقطع معین برخوردار باشد، اما قاعده نمونه‌ها از این دو نوع سنگ به دلیل مشکلات موجود در کارخانه‌های سنگبری در دو اندازه مختلف است که بعداً در آزمایشگاه مکانیک سنگ مطابق استاندارد ISRM (Goodman 1989) با دستگاه آزمایش تک محوری ساخت شرکت E.L.E و با استفاده از نشیمنگاههای کروی و بدون استفاده از کاهش بندهای اصطاک با نرخ ثابت نیرو آزمایش شد و تنشها و کرنشها محاسبه گردید.

### نتیجه آزمایش

با بررسی گسیختگی ناشی از نمونه‌های مرمریت فسیلدار (توده سنگ) و جدا نمودن آنهایی که تنها شکست در ماده اصلی سنگ به وقوع پیوسته است و در راستای ناپیوستگیها نبوده است مقاومت بدست آمده به عنوان مقاومت فشاری تک محوری نمونه قلمداد گردید.



### پیشنهادهای

همان گونه که از معادلات و آزمایشها مشخص است باید تعداد بیشتری از نمونه‌هایی با نسبت  $H/D_m$  متفاوت آزمایش شوند تا نتیجه مطمئن‌تری به دست آید. به علاوه در آزمایشهای بکر سعی شود تا نسبتهای مختلف از پهنای معادل مورد آزمایش قرارگیرند.

### فهرست نشانه‌ها

ارتفاع H، قطر معادل  $D_m$ ، مقاومت فشاری تک محوری  $\sigma_c$

$$\sigma_c \text{ (MPa)} = 262/6(H/D_m)^4 - 1117/4(H/D_m)^3 + 1822/9(H/D_m)^2 - 1407/4(H/D_m) + 487/8$$

برای  $H/D_m > 1/5$

$$\sigma_c \text{ (MPa)} = 22(D_m/H)^4 + 128(D_m/H)^3 + 117(D_m/H) + 62$$

برای سنگ آهک فسیلدار (توده سنگ)

برای  $H/D_m > 1/5$

$$\sigma_c \text{ (MPa)} = 262/6(H/D_m)^4 - 1117/4(H/D_m)^3 + 1824/9(H/D_m)^2 - 1407/4(H/D_m) + 496$$

برای  $H/D_m > 1/5$

$$\sigma_c \text{ (MPa)} = 150(D_m/H)^5 + 128(D_m/H)^4 - 117(D_m/H) + 62$$

آهک فسیلدار (توده سنگ)

مرمریت متبلور (بکر)

$\sigma_c$ (MPa)	H/D <sub>m</sub>	$\sigma_c$ (MPa)	H/D <sub>m</sub>
119/0.2	0/54	217/9	0/275
73/2	1/0.48	182	0/224
61/2	1/0.74	86/7	0/662
82/5 *	1/125	68	0/885
119/0.2 **	1/267	65/7	0/904
52/2	1/744	55/42	1/207
52/5	1/801	40/2	1/5151
41/52	1/802	44/2	1/7271
24/6	2/149	44/4	1/645
41/52	2/207	44/2	1/7008
52/8	2/245	27/9	2/0016
41/67	2/288	28/6	2/4127
22/6	2/576	27/7	2/4268
		41/6	2/5746
		29/2	2/9826
		28/4	2/0256
		24/4	2/1542
		26/6	2/2285

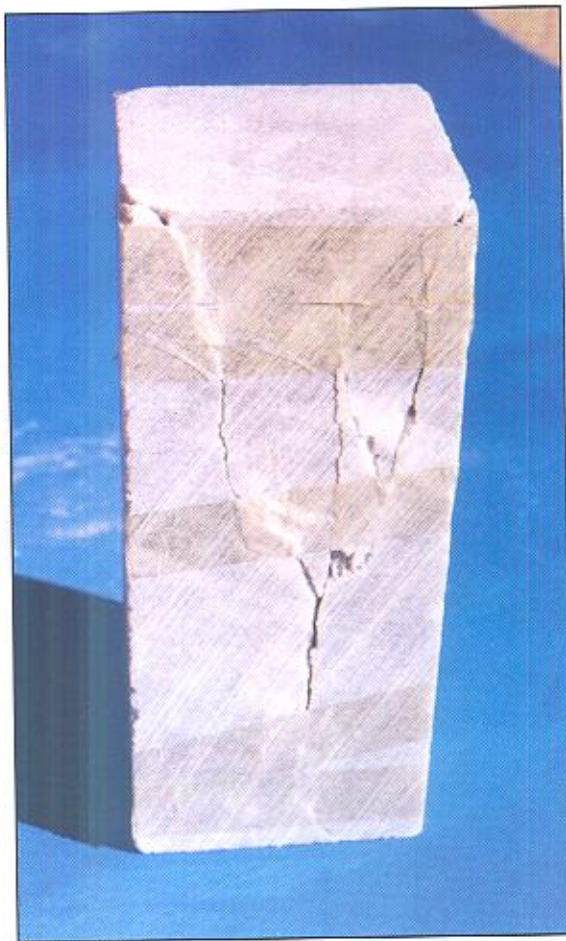
جدول ۱- رابطه بین  $\sigma_c$  با نسبت  $H/D_m$  برای سنگ‌های مختلف

\* سطح مقطع از متوسط مقاطع کوچکتر  
\*\* سطح مقطع از متوسط مقاطع بزرگتر

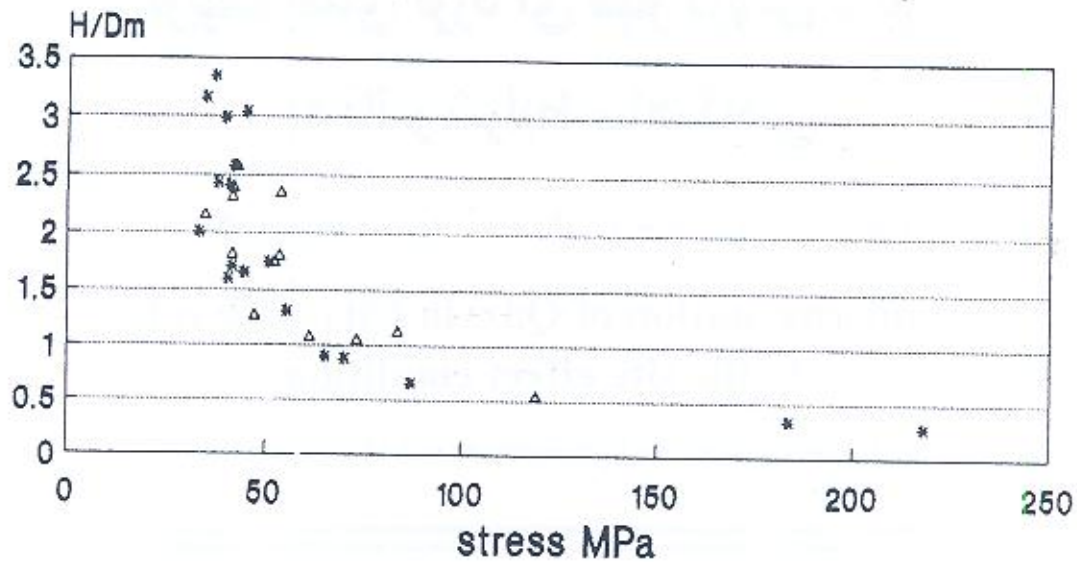


شکل ۱ مقطع نازک سنگ آهک درزه دار (توده سنگ)

مقطع نشان می دهد که از کلسیت دانه درشت در حد اسپاریت است که تحت دولومیت زائنی قرار گرفته است و دانه های کوارتز به مقدار کم در آن وجود دارد. یک سری شکستگی های در امتداد سطوح شکست بلورهای درشت کلسیت دیده می شود و در امتداد جداریه شکافها، ترکیبات آهن وجود دارد.



شکل ۲ نمونه های مختلف سنگ بکر و توده سنگ



شکل ۳ شکست در سنگ آهک (توده سنگ)، راست و مرمریت (بکر)، چپ

## کتابنگاری

## References

لادریان، اصغر، ۱۳۷۸- اصول مکانیک سنگ، چاپ اول، اردیبهشت ۱۳۷۸

Laderian, A., 1985- Rock failure Characteristics under Polyaxial Loading Conditions, Dissertation, U.K.

Brown, E.T., 1989- International Society for Rock Mechanics Commission on Standardization of Laboratory and Field Tests, Suggested Methods, Oxford, Pergamon.

Goodman, R.E., 1989- Introduction to Rock Mechanics, Second Edition, John Wiley & Sons.

\* دانشگاه صنعتی اصفهان - ایران

\* Esfahan University of Technology, Esfahan, Iran