

بررسی اثر نوع مواد اولیه بر فازهای تشکیل شده در سیمان‌های آلومینایی حاوی اسپینل

محمد رضا پویامهر^{۱*}، علی نعمتی^۲ و رحیم نقیزاده^۳

- ۱- دانشجوی دکتری، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد علوم و تحقیقات، دانشکده مهندسی مواد، تهران، ایران
۲- استاد، دانشگاه صنعتی شریف، دانشکده مهندسی و علم مواد، تهران، ایران
۳- استادیار، دانشگاه علم و صنعت ایران، دانشکده مهندسی مواد، تهران، ایران

m_pouyamehr@yahoo.com*

(تاریخ دریافت: ۱۹/۱۲/۱۳۸۹، تاریخ پذیرش: ۰۳/۰۷/۱۳۹۰)

چکیده

در این تحقیق تاثیر نوع دولومیت و مقدار Al_2O_3 بر روی فازهای تشکیل شده در سیمان آلومینایی حاوی اسپینل مورد بررسی قرار گرفته است. برای این منظور از دولومیت خام و کلسینه شده به همراه آلومینای کلسینه شده با نسبت‌های مختلف برای فرآوری سیمان استفاده گردید. ترکیبات مختلف در دمای ۱۳۵۰ درجه سانتی‌گراد با استفاده از روش سینترینگ واکنشی، فرآوری شدند و سپس به کمک پراش پرتو ایکس آنالیز فازی ترکیبات مشخص گردید. همچنین بررسی‌های ریزاساختاری نیز به کمک میکروسکوپ الکترونی روبشی انجام شد. نتایج نشان داد که مواد اولیه مورد استفاده تاثیر زیادی بر روی نوع و مقدار فازهای تشکیل شده در ترکیب سیمان دارد. مستقل از نوع دولومیت مورد استفاده، ترکیب سیمان حاصل شامل فاز اسپینل به همراه CA_2 و CA_2O می‌باشد. با افزایش مقدار Al_2O_3 در نتیجه کاهش مقدار CaO در ترکیب مواد اولیه از مقدار فاز CA در ترکیب سیمان کاسته و به مقدار فاز CA_2 افزوده می‌شود. همچنین نتایج نشان داد که استفاده از دولومیت کلسینه شده باعث تشکیل فاز C_{12}A_7 در ترکیب سیمان می‌گردد.

واژه‌های کلیدی:

سیمان آلومینایی، اسپینل، دولومیت، CA , C_{12}A_7

۱- مقدمه

هستند [۱ و ۴]. اخیراً سیمان‌های آلومینایی جدیدی ساخته و به صنعت معرفی شده است که دیرگدازی بالایی از خود نشان می‌دهند. نتایج نشان داده است در صورتی که مقداری از اکسید کلسیم در کلینکر سیمان با اکسید منیزیم جایگزین شود دیرگدازی سیمان‌های آلومینایی را به میزان قابل توجهی افزایش می‌دهد. این نوع از سیمان‌ها که حاوی ۶ تا ۱۳ درصد اکسید

سیمان آلومینات کلسیم معمول ترین سیستم اتصال هیدروولیکی است که در دیرگدازهای ریختنی استفاده می‌شود. مقدار سیمان مورد استفاده بر حسب ترکیب دیرگداز ریختنی می‌تواند از مقادیر خیلی کم تا ۱۰ درصد تغییر کند. به هر حال وجود CaO در ترکیب سیمان می‌تواند دیرگدازی ترکیب دیرگداز ریختنی را کاهش دهد به ویژه در سیستم‌هایی که حاوی میکروسیلیس

CA₂, CA و اسپینل می‌باشد. با توجه به تاثیر مثبت اسپینل بر افزایش دیرگدازی و مقاومت به خوردگی سرباره در دیرگدازهای ریختنی تاثیر میزان آن بر خواص مختلف این نوع سیمان‌ها نیز توسط این محققین مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد که با استفاده از ۴۰٪ اسپینل در ترکیب سیمان هم استحکام فشاری مناسب و هم دیرگدازی بالا در ترکیب سیمان حاصل می‌شود. A. H. De Aza و همکارانش [۵] نیز به بررسی‌های دقیق‌تر واکنش‌ها میان دولومیت و آلومینا پرداختند و مشاهده کردند که تا دمای ۱۲۵۰ درجه سانتی‌گراد واکنش‌ها کامل می‌شود و پس از آن فرایند سیتریننگ شروع می‌شود. طی بررسی‌های انجام شده مشخص گردیده است که استفاده از سیمان‌های آلومینایی حاوی اسپینل منجر به افزایش قابل ملاحظه‌ای در زمان عمر دیرگدازهای ریختنی مورد استفاده در صنایع حرارتی مختلف می‌گردد [۸ و ۱۰]. اثر پلی‌مورف‌های مختلف آلومینا به عنوان یکی از مواد اولیه مورد مصرف نیز در تحقیقات انجام شده توسط E. E. Lavat و همکارانش [۷] بررسی شده است. اما اثر نوع دولومیت و مقدار آلومینا تاکنون مورد بررسی قرار نگرفته است. در این مقاله اثر نوع مواد اولیه همانند نوع دولومیت کلسینه نشده و کلسینه شده (دولوما) و مقدار آلومینای کلسینه شده بر روی ترکیب فازی سیمان حاصل مورد تحقیق قرار گرفته است.

منیزیم هستند به سیمان‌های اسپینلی معروف‌ند. اسپینل در سیمان‌های اسپینلی از لحاظ هیدرولیکی فازی خشی است و نمی‌تواند به عنوان سیستم اتصال عمل کند. با این وجود این نوع سیمان‌ها استحکام مناسبی در دمای بالا از خود نشان می‌دهند. از طرف دیگر وجود اسپینل در ترکیب سیمان سبب می‌شود که دمای کاربرد دیرگدازهای ریختنی‌ها با اگریگیت مناسب تا بالاتر از ۱۸۰ درجه سانتی‌گراد افزایش یابد و مقاومت در برابر خوردگی سرباره نیز به میزان قابل توجهی بهبود پیدا کند [۵ و ۷]. در حال حاضر قیمت بالای اسپینل‌های سیتر شده و ذوبی و سیمان دیرگداز آلمینا بالا مانع بر سر راه توسعه و استفاده از دیرگدازهای ریختنی حاوی اسپینل همانند آلمینا - اسپینلی محسوب می‌شود. امروزه استفاده از سیمان‌های حاوی اسپینل که از مواد اولیه ارزان قیمتی همانند دولومیت در ساخت آنها استفاده می‌شود یک راه حل بسیار مناسبی برای کاهش قیمت و در نتیجه توسعه دیرگدازهای ریختنی آلمینا - اسپینلی در دنیا فراهم نموده است [۶ و ۷].

اولین بار N. M. A. Khalil و همکارانش [۶] در سال ۲۰۰۱ میلادی سیمان دیرگداز حاوی اسپینل تهیه کردند که برای ساخت این نوع سیمان، سیتریننگ مخلوط مناسبی از دولومیت خام (به عنوان منبعی برای اکسید کلسیم و اکسید منیزیم) و اکسید آلمینیوم استفاده شد. نتایج نشان داد که مهمترین فازهای تشکیل‌دهنده سیمان‌های آلومینایی حاوی اسپینل شامل

جدول (۱): ترکیب شیمیایی مواد اولیه مصرفی.

اکسید	ماده اولیه		
	دولومیت خام	دولومیت کلسینه شده	آلومینای کلسینه شده
SiO ₂	۰/۵۱	۰/۶۶	۰/۰۲
Fe ₂ O ₃	۰/۲۷	۰/۸۴	۰/۰۲
Al ₂ O ₃	۰/۵۴	۰/۲۶	۹۹/۶۰
CaO	۳۱/۳۲	۶۰/۰۲	-
MgO	۲۰/۱۶	۳۷/۸۶	-
Na ₂ O	۰/۰۱	۰/۰۱	۰/۱۵
L.O.I	۴۶/۸۲	-	۰/۱۱

جدول (۲): ویژگی‌های مواد اولیه مصرفی.

ماده اولیه دولومیت خام	ماده اولیه آلومینای کلسینه شده	ویژگی‌ها
۲/۸۴	۲/۳۴	چگالی (g/cm ³)
۳/۲	۳/۷	متوسط اندازه ذرات (μm)
۳/۱	۲/۸	سطح ویژه (m ² /g)

جدول (۳): ترکیبات مورد استفاده برای سنتز سیمان آلمینیایی حاوی اسپینل.

کد نمونه	ماده اولیه (درصد وزنی)		
	دولومیت خام	دولومیت کلسینه شده	آلومینای کلسینه شده
C1	۵۵	–	۴۵
C2	۵۰	–	۵۰
C3	۴۵	–	۵۵
C4	۴۰	–	۶۰
C5	–	۵۰	۵۰
C6	–	۴۵	۵۵
C7	–	۴۰	۶۰
C8	–	۳۵	۶۵
C9	–	۳۰	۷۰

۲- مواد و روش تحقیق

kg/cm² به صورت قرص، شکل داده شد. قرص‌های حاصل در ۱۱۰ درجه سانتی‌گراد خشک و سپس در کوره الکتریکی با دمای ۱۳۵۰ درجه سانتی‌گراد به مدت ۵ ساعت سینتر شد. بررسی‌های آنالیز فازی توسط دستگاه D8ADVANCE، Bruker (XRD) و ریزساختاری توسط دستگاه Jeol, JSM 5410 LV(SEM) مجهر به دستگاه آنالیز EDX بر روی نمونه‌های سینتر شده انجام شد. در این ارتباط از آنالیز فازی به صورت نیمه کمی جهت تعیین مقدار وزنی فازها استفاده شد و بررسی‌های ریزساختاری نیز بر روی سطح شکست نمونه‌های سینتر شده صورت گرفت.

۳- نتایج و بحث

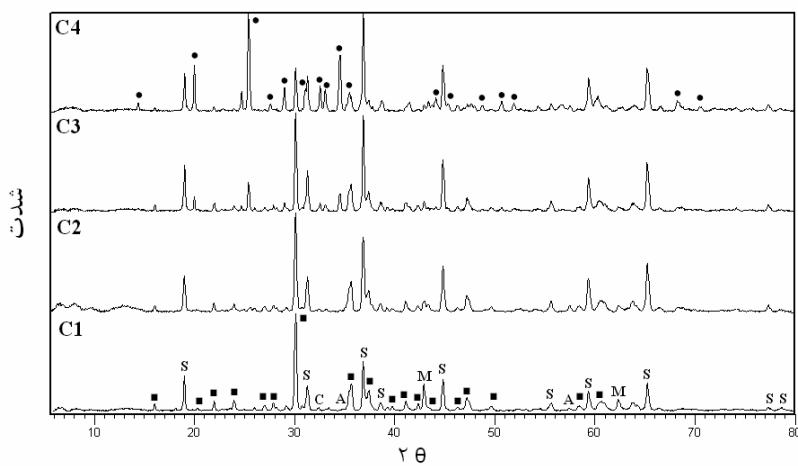
۳-۱- بررسی‌های آنالیز فازی

نتایج آنالیز فازی مربوط به نمونه‌های سیمان فرآوری شده با استفاده از دولومیت خام پس از سینترینگ در شکل (۱) نشان داده شده است. با توجه به این نتایج فاز $\text{CaO} \cdot \text{Al}_2\text{O}_3$ (CA) (۱)

دولومیت خام با خلوص بالا (معدن شهرضا)، دولومیت کلسینه شده و آلمینای کلسینه شده برای ساخت سیمان آلمینیایی حاوی اسپینل مورد استفاده قرار گرفت. ترکیب شیمیایی مواد اولیه مصرفی در جدول (۱) ارائه شده است. دولومیت کلسینه شده از طریق کلسیناسیون دولومیت خام در دمای ۱۳۵۰ درجه سانتی‌گراد به مدت ۳ ساعت به دست آمد. خردایش دولومیت خام و کلسینه شده توسط آسیاب گلوله‌ای انجام شد تا ذرات آنها به اندازه مناسب تبدیل شوند. آلمینای کلسینه شده محصول شرکت فیرونا است که ویژگی‌ها و خصوصیات مواد اولیه مصرفی در جدول (۲) ارائه شده است. همچنین فرمولاسیون و ترکیبات مورد استفاده در ساخت سیمان آلمینیایی حاوی اسپینل و بررسی اثر مقدار Al_2O_3 در جدول (۳) آمده است. پس از توزین دقیق مواد اولیه مورد نیاز برای هر ترکیب (طبق جدول ۲) مخلوط مواد توسط آسیاب گلوله‌ای به صورت خشک، آسیاب شد. پس از آسیاب، مخلوط حاصل توسط پرس با فشار

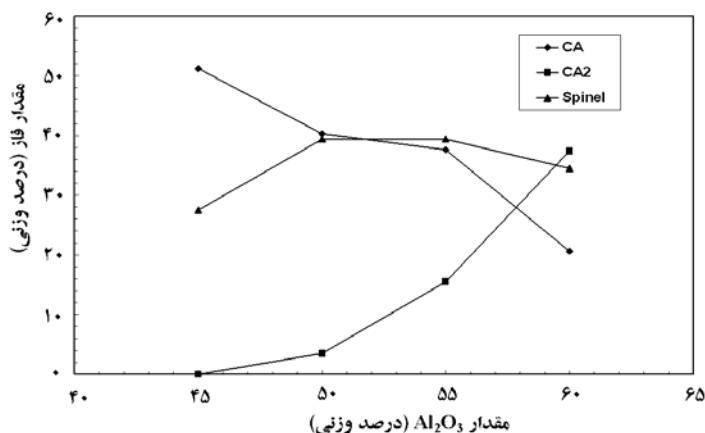
اولیه دارد. نتایج آنالیز فازی سیمان‌های فرآوری شده با استفاده از دولومیت کلسینه شده پس از سیترینینگ در شکل (۳) ارایه شده است. در همه ترکیبات پس از پخت، فازهای CA , CA_2 , $CA_{12}O_7$ و Al_2O_3 اسپینل تشکیل شده‌اند. همچنین مقدار قابل توجهی از مواد اولیه همانند MgO , Al_2O_3 و مقداری نیز CaO در ترکیب سیمان وجود دارد و در واکنش‌ها شرکت نکرده‌اند. به طور کلی با افزایش دما، MgO و CaO موجود در دولوما با Al_2O_3 واکنش می‌کند که منجر به تشکیل فازهای مذکور می‌گردد. مقایسه بین شکل‌های (۱) و (۳) نشان می‌دهد که فاز $CA_{12}A_7$ (ماینت) در ترکیب سیمان‌های فرآوری شده با استفاده از دولومیت کلسینه شده به وجود می‌آید. بنابراین با توجه به نتایج شکل‌های مذکور، کلسیناسیون دولومیت می‌تواند تاثیر زیادی بر روی نوع و مقدار فازهای تشکیل شده در ترکیب سیمان داشته باشد. مقدار فازهای تشکیل شده پس از سیتریننگ در ترکیبات سیمان توسط آنالیز کمی مشخص شدند. نتایج این اندازه‌گیری‌ها به عنوان تابعی از مقدار Al_2O_3 استفاده شده در ترکیب مواد اولیه در شکل (۴) ارایه شده است. تغییر در میزان فازهای تشکیل شده در شکل (۴) بسیار مشابه با شکل (۲) می‌باشد. بنابراین مقدار فازهای تشکیل شده در اینجا نیز به مقدار Al_2O_3 بستگی دارد. با توجه به نتایج به دست آمده مقدار فازهای CA و $CA_{12}A_7$ در ترکیب سیمان با افزایش مقدار Al_2O_3 کاهش می‌یابد. با استفاده از دولومیت کلسینه شده برای تولید سیمان فاز $CA_{12}A_7$ در دماهای پایین می‌تواند به دلیل فعالیت شیمیایی بالای CaO در دولوما تشکیل گردد. به طور کلی $CA_{12}A_7$ سرعت گیرش بالا و نقطه ذوب نسبتاً پایین (۱۴۹۵-۱۴۱۵ درجه سانتی گراد) دارد و با افزایش دما می‌تواند به فاز CA تبدیل شود. از طرف دیگر فاز CA نیز به تدریج با Al_2O_3 واکنش می‌کند و باعث تشکیل CA_2 می‌گردد. فاز $CA_{12}A_7$ پایین‌ترین نقطه ذوب را در بین فازهای موجود در ترکیب سیمان دارد [۸ و ۱۰]. بنابراین وجود این فاز می‌تواند دیرگذازی ترکیب سیمان را کاهش دهد.

علاوه بر اسپینل در همه ترکیبات شناسایی شده است. همچنین مقداری از مواد اولیه به صورت MgO و CaO ناشی از تعزیزه دولومیت به همراه Al_2O_3 نیز دیده می‌شود. به طور کلی دولومیت خام با افزایش دما به CaO و MgO تعزیزه می‌شود. سپس این اکسیدها با Al_2O_3 واکنش می‌کنند که منجر به تشکیل CA و اسپینل می‌گردد. همانطوری که در نتایج دیده می‌شود فاز (CA_2) در نمونه‌های $CaO.2Al_2O_3$ تشکیل شده است که بیشترین مقدار آن در نمونه C_4 دیده می‌شود. از طرف دیگر نمونه C_4 بیشترین مقدار Al_2O_3 را در ترکیب خود دارد. مقدار و نسبت وزنی فازهای مختلف در ترکیبات سیمان‌های حاصل توسط آنالیز کمی تعیین شد که نتایج آن به صورت تابعی از میزان Al_2O_3 موجود در ترکیب مواد اولیه در شکل (۲) ارایه شده است. نتایج نشان می‌دهد که مقدار فاز CA در ترکیب سیمان با افزایش میزان Al_2O_3 کاهش می‌یابد. از طرف دیگر مقدار فاز CA_2 با اضافه شدن Al_2O_3 زیاد می‌شود. بنابراین می‌توان نتیجه گرفت که مقدار فازهای تشکیل شده به مقدار Al_2O_3 در ترکیب مواد اولیه بستگی دارد. مهمترین فاز سیمان‌های آلومینایی است و نقطه ذوب نسبتاً بالای (۱۶۰۰ درجه سانتی گراد) دارد. همچنین این فاز نقش مهمی را در توسعه استحکام سیمان دارد. در دمای ۱۰۰۰ تا ۱۲۰۰ درجه سانتی گراد CA با Al_2O_3 واکنش می‌کند و باعث تشکیل فاز CA_2 می‌گردد. بنابراین فاز CA پس از واکنش با Al_2O_3 به فاز CA_2 تبدیل شده و از مقدارش کاسته می‌شود. از طرف دیگر فاز ثانویه در ترکیب سیمان آلومینایی محسوب می‌شود و دیرگذازتر از CA است. اما زمان بیشتری برای گیرش کامل نیاز دارد. استحکام آن نیز پس از سه روز قابل مقایسه با CA می‌باشد. محققان نشان داده اند که فعالیت هیدرولیکی سیمان حاصل بستگی به نسبت CA/CA_2 و همچنین به $CA/CA_{12}A_7$ دارد. فعالیت هیدرولیکی سیمان آلومینایی همچنین توسط اندازه ذرات سیمان و افروزنی‌ها تحت تاثیر قرار می‌گیرد [۸ و ۱۰]. بنابراین می‌توان نتیجه گرفت که خواص سیمان‌های آلومینایی همانند زمان گیرش و استحکام بستگی به مقدار Al_2O_3 در ترکیب مواد

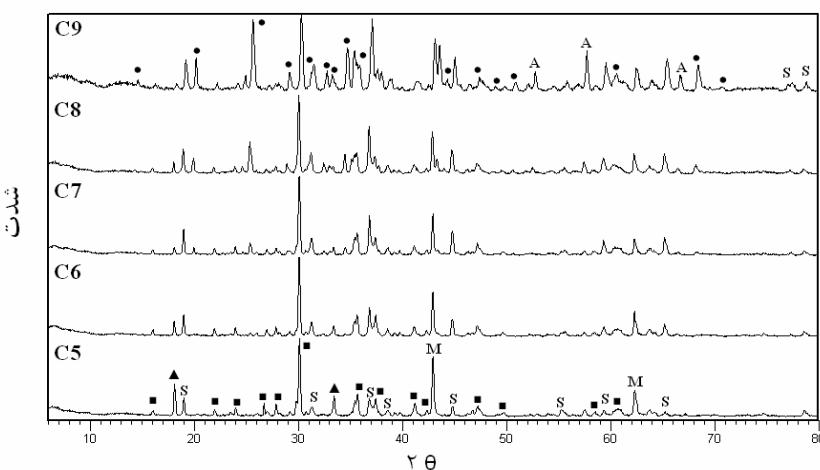


شکل (۱): نتایج آنالیز فازی سیمان‌های فرآوری شده با استفاده از دولومیت خام پس از سیترینگ

■: CA, ●: CA₂, S: Spinel, M: MgO, A: Al₂O₃, C: CaO.

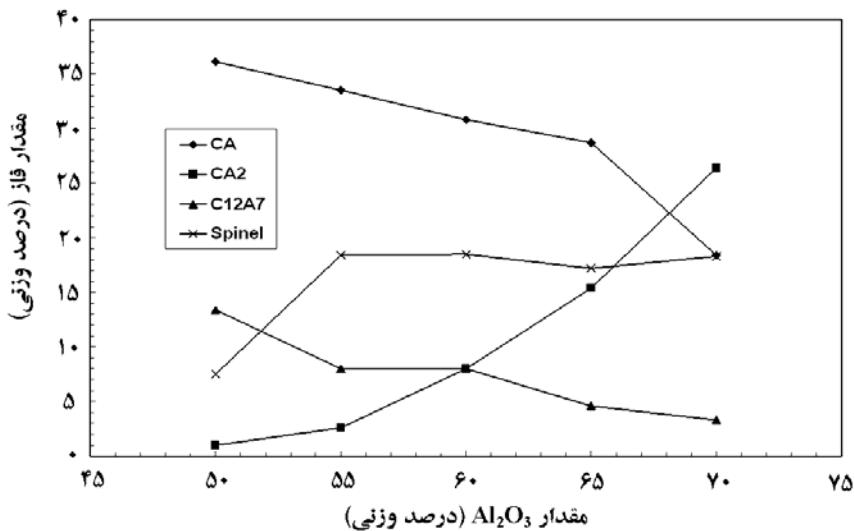
شکل (۲): تاثیر میزان Al₂O₃ بر روی میزان فازهای تشکیل شده در سیمان آلمینیمی فرآوری شده

با استفاده از دولومیت خام.

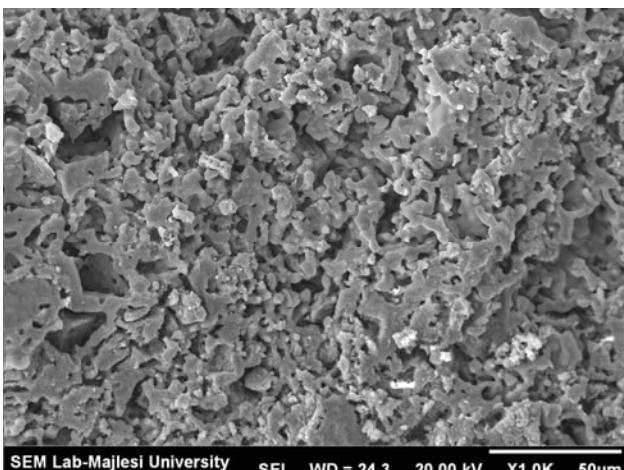


شکل (۳): نتایج آنالیز فازی سیمان‌های فرآوری شده با استفاده از دولومیت کلسینه شده پس از سیترینگ

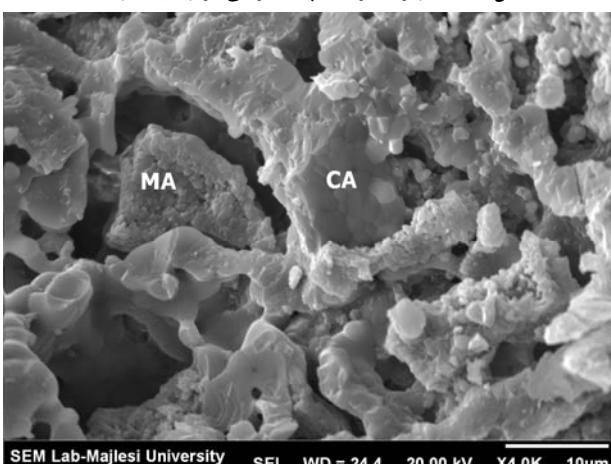
■: CA, ●: CA₂, ▲: C₁₂A₇, S: Spinel, M: MgO, A: Al₂O₃



شکل (۴): تاثیر میزان Al_2O_3 بر میزان فازهای تشکیل شده در سیمان آلمینایی فرآوری شده با استفاده از دولومیت کلسینه شده.



شکل (۵): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به نمونه C1.

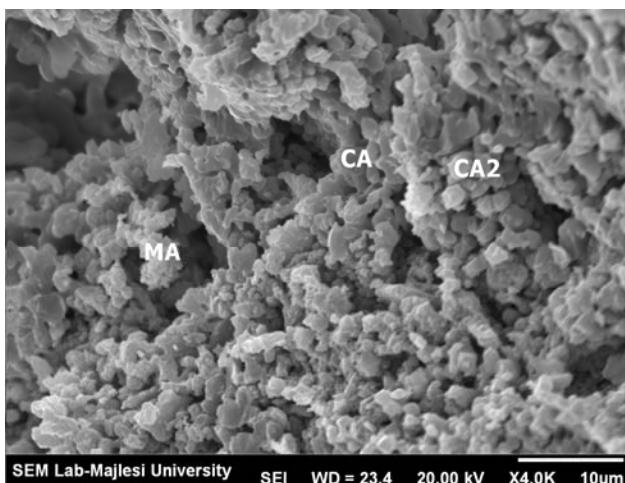


شکل (۶): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به نمونه C1.

۳-۲- بررسی‌های ریزساختاری

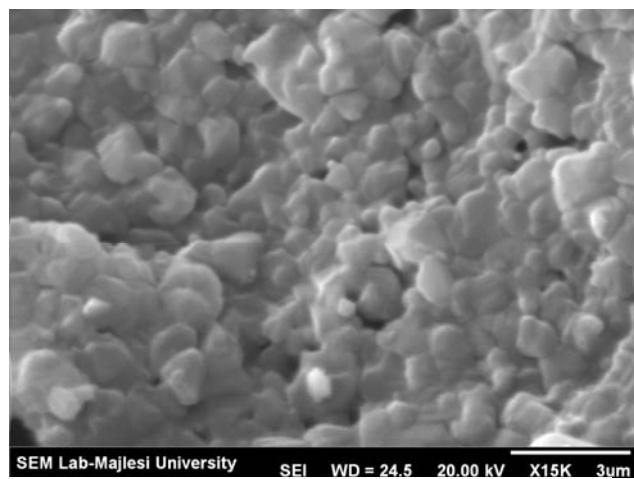
در شکل‌های (۵) و (۶) تصاویر مربوط به ریزساختار نمونه C1 حاوی دولومیت خام و کلسینه نشده پس از سیترینگ ارایه شده است.

با توجه به تصاویر ارایه شده مشخص می‌شود که نمونه C1 پس از سیترینگ به صورت بدنای متخلخل و متتشکل از دانه‌هایی با اندازه‌های مختلف و حاوی فازهای کریستالی مختلف می‌باشد. تخلخل‌های موجود در ساختار این بدن می‌تواند از طریق تجزیه حرارتی دولومیت خام مورد استفاده در ترکیب سیمان ایجاد شده باشد. طبق نتایج آنالیز فازی شکل (۱) فازهای موجود در ترکیب نمونه پس از سیترینگ شامل CA و اسپینل می‌باشد که به واسطه سیترینگ، ذرات آنها به یکدیگر سیتر شده‌اند. فاز CA به صورت ذرات تقریباً کروی شکل و فاز اسپینل تشکیل شده در ساختار نیز به صورت خوش‌ای از کریستال‌های مکعبی شکل اسپینل دیده می‌شود. در شکل (۷) تصویر میکروسکپی از این خوش‌های کریستالی مکعبی شکل مشاهده می‌گردد که در شکل (۸) نیز آنالیز EDX این کریستال‌ها ارایه شده است. آنالیز EDX ارایه شده تایید کننده این امر است که این کریستال‌ها فاز اسپینل می‌باشد.



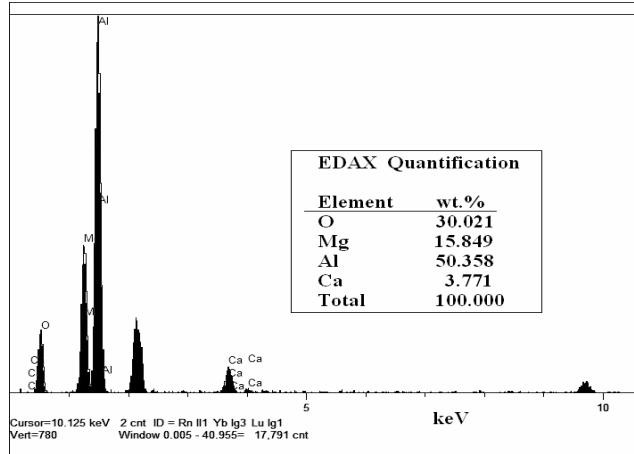
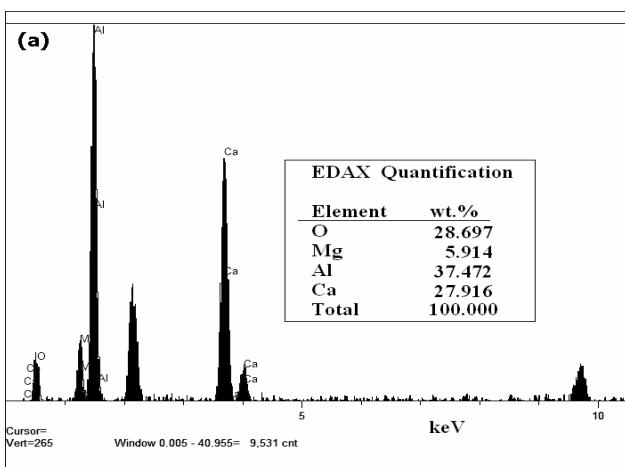
شکل (۱۰): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به تجمع کریستال‌های مکعبی

C3 در نمونه



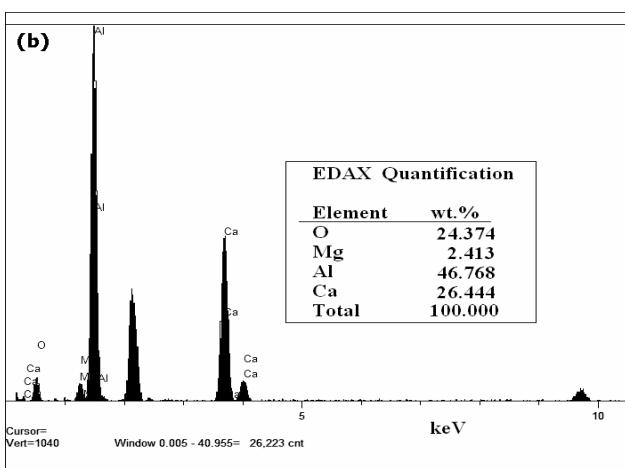
شکل (۷): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به تجمع کریستال‌های مکعبی

C1 در نمونه

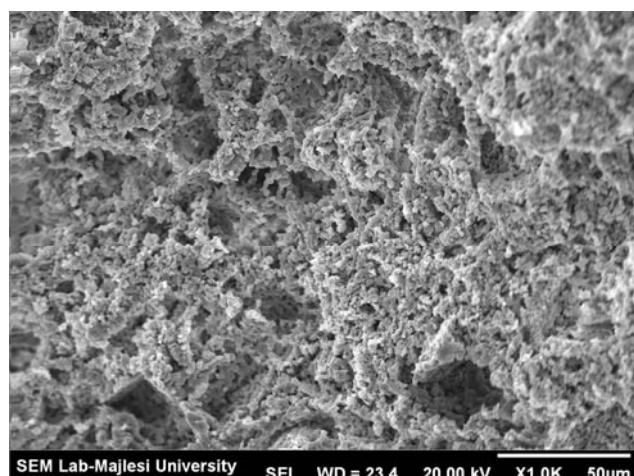


شکل (۸): آنالیز EDX مربوط به کریستال‌های مکعبی شکل اسپینل ارایه شده

در شکل (۷).

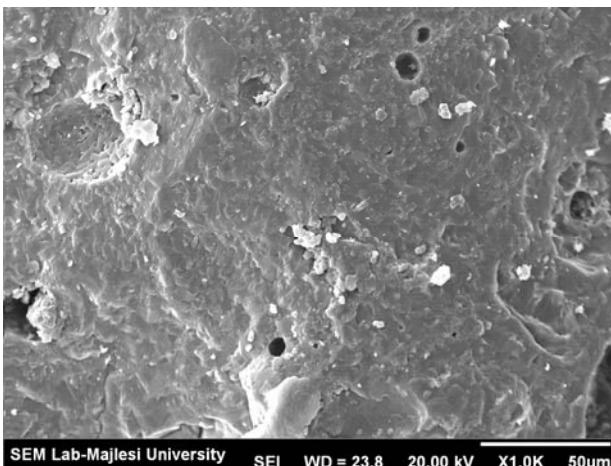


شکل (۱۱): آنالیز EDX مربوط به فازهای CA شکل (a) و CA2 شکل (۷).

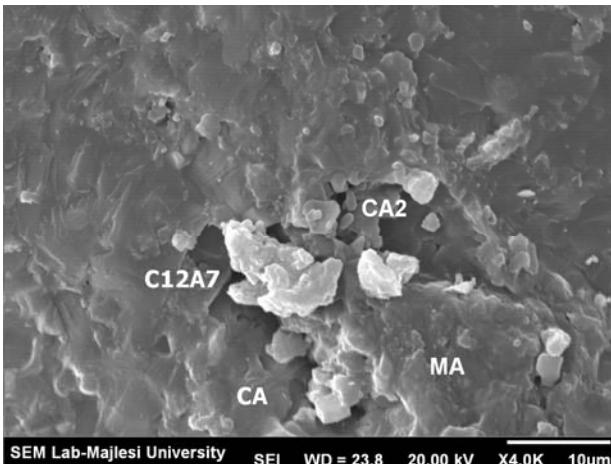


شکل (۹): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به نمونه C3

کاهش می‌یابد در صورتی که مقدار فاز CA_2 افزایش می‌یابد. نتایج نشان داد که فاز $C_{12}A_7$ در ترکیب سیمان حاوی دولومیت کلسینه شده در ترکیب مواد اولیه تشکیل می‌شود. بنابراین کلسیناسیون دولومیت تاثیر زیادی بر روی نوع و مقدار فازهای تشکیل شده در ترکیب این نوع سیمان‌ها دارد. با توجه به تاثیر زیاد فازهای تشکیل شده روی خواص، افزودن Al_2O_3 و همچنین کلسیناسیون دولومیت می‌تواند خواص و ویژگی‌های این نوع سیمان‌ها را تغییر دهد.



شکل (۱۲): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به نمونه C5.



شکل (۱۳): تصویر میکروسکپ الکترونی مربوط به نمونه C5.

تصاویر مربوط به ریزساختار نمونه C3 پس از سیترینگ در شکل‌های (۹) و (۱۰) ارایه شده است.

نمونه C3 مقدار دولومیت کلسینه نشده کمتری نسبت به نمونه C1 دارد. بنابراین با توجه به تصاویر ارایه شده مشخص می‌شود که مقدار تخلخل کمتری ناشی از تجزیه حرارتی دولومیت در نمونه C3 ایجاد شده است. بر طبق نتایج آنالیز فازی ارایه شده در شکل (۱) فازهای کریستالی موجود در ترکیب شامل CA_2 , CA و اسپینل می‌باشد. شکل کریستال‌های CA_2 بسیار مشابه CA می‌باشد و هر دو تقریباً کروی شکل می‌باشند و کنتراست یکسانی دارند. بنابراین تشخیص و تفکیک این دو فاز در ساختار از یکدیگر مشکل می‌باشد و برای این منظور بایستی از آنالیز EDX استفاده گردد. نتایج مربوط به آنالیز XRD در شکل (۱۱) ارایه شده است.

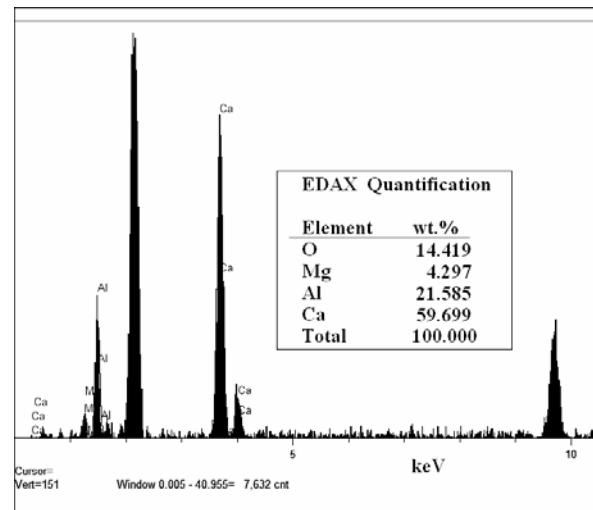
تصاویر مربوط به ریزساختار نمونه C5 حاوی دولومیت کلسینه شده پس از سیترینگ در شکل‌های (۱۲) و (۱۳) ارایه شده است.

بررسی ریزساختار نمونه C5 حاکی از وجود تخلخل بسیار کم در این نمونه است. همچنین ساختار کریستالی متراکمی در این نمونه به وجود آمده است. با توجه به نتایج آنالیز فازی ارایه شده در شکل (۳) در ترکیب نمونه پس از سیترینگ فازهای کریستالی CA_2 , $C_{12}A_7$, CA و اسپینل تشکیل شده است. بررسی سطح شکست این نمونه تشکیل فاز $C_{12}A_7$ را به صورت شبه آمورف نشان می‌دهد که در شکل (۱۴) آنالیز EDX مربوط به این فاز ارایه شده است.

۴- نتیجه‌گیری

نتایج این تحقیق تاثیر زیاد نوع دولومیت و مقدار Al_2O_3 را بر روی ترکیب فازی سیمان‌های آلومینای حاوی اسپینل نشان داد. همچنین نتایج دلالت بر این دارد که ترکیب میثراً این نوع سیمان‌ها شامل فازهای اسپینل CA_2 و همچنین CA است که مقدار آنها بستگی به مقدار Al_2O_3 به کار رفته در ترکیب مواد اولیه دارد. همچنین مقدار فاز CA با افزایش مقدار Al_2O_3 با افزایش مقدار

- [4] I. R. Oliveira, A. R. Studart and V. C. Pandolfelli, "Zero-cement Refractory Castables", Am. Ceram. Soc. Bull., Vol. 81, pp. 27-34, 2002.
- [5] A. H. De Aza, P. Pena, M. A. Rodriguez, R. Torrecillas and S. De Aza, "New Spinel-containing Refractory Cements" ,Journal of the European Ceramic Society, Vol. 23, pp. 737-744, 2003.
- [6] N. M. A. Khalil, S. A. S. El-Hemaly and L. G. Girgis, "Aluminous Cements Containing Magnesium Aluminate Spinel from Egyptian Dolomite", Ceramics International., Vol. 27, pp. 865-873, 2001.
- [7] A. E. Lavat, M. C. Grasselli and E. G. Lovecchio, "Effect of α and γ Polymorphs of Alumina on the Preparation of MgAl₂O₄-spinel-containing Refractory Cements", Ceramics International, Vol. 36, pp. 15-21, 2010.
- [8] L. A. Diaz and R. Torrecillas, "Hot Bending Strength and Creep Behavior at 1000–1400 °C of High Alumina Refractory Castables with Spinel, Periclase and Dolomite Additions", Journal of the European Ceramic Society, Vol. 29, pp. 53–58, 2009.
- [9] L. A. Diaz, R. Torrecillas, A. H. de Aza, P. Pena and S. De Aza, "Alumina-rich Refractory Concretes With Added Spinel, Periclase and Dolomite: A Comparative Study Of Their Microstructural Evolution With Temperature", Journal of the European Ceramic Society, Vol. 25, pp. 1499–1506, 2005.
- [10] L. A. Diaz and R. Torrecillas, "Phase Development And High Temperature Deformation in High Alumina Refractory Castables With Dolomite Additions", Journal of the European Ceramic Society, Vol. 27, pp. 67–72, 2007.



شکل (۱۴): آنالیز EDX مربوط به فاز C12A7

۵- مراجع

- [1] M. V. Gerotto, A. R. Studart, R. G. Pileggi and V. C. Pandolfelli, "Zero-Cement High-Alumina Castable", Am. Ceram. Soc. Bull., Vol. 79, pp. 75-83, 2000.
- [2] S. Mukhopadhyay, P. Pai and B. Nag, "Influence of Gel-derived Nanocrystalline Spinel In A High Alumina Castable", Ceram. Int., Vol. 33, pp. 175-186, 2007.
- [3] S. H. Badiie and S. Otrouj, "Non-cement Refractory Castables Containing Nano-Silica|| Performance, Microstructure, Properties", Ceramics – Silikáty., Vol. 53, pp. 1-4, 2009.