

## مطالعه خصوصیات زمین شناسی مهندسی سنگ آهک‌های سازند قم (مطالعه موردی، شرق و شمال شرق همدان)

محمدحسین قبادی

عضو هیات علمی گروه زمین شناسی دانشگاه بوعلی سینا، همدان

معصومه کاپله ای

کارشناس ارشد زمین شناسی مهندسی

تاریخ دریافت: ۹۰/۳/۱۶ تاریخ پذیرش: ۹۱/۳/۲۲

amirghobadi@yahoo.com

### چکیده

شناخت ویژگی های زمین شناسی مهندسی سازندهای سنگی ایران به شناخت عمومی زمین شناسی مهندسی ایران کمک زیادی خواهد کرد. هدف این مقاله مطالعه و معرفی خصوصیات زمین شناسی مهندسی سنگ آهک های سازند قم است. سازند قم مانند سایر سازندهای دارای واحدهای کربناته در پروژه های سد سازی مشکل آفرین هستند، به ویژه زمانی که واحد های یاد شده از نظر ویژگی های سنگ شناسی، فیزیکی و مکانیکی با هم تفاوت داشته باشند. در شرق و شمال شرق همدان سازند قم متشکل از پنج واحد کربناته است که بعنوان منابع قرصه سنگی و مواد اولیه تولید سیمان مورد استفاده قرار می گیرند. در این پژوهش بر اساس مطالعه مقاطع نازک سنگ واحد های مذکور، پکستون یا بایو اسپارایت ماسه دار، کالک آرنایت، پکستون یا بایو میکرایت، وکستون و گرین استون یا بایواسپارایت نامگذاری شده اند. خصوصیات فیزیکی، مکانیکی، ترکیب شیمیایی و ثابت سرعت انحلال پذیری آنها تعیین گردیده است. دونوع از این سنگ آهک ها که از نظر سنگ شناسی پکستون می باشند از نظر خصوصیات فیزیکی، مکانیکی و شیمیایی تفاوت مشخص دارند. مقاوم ترین آنها سنگ آهک آبشینه در شرق همدان است. این سنگ حداقل تخلخل (۱/۵۲ درصد)، بالاترین شاخص مقاومت بار نقطه ای (۵/۹ مگاپاسگال در شرایط خشک) بیشترین سختی (حداکثر ۵۷) را دارا بوده و از نظر دوام پذیری خیلی مقاوم می باشد. ثابت سرعت انحلال پذیری آن در میان سایر سنگ آهک ها حداقل و به میزان  $10^{-7} \times 10^{-8}$  متر بر ثانیه محاسبه گردیده است. در مقابل سنگ آهک ساوه در شمال شرق همدان دارای حداکثر تخلخل (۱/۶۶ درصد)، کمترین شاخص مقاومت بار نقطه ای (۱/۸۸ مگاپاسگال در شرایط خشک) کمترین سختی (حداکثر ۳۵) بوده، از نظر دوام پذیری مقاوم می باشد و ثابت سرعت انحلال پذیری آن به میزان  $10^{-6} \times 10^{-7}$  متر بر ثانیه محاسبه گردیده است. براساس نتایج حاصله استفاده از سنگ های آهکی این سازند بعنوان مصالح ساختمانی (سنگ مالون، لاشه، نما) مناسب میباشد. ولی جهت احداث سازه (سدهای مخزنی) بر روی سازند قم با توجه به تفاوت در خصوصیات زمین شناسی مهندسی واحد های کربناته انجام مطالعات تفصیلی به ویژه شناخت خصوصیات سنگ شناسی و تعیین ثابت سرعت انحلال سنگ توصیه می گردد. واژه های کلیدی: سازند قم، سنگ آهک، خصوصیات سنگ شناسی، خصوصیات فیزیکی، خصوصیات مکانیکی

### مقدمه

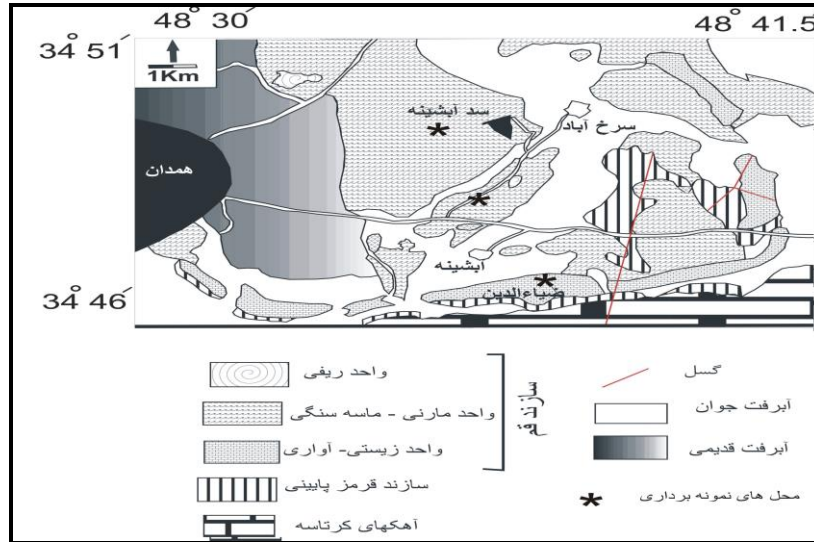
های دانشگاهی خصوصیات سنگ شناسی، فیزیکی و مکانیکی واحد های سنگی که معرف ویژگی های زمین شناسی مهندسی می باشد، شناسایی شده و به صورت یک بانک اطلاعاتی در اختیار علاقمندان قرارگیرد. مطالعه روابط بین خصوصیات فیزیکی، کانی شناسی و مکانیکی سنگ های رسوبی مورد توجه پژوهشگران متعددی بوده است. در سال ۱۹۸۱ مقاومت طبیعی و دگرشکلی

به منظور آشنایی بیشتر با ویژگی های زمین شناسی مهندسی ایران اولین گام معرفی خصوصیات زمین شناسی مهندسی سازند های سنگی و خاکی در نقاط مختلف کشور است. به این منظور ضروری است تا در قالب پژوهش

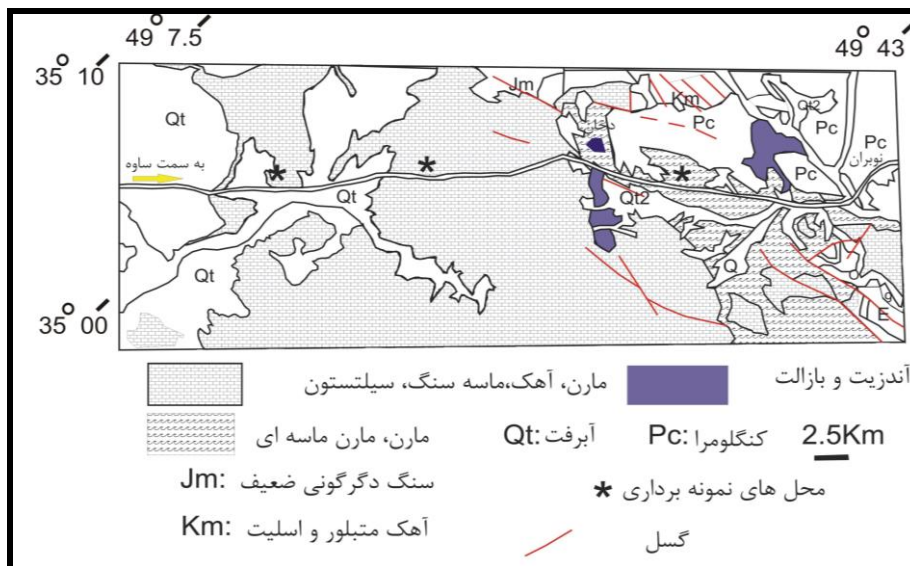
## زمین شناسی

سازند قم با سن الیگومیوسن در ایران مرکزی به خاطر وجود نفتگیرهای چینه ای و ساختمانی از دیرباز مورد توجه زمین شناسان بوده است. این سازند در شرق همدان شامل کنگلومرای قاعده‌ای است به رنگ خاکستری با ضخامت ۵ تا ۵ متر است که در تناوب با ماسه‌سنگ های نازک لایه قرار دارد. قطعات آن خرده‌های شیشستی، فیلیتی، آهکی و سیمان آن آهکی می‌باشد. واحد آهک زیستی آواری این سازند که بیشترین گسترش رادربخش‌های جنوبی منطقه دارد به صورت معادن روباز و به‌عنوان سنگ لاشه مورد بهره‌برداری قرار می‌گیرند (شکل ۱). ضخامت این واحد حدود ۱۰۰ متر و شامل تناوبی از سنگ آهک های کرم تا نخودی رنگ، سنگ آهک ماسه‌ای خاکستری رنگ ضخیم تا متوسط لایه، سنگ آهک های میکریتی و سنگ آهک های متبلور می‌باشد (ساداتی و همکاران، ۱۳۸۴). واحد مارنی- ماسه‌سنگی این سازند که پی سنگی سد آبهینه را تشکیل می‌دهند در منطقه بیش از سایر واحدها گسترش دارد. ضخامت آن بیش از ۵۰ متر و شامل انواع مارن با بین لایه‌های ماسه‌سنگ آهکی می‌باشد (شکل ۱). واحد کنگلومرای بالایی بصورت کنگلومرای توده‌ای روشن حاوی بلوک های گرانیت و هورنفلس با قطر بیش از یک متر در منطقه گسترش دارند. ضخامت این بخش به حدود ۳۰ متر می‌رسد (ساداتی و همکاران، ۱۳۸۴). از این واحد کنگلومرای به دلیل سیمان سست بعنوان منابع شن و ماسه در منطقه استفاده می‌شود. واحد ریفی این سازند بصورت آهک توده‌ای کرم و نخودی رنگ درحوالی سد آبهینه وجود دارد (شکل ۱). ضخامت این واحد به حدود ۲۰ متر می‌رسد و از آن به‌عنوان سنگ لاشه بهره‌برداری می‌شود. زمین شناسی سازند قم در شمال شرق همدان بعلاوه داشتن رگه های ژئیس و مواد ولکانیکی (آندزیت و بازالت) با شرق همدان متفاوت می‌باشد (شکل ۲). سازند قم در این ناحیه علاوه بر داشتن سنگ آهک، مارن، ماسه سنگ و سیلت استون در تناوب لایه های مارنی دارای رگه های ژئیس ثانویه است (کاپله‌ی، ۱۳۸۷). در مسیر جاده همدان- ساوه ناپیوستگی‌های زیادی در اثر عوامل تکتونیکی در مارن ها ایجاد شده است. این ناپیوستگی‌ها توسط رگه- های ژئیس پر شده‌اند (شکل ۳). با توجه به انحلال رگه های ژئیس و افزایش جذب آب توسط لایه های مارنی ها شرایط برای خمیری شدن دامنه های مارنی فراهم می‌گردد. در نتیجه در امتداد سطوح ناپیوستگی با کاهش مقاومت برشی، زمینه برای ایجاد خزش و لغزش در جهت شیب لایه ها فراهم می‌شود.

سنگ های کربناته ضعیف توسط موشانسکیوهمکاران وی مورد پژوهش واقع شد (Moshanski and Parabouchev, 1981). سال ۲۰۰۰ ارزیابی خصوصیات مکانیکی سنگ با استفاده از چکش اشमित مورد توجه کاتز و همکارانش قرار گرفت. نامبردگان روابطی را برای سنجش ویژگی های مکانیکی سنگ مانند مقاومت بر اساس عدد سختی اشیمت ارائه کردند (Katez et al., 2000). در سال ۲۰۰۲ داکال و همکارانش روابطه بین دوام و شکستگی سنگ- های رسوبی و پیروکلاستیک را با خصوصیات کانی شناسی مورد توجه قرار دادند (Dhakal et al., 2002). قهرمان و همکاران در سال ۲۰۰۵ اثر تخلخل روی روابط بین مقاومت تراکم تک محوری و مقاومت بار نقطه ای را مطالعه کردند (Kahraman et al., 2005). در سال ۲۰۰۶ چانگ و همکاران روابط تجربی بین مقاومت و خصوصیات فیزیکی سنگ های رسوبی ارائه دادند (Chang et al., 2006). در این پژوهش ها وابستگی مقاومت و دوام پذیری به درصد تخلخل، رابطه بین خصوصیات کانی شناسی با مقاومت و دوام مشخص شده است. اهمیت توجه به انحلال پذیری سنگ های کربناته نیز توسط محققان مختلف از جمله رومانو و همکارانش در ارتباط با احداث سد روی سنگ های آهکی در سال ۲۰۰۳ با ارائه مدلی برای شناخت انحلال سنگ مطرح شد (Romanov et al., 2003). نظر به اینکه انحلال پذیری سنگ ها یکی از مهم ترین خصوصیات زمین شناسی مهندسی سنگ های کربناته است، ارتباط بین ترکیب شیمیایی و انحلال پذیری سنگ در ارتباط با فرار آب از سد شهید عباسپور توسط قبادی و همکاران در سال ۲۰۰۵ ارائه گردید (Ghobadi et al., 2005). بعلاوه گسترش زیاد سنگ های رسوبی به ویژه سنگ های کربناته در زاگرس، البرز و ایران مرکزی توجه به خصوصیات سنگ شناسی، فیزیکی، مکانیکی و شیمیایی آنها ضروری است (قبادی، ۱۳۸۸؛ کاپله ی، ۱۳۸۷). سازند قم نیز بدلیل داشتن واحدهای کربناته و سولفات به‌عنوان یک سازند دارای قابلیت انحلال شناخته میشود. احداث سد پانزده خرداد بر روی آن و موضوع فرار غیر مجاز آب از سد مذکور دلیلی بر گسترش کارست در این سازند است. واحد های کربناته سازند قم از نظر ترکیب شیمیایی، خصوصیات فیزیکی و مکانیکی با هم تفاوت دارند. نوع کانی ها، بافت، ترکیب شیمیایی و تخلخل متفاوت واحد های کربناته موجب شده تا سختی، مقاومت، دوام و انحلال پذیری هر واحد آهکی با سایر واحد ها تفاوت پیدا کند. بنابراین احداث سازه در درون و یا بر روی سازند قم و انتخاب هر واحد به منظور استفاده بعنوان منابع قرضه سنگی و یا برای مواد اولیه تولید سیمان به شناخت خصوصیات زمین شناسی مهندسی آن وابسته است. در این مقاله ضمن مطالعات صحرائی و آزمایشگاهی خصوصیات زمین شناسی مهندسی سنگ های کربناته این سازند مورد بررسی قرا گرفته است.



شکل ۱. نقشه زمین شناسی منطقه مورد مطالعه در شرق همدان (اقتباس از ساداتی و همکاران ، ۱۳۸۴ با اصلاحات)



شکل ۲. نقشه زمین شناسی منطقه مورد مطالعه در شمال شرق همدان (اقتباس از ساداتی و همکاران ، ۱۳۸۴ با اصلاحات)

### سنگ آهک ریزدانه ضیاءالدین (ZFLs<sub>2</sub>)

آهک دانه ریز ضیاءالدین مانند آهک دانه درشت ضیاءالدین مربوط به واحد زیستی آواری سازند قم می‌باشد. در این سنگ آهک آلومهای فرامینفر، اکینودرم، قطعات دوکفه‌ای و خرده‌های بریوزوآ دیده می‌شود. علاوه بر این شامل قطعات آواری کوارتز، فلدسپار و خرده‌های آتشفشانی می‌باشد (شکل ۵). دانه‌ها درون خمیره قرار دارند. خردشدگی فسیل‌ها در این نوع آهک نسبت به آهک-های دیگر خیلی بیشتر است. نمونه تخلخل حفره‌ای و مقدار قابل توجهی گل آهکی یا میکرایت<sup>۴</sup> دارد. نام این سنگ طبق طبقه‌بندی دانهام و کستون<sup>۵</sup> تا پکستون<sup>۶</sup> و طبق طبقه‌بندی فولک بایو میکرایت<sup>۷</sup> می‌باشد (Dermirdag and Yavuz, 2009; Folk, 1959).



شکل ۳. رگه‌های ژپس به صورت ثانویه ناپیوستگی‌های مارن‌های سازند قم را پر کرده است (جاده همدان - ساوه).

### سنگ آهک ساوه (SPLs<sub>3</sub>)

این سنگ آهک مربوط به واحد زیستی-آواری سازند قم در شمال شرق همدان می‌باشد. نمونه دارای آلومهای جلبک قرمز، اکینودرم، قطعات دوکفه-ای، بریوزوآ و فرامینفر می‌باشد. در برش‌های میکروسکوپی تخلخل حفره‌ای زیادی مشاهده می‌شود (شکل ۶). بلورهای کلسیت شفاف (اسپاری) بصورت دانه‌ای درون خمیره<sup>۸</sup> دیده می‌شوند. تخلخل درزه‌ای، انحلالی و پنجره‌ای در نمونه‌های دستی مشاهده می‌گردد. نام این سنگ طبق طبقه‌بندی دانهام و کستون<sup>۹</sup> و طبق طبقه‌بندی فولک بایو میکرایت می‌باشد (Dermirdag and Yavuz, 2009; Folk, 1959).

### سنگ آهک تخریبی سرخ آباد (SDLs<sub>4</sub>)

این سنگ آهک که به واحد مارنی-ماسه‌سنگی سازند قم متعلق می‌باشد از جاده سرخ آباد نمونه‌برداری شده و شامل خرده‌های فسیلی گاستروپود، کرینوئید، اکینودرم، جلبک قرمز و بریوزوآ است (شکل ۷). این قطعات فسیلی آواری بوده و درجا نیستند. دانه‌های تخریبی کوارتز، فلدسپات و چرت نیز در این سنگ آهک مشاهده می‌شود. اکسید آهن زیادی در نمونه موجود است. براساس اندازه دانه‌های اصلی که بین ۶۳ میکرون تا ۲ میلی‌متر است سنگ کالک آرنایت<sup>۹</sup> نامگذاری می‌شود (Folk, 1959).

### سنگ آهک آبشینه (ARLs<sub>5</sub>)

این سنگ آهک متعلق به واحد ریفی سازند قم می‌باشد و از غرب سد آبشینه نمونه‌گیری شده است. این واحد آهکی شامل آلومهای فرامینفر، میوزیپسینا، خرده‌های مرجان، اکینودرم، دوکفه‌ای و قطعات آواری کوارتز،

### مواد و روش‌ها

به منظور شناخت ویژگی‌های زمین شناس مهندسی سازند قم از پنج نوع سنگ آهک موجود در این سازند به صورت بلوک نمونه برداری شده است. نمونه برداری از سطح (معادن و رخنمون‌های سنگی منطقه) و از عمق (گمانه‌های حفاری شده در محل سد آبشینه در شرق همدان) صورت گرفته است. با تهیه مقاطع نازک سنگ ترکیب کانی شناسی، اندازه دانه‌ها، نوع فسیل‌ها و نام سنگ معین گردیده است. سپس با تعیین خصوصیات فیزیکی و مکانیکی نمونه‌ها و ارتباط آنها با ویژگی‌های سنگ شناسی خصوصیات زمین شناسی مهندسی این واحد‌های کربناته مورد مطالعه قرار گرفته است.

### سنگ شناسی

به منظور انجام مطالعات سنگ‌شناسی از واحدهای آهکی سازند قم برش‌های نازک تهیه و ترکیب کانی‌شناسی، نوع فسیل‌ها، اندازه دانه‌ها و ریزساختارها زیر میکروسکوپ پلاریزان زایس<sup>۱</sup> مدل Axioskop-40 مورد مطالعه قرار گرفته است.

### سنگ آهک درشت دانه ضیاءالدین (ZCLs<sub>1</sub>)

این نمونه مربوط به واحد زیستی آواری سازند قم است. سنگ دارای آلومهای اکینودرم، دوکفه‌ای، فرامینفر، خرده مرجان و بریوزوآ با تخلخل درون دانه‌ای می‌باشد (شکل ۴). علاوه بر این قطعات آواری کوارتز و فلدسپات نیز در این سنگ آهک دیده می‌شود. خمیره گلی وجود ندارد و در این حالت معمولاً فضای بین دانه‌ها را سیمان کلسیتی پر می‌کند. نام سنگ طبق طبقه‌بندی دانهام گرین استون<sup>۲</sup> (Dermirdag and Yavuz, 2009) و طبق طبقه‌بندی فولک بایواسپاریت<sup>۳</sup> است (Folk, 1959).

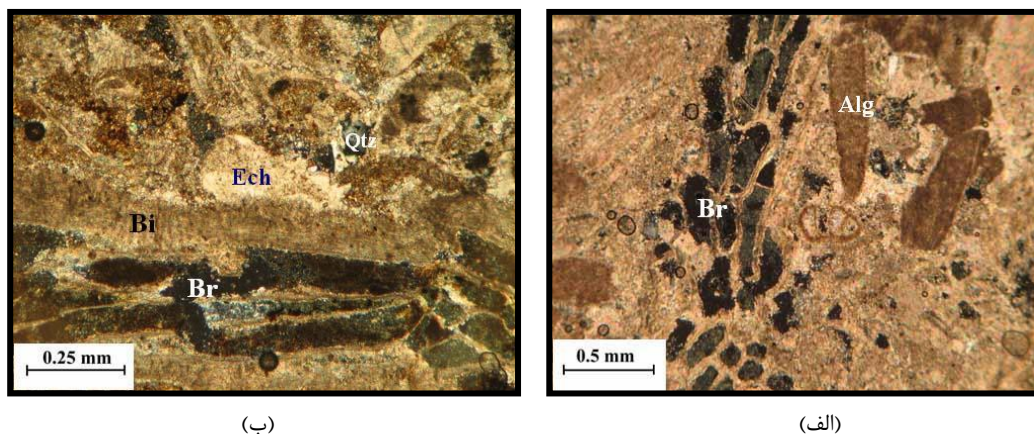
- 4-Micrite
- 5-Wackestone
- 6-Packestone
- 7-Biomicrite
- 8-Matrix
- 9-Calcarenite

- 1 - Zeiss
- 2 - Grainstone
- 3 - Biosparite

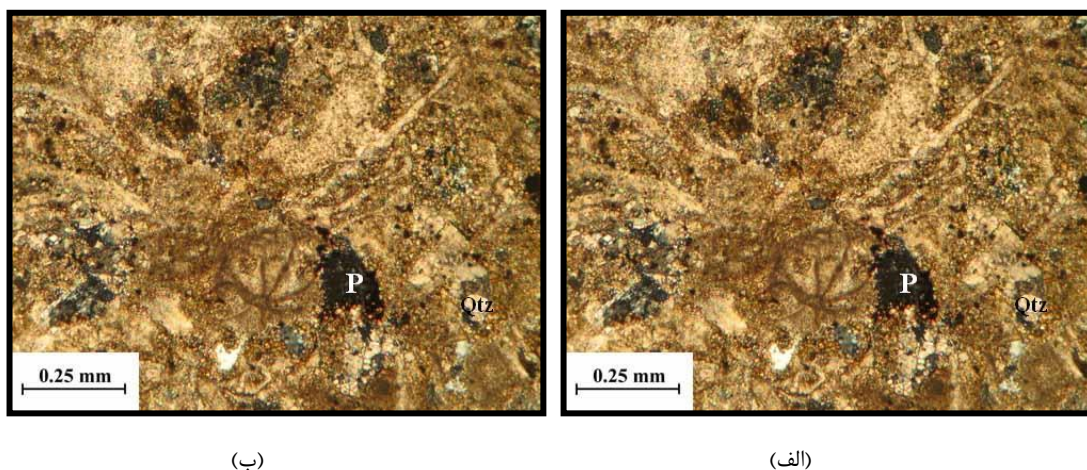


دارای سیمان کلسیتی است و نام آن طبق طبقه‌بندی دانهام پکستون و طبق طبقه‌بندی فولک بایو اسپارایت ماسه‌دار می‌باشد (Dermirdag and Yavuz, 2009; Folk, 1959).

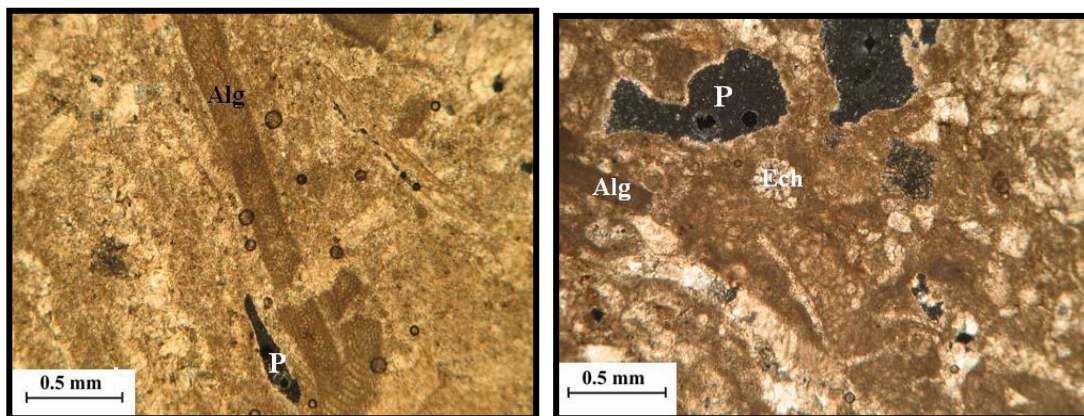
پلاژیوکلاز و خرده‌های آتشفشانی می‌باشد (شکل ۸). در نمونه دستی قطعات درشت مرجان، دوکفه‌ای و حتی کرینوئید به راحتی قابل تشخیص است. تخلخل درون دانه‌های زیادی در این آهک‌ها و در بریزوآ مشاهده می‌گردد. سنگ



شکل ۴. برش‌های میکروسکوپی آهک دانه درشت ضیاءالدین: (الف) تخلخل درون دانه‌های در بریزوآ (Br) به همراه جلبک (Alg) در XPL، (ب) تخلخل درون دانه‌های در بریزوآ (Br)، اکتینودرم (Ech)، دوکفه‌ای (Bi) و کوارتز (Qtz) در XPL



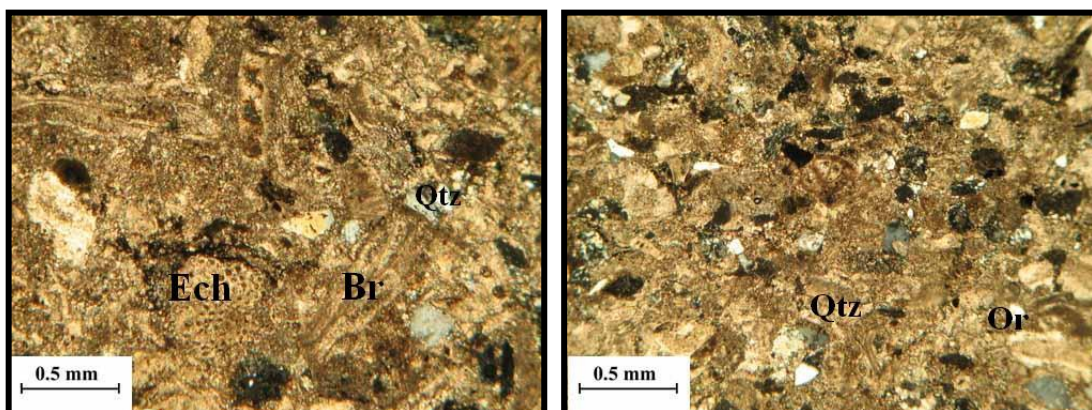
شکل ۵. برش‌های میکروسکوپی آهک دانه ریز ضیاءالدین: (الف) تخلخل حفره‌ای (P)، اکتینودرم (Ech) و کوارتز (Qtz) در XPL، (ب) تخلخل حفره‌ای (P) به همراه قطعات آواری کوارتز (Qtz) در XPL



(ب)

(الف)

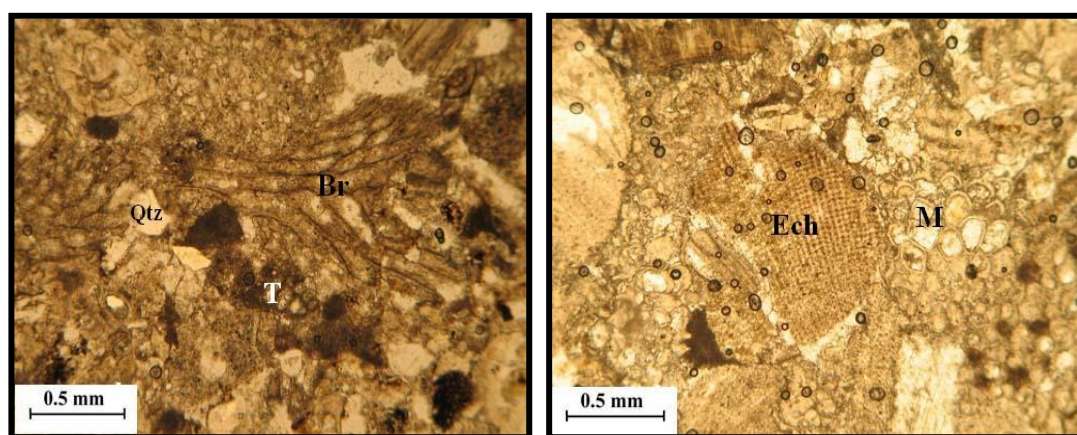
شکل ۶. برش‌های میکروسکوپی پکستون ساوه: (الف) تخلخل حفره‌ای (P)، اکینودرم (Ech) و جلبک (Alg) در XPL (پ) تخلخل حفره‌ای (P) به همراه فسیل جلبک (Alg) در XPL



(ب)

(الف)

شکل ۷. برش‌های میکروسکوپی کالک آرنایت سرخ آباد در XPL. کوارتز (Qtz)، ارتوکلاز (Or)، اکینودرم (Ech)، بریوزوا (Br).



(ب)

(الف)

شکل ۸. برش‌های میکروسکوپی سنگ آهک آبینیه: (الف) پرشدگی حرات میوزیپسینا (M) توسط سیمان آهکی به همراه اکینودرم (Ech) در PPL (ب) تخلخل درون دانه‌ای در بریوزوا (Br) به همراه تکستولاریا (T) و خرده‌های کوارتز در PPL



## خصوصیات فیزیکی

## خصوصیات شیمیایی (آزمایش XRF)

از هر واحد سنگ آهک ده نمونه برای تعیین خصوصیات فیزیکی انتخاب شده و طبق استاندارد ASTM D2216 مورد آزمایش قرار گرفتند (فهیمی فر و سروش، ۱۳۸۰). جمعا پنجاه نمونه از پنج واحد آهکی مورد آزمایش قرار گرفته است. میانگین نتایج برای هر واحد در جدول (۱) نشان داده شده است. همانطور که مشاهده می شود بیشترین درصد تخلخل مربوط به سنگ آهک های ساوه، سرخ آباد و سنگ آهک دانه ریز ضیاءالدین به ترتیب ۱۱/۶۶، ۶/۰۲ و ۵/۲ درصد است. کمترین مقدار تخلخل مربوط به سنگ آهک ریفی آبشینه و سنگ آهک دانه درشت ضیاءالدین به ترتیب معادل ۱/۵۱ و ۱/۵۲ درصد می باشند. بیشترین میزان جذب آب مربوط به سنگ ساوه و کمترین مقدار به سنگ آهک آبشینه تعلق دارد.

به منظور شناخت ترکیب شیمیایی واحد های کربناته و تعیین درصد اکسیدهای موجود روی ۵ نمونه انتخاب شده آزمایش XRF انجام شد که نتایج در جدول (۲) آورده شده است. همانطور که مشاهده می شود درصد اکسید های کلسیم و سیلیسیم در نمونه ها تفاوت های مشخص دارند. نمونه های (ARLS<sub>5</sub>) و (SDLS<sub>4</sub>) بیشتر از ۵۰ درصد اکسید کلسیم دارد در حالیکه میزان این اکسید در نمونه (SPLS<sub>3</sub>) به کمتر از ۵ درصد می رسد. اکسید سیلیسیم در نمونه (SPLS<sub>3</sub>) بیشتر از ۵۰ درصد در نمونه (ARLS<sub>5</sub>) کمتر از ۲ درصد می باشد. چنین تفاوتی بدون تردید روی خصوصیات مکانیکی سنگ موثر است.

جدول ۱. ویژگی های فیزیکی سنگ آهک های سازند قم (میانگین ده نمونه برای هر واحد آهکی)

نام نمونه	نام سنگ	$I_V$	$e$	$(n)$	$G_S$	$\gamma_{sat} (gr/cm^3)$	$\gamma_d (gr/cm^3)$
(ZCLS <sub>1</sub> )	گرین استون	۰/۸۷	۰/۰۲۲	۲/۲۰	۲/۵۹	۲/۵۵	۲/۵۳
(ZFLS <sub>2</sub> )	وکستون - پکستون	۲/۲۰	۰/۰۵۵	۵/۲۰	۲/۵۱	۲/۴۳	۲/۳۸
(SPLS <sub>3</sub> )	پکستون	۵/۲	۰/۱۳۲	۱۱/۶۶	۲/۵۵	۲/۳۷	۲/۲۵
(SDLS <sub>4</sub> )	کالک آرنایت	۲/۴۴	۰/۰۶۴	۶/۰۲	۲/۶۳	۲/۵۳	۲/۴۷
(ARLS <sub>5</sub> )	پکستون	۰/۶۲	۰/۰۱۵	۱/۵۲	۲/۵۱	۲/۴۹	۲/۴۷

جدول ۲. نتایج آنالیز XRF سنگ آهک های مورد مطالعه (کاپله‌ی، ۱۳۸۷)

نام نمونه	(ZCLS <sub>1</sub> )	(ZFLS <sub>2</sub> )	(SPLS <sub>3</sub> )	(SDLS <sub>4</sub> )	(ARLS <sub>5</sub> )
نام سنگ	گرین استون	وکستون - پکستون	پکستون	کالک آرنایت	پکستون
% SiO <sub>2</sub>	۶/۸۸	۱۴/۳۸	۵۲/۱۸	۸/۵۴	۱/۵۰
% Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	۱/۸۲	۴/۲۴	۱/۳۸	۲/۰۱	۰/۱۰
% Na <sub>2</sub> O	۰/۱۲	۰/۱۴	۰/۰۲	۰/۱۳	۰/۰۱
% MgO	۵/۶۶	۶/۰۰	۰/۱۱	۱/۸۹	۰/۹۳
% K <sub>2</sub> O	۰/۴۱	۰/۶۱	۰/۴۱	۰/۴۳	۰/۰۸
% TiO <sub>2</sub>	۰/۱۹	۰/۲۳	۰/۱۷	۰/۱۹	۰/۱۳
% MnO	۰/۰۴	۰/۰۵	۰/۰۴	۰/۰۲	۰/۰۳
% CaO	۴۲/۰۵	۳۴/۹۵	۴/۵۵	۵۵/۸۸	۵۳/۳۶
% P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	۰/۱۱	۰/۱۲	۰/۰۲	۰/۰۹	۰/۰۶
% Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	۲/۰۴	۲/۴۱	۲/۴۲	۱/۵۶	۰/۸۴
% SO <sub>3</sub>	۰/۸۵	۰/۱۲	۰/۰۰	۰/۰۷	۰/۰۲
% LOI	۳۹/۶۸	۳۶/۶۲	۳۸/۶۳	۳۹/۰۷	۴۲/۹۶

## مقاومت بار نقطه ای

آهک ساوه کمترین مقاومت را نشان میدهد. این موضوع به تخلخل سنگ مربوط می باشد که ۱۱/۶۶ درصد است (جدول ۱).

### دوام پذیری سنگ

آزمایش دوام پذیری طبق استاندارد ASTM4644 انجام شده است (۱۳). به منظور انجام آزمایش ۱۰ قطعه سنگ ۴۰ تا ۶۰ گرمی (در مجموع ۴۵۰ تا ۵۵۰ گرم) آماده شده و به مدت ۱۰ دقیقه در استوانه توری استاندارد دوران داده شده اند. استوانه توری به شکلی در مخزن قرار داده می شود که تا نیمه زیر آب باشد. محصولات شکفته شده کوچکتر از ۲ میلیمتر به راحتی از میان توری گذشته و وارد کف مخزن آب شده اند. شاخص دوام و شکستگی ( $I_d$ ) برای هر سیکل به صورت نسبت درصد وزن خشک نهایی به وزن های خشک اولیه سنگ بعد از سیکل های خشک شدگی و تر شدگی محاسبه می شود. بر اساس شاخص های دوام محاسبه شده سنگ آهک های سازند قم خیلی مقاوم هستند (جدول ۴). همانطور که در جدول (۴) مشاهده می شود تنها نمونه  $(SPL_3)$  که سنگ آهک ساوه است نسبت به سایر واحدها دوام کمتری دارد.

مطابق با استاندارد ASTM5731 به منظور تعیین شاخص مقاومت

بار نقطه ای از هرنوع سنگ آهک ۱۵ نمونه تحت آزمون بار نقطه ای قرار گرفتند (فهیمی فر و سروش، ۱۳۸۰). برای آزمایش قطری از نمونه های استوانه ای با نسبت طول به قطر بزرگتر از یک و برای آزمایش محوری نسبت طول به قطر نمونه های استوانه ای تهیه شده از بلوک های سنگی ۱ به ۳ بوده است. شاخص مقاومت بار نقطه ای نمونه ها در شرایط طبیعی، خشک و اشباع تعیین گردیده است. نتایج در جدول (۳) نشان داده شده است. همانطور که در جدول (۳) دیده می شود شاخص های مقاومت بار نقطه ای سنگ آهک آبشینه  $(ARL_5)$  و سنگ آهک تخریبی سرخ آباد  $(SDL_4)$  بیشتر از سایر سنگ آهک می باشد. زیرا با توجه به ترکیب شیمیایی، اکسید کلسیم هر دو نمونه نسبت به سایر نمونه ها بیشتر است (جدول ۲). همچنین با توجه به مطالعه سنگ شناسی میزان کوارتز و فلدسپات در سنگ های آهکی مذکور بیشتر و خردشدگی آلومینا در آنها کم تر می باشد. نمونه  $(SPL_3)$  یعنی سنگ

جدول ۳. شاخص مقاومت بار نقطه ای سنگ های آهکی (میانگین ۱۵ نمونه برای هر واحد آهکی)

نام نمونه	نام سنگ	$(I_s)$ در شرایط طبیعی (MPa)	$(I_s)$ در شرایط خشک (MPa)	$(I_s)$ در شرایط اشباع (MPa)
$(ZCL_1)$	گرین استون	۳/۶	۴/۲	۳/۵
$(ZFL_2)$	وکستون - پکستون	۲/۷	۳/۳	۲/۵
$(SPL_3)$	پکستون	۱/۶۵	۱/۸۸	۱/۲۹
$(SDL_4)$	کالک آرنایت	۵/۱	۵/۵	۴/۹
$(ARL_5)$	پکستون	۵/۶	۵/۹	۵/۲

جدول ۴. شاخص دوام سنگ های آهکی در دو سیکل و رده بندی آنها بر اساس رده بندی گمبل (کاپله ی، ۱۳۸۷)

نام نمونه	نام سنگ	$I_d_1$ (%)	$I_d_2$ (%)	رده بندی گمبل
$(ZCL_1)$	گرین استون	۹۹/۸۱	۹۹/۵۹	خیلی مقاوم
$(ZFL_2)$	وکستون - پکستون	۹۹/۲۳	۹۸/۴۹	خیلی مقاوم
$(SPL_3)$	پکستون	۹۸/۰۱	۹۸/۰۳	خیلی مقاوم
$(SDL_4)$	کالک آرنایت	۹۹/۸۴	۹۹/۶۸	خیلی مقاوم
$(ARL_5)$	پکستون	۹۹/۷۵	۹۹/۴۸	خیلی مقاوم



### تعیین سختی واجهشی اشمیت

در سه سیکل آزمایش با اسیدیته‌های متفاوت (۷/۵-۸، ۷-۷/۵، ۶/۵-۷) مورد مطالعه قرار گرفت (کاپله‌ی، ۱۳۸۷). به منظور نزدیک تر شدن شرایط آزمایش به شرایط طبیعی درزه‌هایی با دهانه ۰/۵، ۱، ۲، ۳، ۴ و ۵ میلی‌متر در مغزه‌ها ایجاد و در دستگاه آزمایش به خروجی‌های تعبیه شده متصل گردید. تعدادی نمونه نیز در دستگاه آزمایش و در کف مخزن قرار داده شد. برای انجام آزمایش ها ۴ ماه زمان صرف شده و با استفاده از رابطه پیشنهادی (White) معدل ثابت انحلال‌پذیری سنگ‌های کربناته سازند قم محاسبه گردیده است (White, 1977).

$$\frac{V}{A} \times \frac{dc}{dt} = K_c (C_s - C)^n$$

در این رابطه  $V$  حجم آب در جریان بر حسب متر مکعب،  $A$  مساحت سطح در معرض تماس با آب بر حسب مترمربع،  $dc$  تغییرات غلظت یون کلسیم،  $dt$  تغییرات زمان بر حسب ثانیه،  $C_s$  غلظت یون کلسیم در شرایط اشباع،  $C$  غلظت یون کلسیم که هر دو بر حسب میلی‌گرم در لیتر می‌باشند،  $K_c$  ثابت سرعت انحلال‌پذیری سنگ بر حسب متر بر ثانیه و  $n$  درجه واکنش می‌باشد که به دلیل خطی بودن نمودارهای حاصله برابر یک در نظر گرفته شده است. میانگین ثابت سرعت انحلال واحد‌های کربناته سازند قم در جدول (۶) برای pH های مختلف نشان داده شده است. همان‌طور که در جدول شماره ۶ دیده می‌شود در pH طبیعی (۷/۵-۸)، ثابت سرعت انحلال‌پذیری ( $K_c$ ) در نمونه ( $ZFLS_2$ ) بیشتر از سایر سنگ آهک‌های سازند قم است. کم‌ترین میزان ثابت سرعت انحلال‌پذیری ( $K_c$ ) مربوط به نمونه‌های ( $ARLS_5$ ) و ( $SDLs_4$ ) می‌باشد.

سختی واجهشی اشمیت یکی از مفاهیم رایجی است که برای توصیف مقاومت سنگ به کار می‌رود (Dermirdag and Yavuz, 2009). برای این منظور از چکش اشمیت استفاده می‌شود. آزمون سختی اشمیت یک آزمایش ارزان، سریع، غیرتخریبی و قابل اجرا در صحرا و آزمایشگاه می‌باشد. آزمون سختی نمونه‌ها در صحرا توسط چکش اشمیت نوع L انجام شده است. در تمام موارد سختی واجهشی نمونه‌ها در حالت قائم نسبت به سطح سنگ اندازه‌گیری شد. برای هرواحد کربناته سازند قم چهل آزمون چکش اشمیت در صحرا انجام شده که نتایج آن در جدول (۵) نشان داده شده است. با توجه به رابطه بین تخلخل و سختی، نمونه ( $SPLs_3$ ) با داشتن تخلخل بیشتر سختی کمتری دارد. در حالیکه نمونه ( $ARLS_5$ ) بدلیل تخلخل کمتر سختی بیشتری نشان میدهد.

### انحلال‌پذیری

به منظور تعیین ضریب انحلال‌پذیری سنگ‌های کربناته سازند قم از هر نوع سنگ آهک بلوک‌های سنگی به آزمایشگاه حمل و مغزه‌های استوانه‌ای با قطر ۵۴ میلی‌متر (NX) از آنها تهیه شد. با توجه به اینکه سنگ‌های مورد مطالعه از شرق شهرستان جمع‌آوری شده بودند برای انجام آزمایش از آب شهری استفاده شد. آب درون دستگاه با فشاری حدود ۳ بار در یک سیکل بسته جریان داشت. دمای آب بین ۵-۰ درجه سانتی‌گراد نگهداری شد. در تمام سیکل‌ها حجم آب درون مخزن ۱۳۶ لیتر بوده است. به منظور تعیین ثابت انحلال‌پذیری ( $K_c$ ) با فواصل ۱۲ ساعته (زمان اشباع شدن آب از کاتیون کلسیم) از آب درحال‌گردش نمونه‌برداری شد و تغییرات آنیون‌ها و کاتیون‌های موجود در آب

جدول ۵. نتایج آزمایش چکش اشمیت روی نمونه‌های سنگ‌های آهکی (کاپله‌ی، ۱۳۸۷)

نام نمونه	نام سنگ	سختی حداقل	سختی حداکثر	سختی میانگین (چهل آزمون)
( $ZCLS_1$ )	گرین استون	۴۳	۴۷	۴۵
( $ZFLS_2$ )	وکستون- پکستون	۴۱	۴۵	۴۳
( $SPLs_3$ )	پکستون	۳۰	۳۵	۳۲/۵
( $SDLs_4$ )	کالک آرنایت	۴۸	۵۳	۵۰/۵
( $ARLS_5$ )	پکستون	۵۲	۵۷	۵۳

جدول ۶. مقادیر ثابت سرعت انحلال ( $K_c$ ) برحسب متر بر ثانیه، برای سنگ آهک های سازند قم در pH های متفاوت (کاپله‌ی، ۱۳۸۷)

نام نمونه	نام سنگ	pH=۶/۵-۷	pH=۷-۷/۵	pH=۷/۵-۸
(ZCLS <sub>1</sub> )	گرین استون	۱/۷۲×۱۰ <sup>-۶</sup>	۱/۴۹×۱۰ <sup>-۶</sup>	۸/۴۶×۱۰ <sup>-۷</sup>
(ZFLS <sub>2</sub> )	وکستون - پکستون	۳/۱۰×۱۰ <sup>-۵</sup>	۲/۲۱×۱۰ <sup>-۵</sup>	۱/۱۰×۱۰ <sup>-۵</sup>
(SPLS <sub>3</sub> )	پکستون	۲/۵۱×۱۰ <sup>-۶</sup>	۲/۱۸×۱۰ <sup>-۶</sup>	۱/۰۶×۱۰ <sup>-۶</sup>
(SDLs <sub>4</sub> )	کالک آرنایت	۲/۲۱×۱۰ <sup>-۶</sup>	۱/۶۲×۱۰ <sup>-۶</sup>	۹/۶۲×۱۰ <sup>-۷</sup>
(ARLS <sub>5</sub> )	پکستون	۱/۵۵×۱۰ <sup>-۶</sup>	۱/۲۸×۱۰ <sup>-۶</sup>	۸/۰۱×۱۰ <sup>-۷</sup>

## بحث

سختی گرین استون ها بیشتر از وکستون - پکستون هاست (جدول ۵). بنابراین ارتباط بین خصوصیات فیزیکی سنگ های آهکی سازند قم با خصوصیات مکانیکی آنها قابل توجه می باشد. با توجه به رابطه بین تخلخل و دوام پذیری سنگ و نظر به اینکه تخلخل گرین استون کمتر از وکستون - پکستون است شاخص دوام ( $Id_2$  (%)) وکستون - پکستون ها کمتر از گرین استون ها می باشد (جدول ۴). نمونه های ( $SPLs_3$ ) و ( $ARLS_5$ ) سنگ آهک هستند و براساس مطالعات مقاطع نازک سنگ هر دو پکستون نامیده می شوند ولی به دلیل تفاوت در خصوصیات فیزیکی از نظر ویژگی های مکانیکی تفاوت دارند. درصد تخلخل نمونه های ( $SPLs_3$ ) و ( $ARLS_5$ ) به ترتیب ۱۱/۶۶ و ۱/۵۲ درصد است (جدول ۱) بنابراین انتظار می رود که مقاومت، سختی و دوام نمونه ( $SPLs_3$ ) از نمونه ( $ARLS_5$ ) کمتر باشد. با توجه به جدول شماره ۳ مشاهده می شود که شاخص بار نقطه ای نمونه ( $SPLs_3$ ) در شرایط طبیعی، خشک و اشباع از نمونه ( $ARLS_5$ ) کمتر است. این موضوع در مورد سختی و دوام نمونه های یاد شده نیز صادق می باشد (جدول های ۵ و ۴). نمونه ( $SDLs_4$ ) سنگ آهکی است که بر اساس مطالعه مقاطع نازک سنگ کالک آرنایت نامیده شده است. این سنگ آهک دارای ذرات تخریبی است، در این حالت رسوبات آهکی بافت ماسه ای دارند و سنگ آهک شباهت زیادی به ماسه سنگ پیدا می کند. به همین دلیل کالک آرنایت گفته می شود. بنابراین سختی، مقاومت و دوام آن افزایش پیدا می کند (جدول های ۵، ۴، ۳). رابطه بین ترکیب شیمیایی و قابلیت انحلال سنگ های آهکی سازند قم نیز قابل توجه است. میزان اکسیدکلسیم از ۵۵/۸۸ درصد برای نمونه ( $SDLs_4$ ) تا ۳۴/۹۵ درصد برای نمونه ( $ZFLs_2$ ) متغیر است (جدول ۲). در pH طبیعی (۷/۵-۸) میزان ثابت سرعت انحلال نمونه ( $ZFLs_2$ ) یعنی سنگ آهک ریزدانه

تنوع لیتولوژیکی در سازندهای سنگی مانند تناوب واحدهای مارن و سنگ آهک به دلیل اختلاف در ترکیب کانی شناسی مورد توجه زمین شناسان مهندس قرار دارد. این موضوع زمانی اهمیت بیشتری پیدا می کند که واحدهای مارنی و یا واحدهای کربناته نیز تفاوت در ترکیب کانی شناسی داشته باشند. تفاوت در ترکیب کانی شناسی موجب بروز تفاوت در خصوصیات زمین شناسی واحد های سنگی خواهد شد. در این پژوهش با توجه به مطالعات سنگ شناسی پنج نوع سنگ آهک در سازند قم تشخیص داده شد (ساداتی و همکاران، ۱۳۸۴). این واحدهای آهکی از نظر بافت، اندازه دانه ها، وجود یا عدم وجود سیمان، وجود یا عدم وجود خمیره با هم متفاوت هستند. نمونه ( $ZCLS_1$ ) که از معدن سنگ آهک ضیاءالدین برداشت شده مطابق رده بندی دانهام، گرین استون است. این نوع سنگ آهک خمیره گلی ندارد و فضاهای بین دانه ها را سیمان پر می کند. نمونه ( $ZFLs_2$ ) هم از معدن سنگ آهک ضیاءالدین برداشت شده ولی مطابق رده بندی دانهام یک وکستون تا پکستون است. در این نوع سنگ آهک میزان دانه ها بیش از ۱۰ درصد است ولی بخش عمده سنگ را گل تشکیل میدهد. اما چون فضاهای خالی بین دانه ها توسط خمیره میکرایتی پر شده می توان آنرا پکستون هم نامید. با توجه به اینکه بخش عمده وکستون - پکستون ها را گل تشکیل میدهد درصد تخلخل این سنگ ها بیشتر از گرین استون ها می باشد (جدول ۱) در نتیجه افزایش تخلخل، مقاومت وکستون - پکستون کمتر از گرین استون می باشد (جدول ۳). همچنین کوچک بودن اندازه ذرات دروکستون - پکستون ها مقاومت آنها رانسبت به گرین استون ها کاهش داده است (جدول ۳). شاخص مقاومت بار نقطه ای گرین استون در شرایط طبیعی، خشک و اشباع بالاتر از وکستون - پکستون است (جدول ۳). این موضوع در ارتباط با سختی سنگ آهک های یاد شده نیز صادق است و

(مقاومت، دوام) و شیمیایی (میزان انحلال پذیری) سنگ های آهکی منجر می شود. در شرق و شمال شرق همدان سازند قم متشکل از پنج نوع سنگ آهک است. دونوع از این سنگ آهک ها که از نظر سنگ شناسی پکستون می باشند به ترتیب بیشترین و کمترین مقاومت ها دارند. مقاوم ترین آنها سنگ آهک آبشینه ( $ARLs_5$ ) در شرق همدان است. این سنگ دارای حداقل تخلخل ( $1/52$  درصد)، بالاترین شاخص مقاومت بار نقطه ای ( $5/9$  مگاپاسگال در شرایط خشک) بیشترین سختی (حداکثر  $57$ ) بوده و از نظر دوام پذیری خیلی مقاوم می باشد. ثابت سرعت انحلال پذیری آن در میان سایر سنگ آهک ها حداقل و به میزان  $8/01 \times 10^{-7}$  متر بر ثانیه محاسبه گردیده است. در مقابل سنگ آهک ساوه ( $SPLs_3$ ) در شمال شرق همدان دارای حداکثر تخلخل ( $1/66$  درصد)، کمترین شاخص مقاومت بار نقطه ای ( $1/88$  مگاپاسگال در شرایط خشک) کمترین سختی (حداکثر  $35$ ) بوده و از نظر دوام پذیری مقاوم می باشد. ثابت سرعت انحلال پذیری آن به میزان  $1/06 \times 10^{-6}$  متر بر ثانیه محاسبه گردیده است. با توجه به نتایج حاصل از این پژوهش استفاده از سنگ های آهکی سازند قم بعنوان مصالح ساختمانی (سنگ مالون، لاشه، نما) پیشنهاد می گردد ولی جهت احداث سدهای مخزنی روی آنها تعیین خصوصیات زمین شناسی مهندسی به ویژه محاسبه ثابت سرعت انحلال پذیری سنگ های کربناته باید مورد توجه قرار بگیرد.

ضیاءالدین (وکستون- پکستون) نسبت به سایر سنگ آهک بیشتر و مساوی با  $1/10 \times 10^{-5}$  متر بر ثانیه می باشد (جدول ۶). به استثنای نمونه ( $SPLs_3$ ) که سنگ آهک ماسه ای (کلک آرنایت) است، اکسید کلسیم نمونه ( $ZFLs_2$ ) از سایر سنگ آهک ها کم تر است. این موضوع به کاهش میزان انحلال و افزایش ثابت سرعت انحلال سنگ کمک می کند. میزان ثابت سرعت انحلال در نمونه ( $SDLs_4$ ) یعنی کالک آرنایت در pH طبیعی ( $7/5-8$ ) کم و مساوی با  $1/06 \times 10^{-7}$  متر بر ثانیه می باشد (جدول ۶). این واحد آهکی بیشترین درصد اکسید کلسیم را در بین سایر واحدهای آهکی دارد و میزان آن به  $55/88$  می رسد (جدول ۲). بنابراین می توان گفت در سنگ های آهکی، ترکیب شیمیایی در تغییر میزان ثابت سرعت انحلال سنگ نقشی تعیین کننده دارد. این موضوع در مورد سنگ آهک آبشینه ( $ARLs_5$ ) نیز صادق می باشد. این واحد آهکی نیز بیشتر از  $50$  درصد اکسید کلسیم دارد (جدول ۲) و میزان ثابت سرعت انحلال آن نیز حداقل و برابر  $8/01 \times 10^{-7}$  متر بر ثانیه است (جدول ۶).

### نتیجه گیری

سنگ های آهکی از دیدگاه سنگ شناسی انواع مختلفی دارند. این اختلاف به نوع اجزاء (تخریبی مانند کوارتز و فلدسپات، شیمیایی و بیوشیمیایی یعنی آلومک ها)، بافت، سیمان و خمیره گلی (میکرایت) آنها مربوط می شود. این تفاوت سنگ شناسی موجب ایجاد تفاوت در خصوصیات فیزیکی (درصد تخلخل) می گردد. تفاوت در میزان تخلخل به تغییرات در خصوصیات مکانیکی

### منابع

- ساداتی، سیدمسعود، خدابخش، سعید، محسنی، حسن، ۱۳۸۴، واحدهای سنگی الیگومیوسن در شمال زون سنندج- سیرجان: مطالعه موردی در شرق و شمال شرق همدان، مجله علوم دانشگاه بوعلی سینا، جلد ۲، شماره ۱، صفحات ۲۲-۱۴.
- فهیمی فر، احمد و سروش، حامد، ۱۳۸۰، آزمایش های مکانیک سنگ (جلد اول)، انتشارات دانشگاه امیر کبیر.
- قبادی، محمدحسین، ۱۳۸۸، زمین شناسی مهندسی کارست، چاپ دوم، انتشارات دانشگاه بوعلی سینا همدان.
- کاپلهی، معصومه، ۱۳۸۷، مطالعه ویژگی های زمین شناسی مهندسی سازند قم در شرق و شمال شرق همدان، پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه بوعلی سینا.
- Chang, C., Zoback, M.D. and Khaksar, A., 2006. Empirical relations between rock strength and physical properties in sedimentary rocks. *Journal of Petroleum Science and Engineering*, Vol.51, pp.223-237.
- Dermirdag, H. and Yavuz, R. Altingdag. 2009. The effect of sample size on Schmidt rebound hardness value of rocks. *International Journal of Rock Mechanics and Mining Sciences*. Vol.46, pp.725-730.
- Dermirdag, H. and Yavuz, R. Altingdag. 2009. The effect of sample size on Schmidt rebound hardness value of rocks. *International Journal of Rock Mechanics and Mining Sciences*. Vol.46, pp.725-730.
- Dhakal, G., yoneda, T., Kato, M. and Kaneko, K., 2002. Slake durability and mineralogical properties of some pyroclastic and sedimentary rocks. *Engineering Geology*, Vol.65, pp.31-45.
- Folk, R.L., 1959. Practical petrographic classification of limestones, AAPG, Bul. Vol.43, pp.1-38.
- Ghobadi, M.H., Khunlari, G., and Jalali, H. 2005. Seepage problems in the right abutment of the Shahid Abasspour dam, southern Iran. *Journal of Engineering Geology*, Vol.82, pp.119-126.

- Kahraman,S.,Gunayin,O.and Fener,M.,2005.The effect of porosity on the relation between uniaxial compressive strength and point load index.International Journal of Rock Mechanics and Mining Sciences,Vol.42,pp.584-589.
- katz,O.,Reches,Z.and Roegiers,J.,2000.Evaluation of mechanical rock properties using a Schmidt Hammer.International Journal of Rock Mechanics and Mining Sciences, Vol.37,pp.723-728.
- Moshanski, V.A., and Parabouchev,I.A., 1981. The nature of strength and deformability of weak carbonaceous rocks. Proceedings of the International symposium on weak rocks. Vol.1.326-333.
- Romanov, D., Gabrovsek,F.And Dreybrodt,W.,2003.Dam sites in soluble rocks:a model of increasign leakage by dissolution widening of fractures beneath a dam. Engineering Geology,Vol.70,pp.17-35.
- White, B.W.1977. Role of solution Kinetics in the development of karst aquifers. Karst Hydrogeology, edited by J.S.Tolson and F.L.Doyle, UAH, Alabama, USA.