

## بررسی فرآوری و ارزیابی پتانسیل اقتصادی ذخیره معدنی آندالوزیت شرق فریمان

فرشته رنجبر مقدم<sup>\*</sup>، خسرو ابراهیمی نصرآبادی، سید مسعود همام

گروه زمین‌شناسی، دانشکده علوم، دانشگاه فردوسی مشهد

(دریافت مقاله: ۹۰/۱/۲۸، نسخه نهایی: ۹۰/۷/۱)

چکیده: رخنمون گسترده‌ی سنگ‌های دگرگونی در منطقه‌ی قنداب واقع در شرق فریمان حاوی آندالوزیت شیسته‌ای است که در این پژوهش پتانسیل آنها به عنوان ذخیره‌ی معدنی مورد ارزیابی قرار گرفته است. به این منظور پس از بررسی‌های مقدماتی شامل سنگنگاری و ژئوشیمی و آزمایش‌های فرآوری مشتمل بر جدایش گرانشی و مغناطیسی با هدف بررسی قابلیت تولید آندالوزیت مورد مصرف در صنایع نسوز اقدام شد. بررسی‌های کانی‌شناسی شامل تهیه و بررسی مقاطع نازک و آزمایش پرتو ایکس (XRD) (بوده و برای شناسایی عناصر همراه، تجزیه‌ی شیمیایی نمونه به روش XRF صورت گرفته است. نتایج بررسی‌های فرآوری نشان می‌دهد که با استفاده از جدایش‌های مغناطیسی خشک باشد بالا و جدایش گرانشی به روش آبگون سنتگینی، می‌توان محصولی با درصد اکسید آلومینیوم، ۱,۵ درصد اکسید آهن، ۴۲ درصد اکسید سیلیسیوم و کمتر از ۰,۵ درصد اکسیدهای پتانسیل و سدیم تهیه کرد که قابل مقایسه با استانداردهای جهانی و قابل عرضه در بازار آندالوزیت است.

واژه‌های کلیدی: فریمان؛ آندالوزیت؛ فرآوری؛ جداش گرانشی؛ جداش مغناطیسی.

با اندازه‌ی طبیعی دانه‌های آن انجام می‌شود، از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. جایگزینی آندالوزیت به جای مواد نسوز دیگر در صنایع مختلف به دلایل زیادی روبه افزایش است که از آن جمله می‌توان به پایین بودن بهای مواد اولیه، صرفه‌جویی در مصرف انرژی مورد نیاز در فناوری‌های تولید آجرنسوز، مقاومت آن در برابر عوامل شیمیایی و فیزیکی و مشخصات ابعادی آجرهای نسوز اشاره کرد [۲].

آجرهای نسوز آندالوزیت – سیلیمانیت دارای خواص زیادی همچون مقاومت بسیار خوب در برابر ضربه‌های گرمایی، استحکام فشاری گرم و مقاومت خزشی بالا و نیز مقاومت در برابر حملات سربارند بنابراین آجرها در صنایع مختلف از جمله صنایع فولاد، آهن، شیشه و سیمان کاربرد گسترده‌ای دارند [۳].

**مقدمه**  
چندربختی‌های کانی‌های گروه سیلیمانیت ( شامل آندالوزیت، سیلیمانیت و کیانیت) دارای ترکیب شیمیایی یکسان ( $\text{Al}_2\text{SiO}_5$ ) و سیستم تبلور و ساختار ملکولی متفاوت و خواص فیزیکی گوناگونند. این کانی‌ها به دلیل مقدار زیاد آلومینا (عیار متوسط  $\text{Al}_2\text{O}_3$  کانی‌های گروه سیلیمانیت تخلیص شده ۹,۶۲ درصد است) از دیر باز به عنوان ماده‌ی اولیه در تهیه نسوزهای مولایتی مطرح بوده و به خاطر خواص گرمایی و مکانیکی بسیار بالا، همچنان در صنایع جدید نسوز مورد توجه و پژوهش هستند [۱]. از میان سه کانی گروه سیلیمانیت، آندالوزیت به دلیل چگالی نسبتاً پایین، انبساط حجمی بسیار اندک در اثر گرما، معدنکاری ساده‌ی آن و اینکه تغليظ آندالوزیت متناسب

مجموعه‌ای متشکل از ماسه سنگ‌های توفی و گریوکی، زیپس، مارن، کنگلومرا و سنگ‌های آتشفشاری کرتاسه قرار گرفته‌اند. این مجموعه خود با رسوب‌های پلیو - پلیستوسن و در نهایت آبرفت‌های کواترنر پوشیده شده است. در جنوب نیز مجموعه‌ی شیستی در تماس گسل با مجموعه‌ی آتشفشاری - رسوبی (همبافت سیبک) هستند که شامل کربنات‌های دوباره تبلور یافته، سنگ‌های آتشفشاری دگرگون شده اسیدی و بازی و گرانیت‌هایی که به‌طور منطقه‌ای بافت گنیسی از خود نشان می‌دهند.

### روش کار

برای آزمایش‌های فرآوری، با توجه به نتایج عیارسنجی انجام‌شده روی نمونه‌های آندالوزیت‌شیست جنوب شرقی فریمان (اندازه‌گیری درصد کانی آندالوزیت در نمونه‌های دستی و در مقاطع نازک) (شکل ۱)، نمونه‌برداری به صورت سیستماتیک و در اندازه‌های بزرگ با جرمی بیش از ۲ کیلوگرم از شیسته‌های منطقه‌ی قنداب که دارای بیشترین میزان عیار آندالوزیت در منطقه مورد بررسی هستند، انجام شد. جهت تعیین هویت ماده‌ی معدنی و انجام آزمایش‌های فرآوری، نمونه‌ها به مرکز تحقیقات فرآوری مواد معدنی ایران (کرج) ارسال شدند.

در این مرکز نخست بررسی‌های کانی‌شناسی و شیمیایی، شامل بررسی‌های سنگنگاری، آنالیزهای شیمیایی به روش XRF و پراش پرتوایکس (XRD) انجام گرفت، و برای بررسی‌های سنگنگاری و کانی‌شناختی، مقاطع صیقلی و نازک صیقلی از نمونه‌های ارسالی تهیه و با میکروسکوپ نوری قطبشی با نور بازتابی و نور عبوری مورد بررسی قرار گرفتند که به دلیل رعایت ایجاز، خلاصه‌ی نتیجه‌ی این بررسی‌ها در اینجا ارائه می‌شود.

بررسی‌های انجام شده روی مقاطع صیقلی نشان می‌دهد که بیشترین کانی‌های تشکیل‌دهنده‌ی نمونه شامل کوارتز، آندالوزیت و بیوتیت‌اند. آندالوزیت در آندالوزیت‌شیسته‌ای مورد بررسی به صورت پورفیروبلاست‌های کشیده و در اندازه‌های  $۰/۲$  تا  $۴۰$  میلی‌متر به چشم می‌خورد. دگرسانی به طور محدود در این کانی مشاهده می‌شود که در اثر آن کانی موسکویت تشکیل شده است. تشکیل و رشد ثانویه موجب به

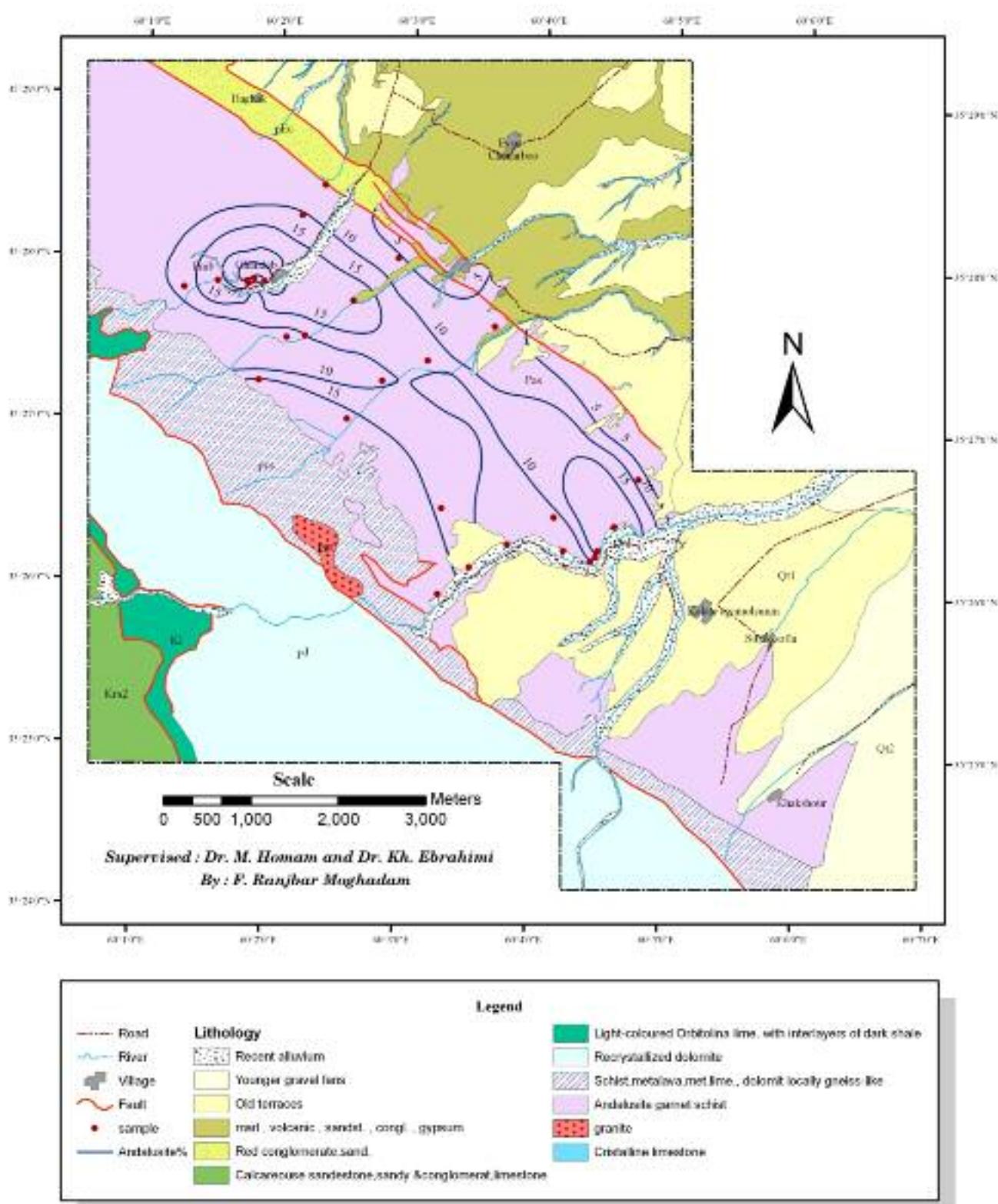
پایداری گرمایی دیرگذارهای آلمینوسیلیکاتی همچون آندالوزیت با درصد آلمینا و ناخالصی‌های آنها همچون Mn, Ti, Fe ارتباط مستقیم دارد [۴]. به طور کلی کانسارهایی که عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  در آنها  $۴۰\%$  باشد، جزء کانسارهای غنی و کانسارهایی، کمتر از  $۲۰\%$   $\text{Al}_2\text{O}_3$  جزء کانسارهای فقیر محسوب می‌شوند. از آنجا که بیشتر کانسارهای آندالوزیت مقدار آلمینیوم کمی دارند، برای رسیدن به میزان عیار اقتضادی، لازم است روی ماده‌ی خام عملیات کانه‌آرائی صورت گیرد. [۴] بالا بودن درصد اکسیدهای Fe, Si, Ti، که به عنوان عناصر زیان‌آور تلقی می‌شوند، باید در جریان کانه‌آرائی درصد این عناصر کم شده و به مقدار قابل قبولی برسد [۳]. بنابر استانداردهای اعلام شده، وجود حداقل  $۵/۴\%$   $\text{Al}_2\text{O}_3$  و حداکثر  $۱/۵\%$  اکسید آهن و  $۰/۲\%$  اکسید تیتانیوم و یا  $۰/۲\%$  اکسیدهای قلیایی مانند سدیم، پتاسیم و کلسیم در مواد اولیه آندالوزیتی برای تهیه نسوزهای مولایتی ضروری هستند [۶/۵].

در ایران ذخایر پراکنده‌ای از آندالوزیت وجود دارد که از نوع فقیر و بسیار فقر (با عیار آندالوزیت  $۲۰\%$  و کمتر) هستند و منطقه‌ی مورد بررسی در جنوب شرقی فریمان یکی از این معده‌ود ذخایر است.

این منطقه در  $۱۱۰$  کیلومتری جنوب شرقی مشهد و  $۴۰$  کیلومتری جنوب شرقی فریمان، به مختصات  $۳۵^{\circ}۲۴'$  تا  $۲۸^{\circ}۰۲'$  شرقی و  $۶۰^{\circ}۰۰'$  تا  $۷۰^{\circ}۰۰'$  شمالی قرار گرفته است. این مجموعه‌ی دگرگونی در گستره‌ای به پهنه‌ای تقریبی  $۴$  کیلومتر در راستای شمال غربی - جنوب شرقی بیرون زدگی دارد و شامل مجموعه‌ای از میکاشیستهای حاوی آندالوزیت، سیلیمانیت، کوردیریت و گارنت است. طول پورفیروبلاست‌های آندالوزیت در این میکاشیستهای در بعضی قسمت‌ها به بیش از  $۱۰$  سانتی‌متر می‌رسد.

در این مجموعه لایه‌هایی با پراکندگی نامنظم از کوارتزیت، آهک‌هایی به شدت دوباره متبلور شده و ماسه سنگ‌های رس دار دگرگون شده حاوی بیوتیت، مسکویت، فیبرولیت و گارنت قرار دارند. در واقع متابلیت‌ها بخش مهم سنگ‌های دگرگون منطقه را شامل می‌شوند و سنگ‌های کوارتزیت و شیسته‌های کوارتز فلدسپاتی به صورت پراکنده، میان لایه‌های این متابلیت‌ها را تشکیل می‌دهند.

این سنگ‌ها در سمت شمال با واسطه‌ی گسلی در مجاور



شکل ۱ نقشه‌ی منحني‌های هم عیار آندالوزیت در گستره‌ی بررسی‌های جنوب شرقی فریمان [۱۰].

کوارتز، آلبیت، سیلیمانیت و موسکوویت را نام برد. در برخی از موارد گرافیت نیز در این کانی دیده می‌شود. گرافیت در برخی

دام افتادن دیگر کانی‌ها در بلورهای درشت آندالوزیت شده است. از کانی‌هایی که در این بلور به چشم می‌خورد می‌توان

کوچک و پراکنده همراه با بیوتیت و در اطراف فلدسپارها و آندالوزیت دیده می‌شود این کانی در اکثر موارد دارای سمت-گیری است. کلریت یا کلینوکلر که از خانواده کلریت‌های است در مناطقی به صورت پراکنده به چشم می‌خورد. این کانی می‌تواند در اثر دگرسانی بیوتیت ایجاد شده باشد. تالک نیز در نمونه‌ها به طور پراکنده مشاهده شد. کانی‌های جزئی که در این نمونه‌ها مشاهده می‌شوند گرافیت، مگنتیت و گوتیت هستند آندالوزیت ذرات گرافیت در نمونه از ۰,۰۲ الی ۰,۷ میلی‌متر در تغییر است. مگنتیت و گوتیت به صورت ذرات بسیار ریز در حد چند صدم میلی‌متر در نمونه پراکنده‌اند. در شکل (۲) تصاویری از مقاطع مورد بررسی نشان داده شده‌اند. [۱۰, ۹]

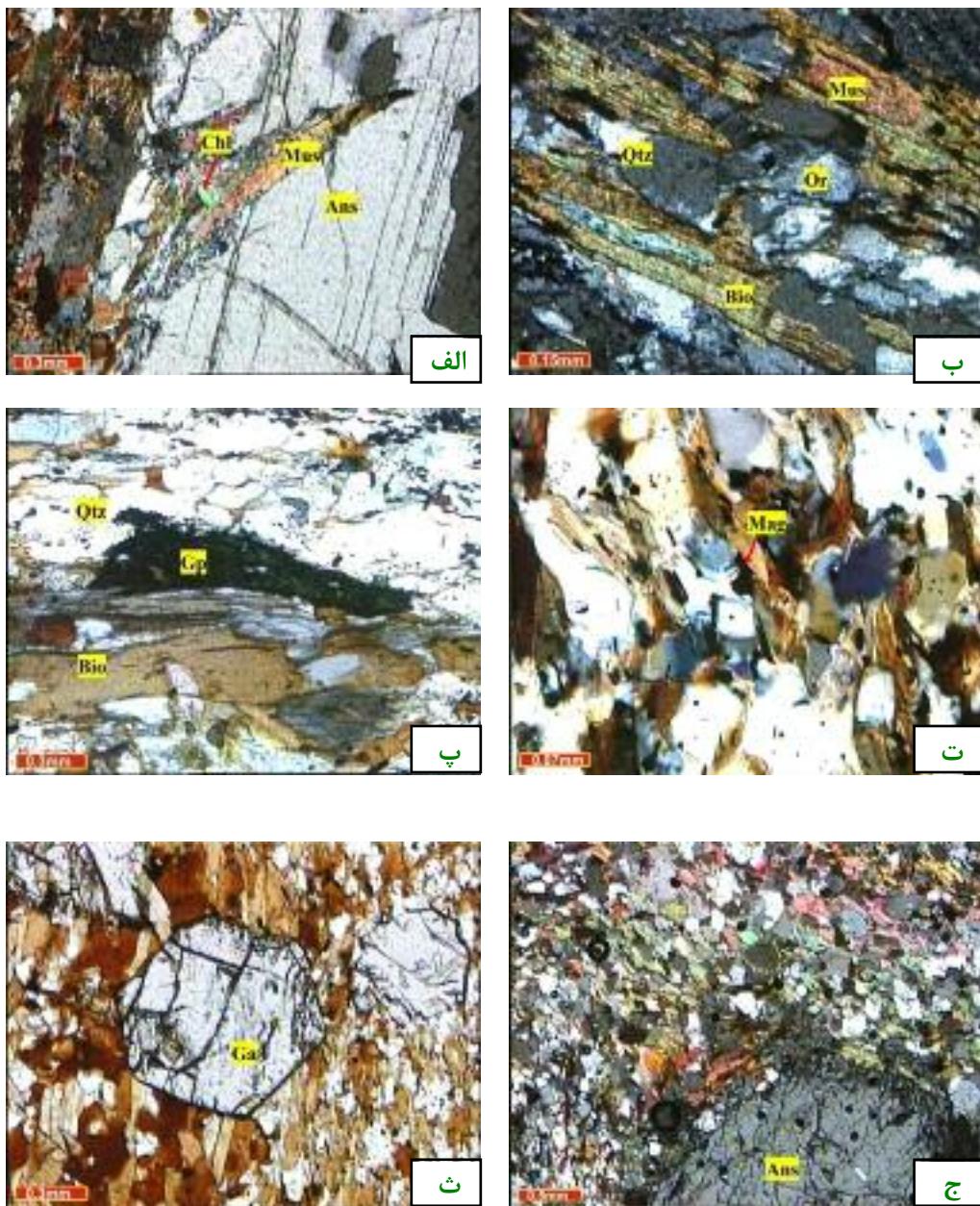
از آنجا که تجزیه شیمیایی نمونه یکی از مهم‌ترین ابزارهای لازم برای بررسی و ارزیابی اولیه ماده‌ی معدنی است و می‌تواند همراه با بررسی‌های میکروسکوپی و پراش پرتو ایکس به تعیین هویت ماده‌ی معدنی کمک کند و این مسئله در پیش‌بینی روش و یا روش‌های جدایش بی‌تأثیر نیست [۱۱]، در مرحله‌ی بعد، آنالیز شیمیایی XRF روی نمونه معرف از بیش از ۱۰۰ کیلوگرم نمونه تهیه شده از منطقه‌ی پرعيار قنداب، در آزمایشگاه شیمی مجتمع فرآوری کرج انجام شد که نتیجه‌ی آنالیز در جدول (۱) ارائه شده است.

#### آزمایش‌های فرآوری

پژوهش‌های گوناگون در مناطق مختلف دنیا نشان داده‌اند که بهره‌برداری صنعتی از آندالوزیت با انجام کانه‌آرایی به روش‌های واسطه‌ی سنگین که با جداسازی مغناطیسی باشد بالا برای جداسازی عنصر آهن دنبال می‌شود، امکان پذیر خواهد شد [۴] در این پژوهش نیز از این روش‌ها برای فرآوری آندالوزیت استفاده شده است. مراحل مختلف این آزمایش‌ها شامل آماده‌سازی و دانه‌بندی نمونه، آزمایش‌های مایع سنگین و نیز مغناطیسی بوده‌اند. پس از بررسی‌های کانی‌شناسی و شیمیایی، با بررسی فعالیت‌های قبلی روی کانسینگ آندالوزیت، دو روش رایج مایع سنگین و آزمایش مغناطیسی برای انجام فرآوری استفاده شد. در جدول (۲) مقادیر مطلوب اکسیدهای موجود در آندالوزیت‌هایی که در حال حاضر در تهیه‌ی دیرگدازها مورد استفاده قرار می‌گیرند که هدف این آزمایش‌ها دستیابی به این مقادیر بوده‌اند، ارائه شده‌اند.

موقع در درون و یا به همراه آندالوزیت یافت، و گاهی نیز به صورت پراکنده در نمونه دیده می‌شود. بیشتر کوارتزهای مشاهده شده در مقاطع نازک فاقد شکل بوده و دارای مرزهای مشترک زیاد و بافت متراکم‌اند. این کوارتزها با خاموشی مستقیم و موجی در نمونه‌ها قابل مشاهده هستند، ولی بیشتر آنها دارای خاموشی موجی هستند. آندالوزیت بلورهای کوارتز دامنه‌ی گستردگی از ۰,۲ تا ۱ میلی‌متر شامل می‌شود. بیوتیت به صورت صفحه‌های کوچک در بیشتر نقاط نمونه مشاهده شد. سمتگیری از ویژگی‌های اصلی این کانی در این نمونه‌هاست. این کانی در اطراف پورفیروبلاست‌های آندالوزیت نیز سمتگیری نشان می‌دهد. در اطراف این کانی در برخی نمونه‌ها بر اثر دگرسانی اکسیدهای آهن به صورت هاله تشکیل شده‌اند. بلورهای سیلیمانیت به صورت میله‌ای و استوانه‌ای در درون و حاشیه آندالوزیت‌ها دیده شدند. طول این بلورها کمتر از ۰,۵ میلی‌متر و قطر آنها کمتر از ۰,۱ میلی‌متر است. همچنین در برخی نمونه‌ها، فیبرولیت نیز وجود دارد که به صورت همرشدی با بیوتیت، مسکویت و پلازیوکلاز، بین بلورهای کوارتز و فلدسپات قلایایی و در مجاورت و روی آندالوزیت‌ها و گارنت‌ها مشاهده می‌شوند در اکثر موارد مرز مشخصی بین کانی‌های در برگیرنده یا همراه و فیبرولیت‌ها وجود ندارد. روابط بافتی در نمونه‌های مورد بررسی نشان می‌دهد که بیشتر فیبرولیت‌های منطقه‌ی مورد بررسی در اثر شکست بیوتیت حاصل شده و شستشوی کاتیونی در مناطق با کرنش بالا، تمرکزی از فیبرولیت‌ها را ایجاد کرده است [۸, ۷]. بلورهای گارنت در نمونه‌های مختلف مورد بررسی از نظر اندازه متفاوت‌اند از کاملاً شکل دار تا نیمه شکل دار متغیرند. بلورهای گارنت در این شیسته‌ها به صورت کاملاً بی‌شكل نیز دیده می‌شوند همچنین آثار شکستگی در بسیاری از بلورهای گارنت قابل مشاهده است. فلدسپارها، دیگر کانی موجود در نمونه‌ها هستند. این کانی بیشتر همراه با کوارتز و با بافت همسان دانه دیده می‌شود. دگرسانی سریسیتیک و بافت غربالی در اغلب این فلدسپات‌ها مشاهده می‌شود. آندالوزیت فلدسپارها از ۰,۱ تا ۲ میلی‌متر در تغییر است.

از دیگر کانی‌های موجود می‌توان به کانی‌های موسکویت اولیه و ثانویه و کلریت اشاره کرد. موسکویت به صورت صفحات



شکل ۲ الف- دگرسانی بلورهای آندالوزیت به کلریت و مسکویت (XPL) ب- سمتگیری ترجیحی در بلورهای کوارتز، فلدسپار و میکا (XPL) پ- گرافیت به موازات کانی‌های کوارتز، میکا سمتگیری نشان می‌دهد (XPL) ت- بلور مگنتیت در بین بلورهای کوارتز و بیوتیت (XPL) ث- پورفیروبلاست گارنت شکل دار در زمینه‌ی میکایی که دارای سمتگیری ترجیحی است (PPL) ج- پورفیروبلاست آندالوزیت در زمینه‌ی از کوارتز، فلدسپار، مسکویت، کلریت، بیوتیت (XPL).

جدول ۱ نتایج آنالیز نمونه معرفه

ترکیب	$\text{Al}_2\text{O}_3$	$\text{SiO}_2$	$\text{Fe}_2\text{O}_3$	$\text{TiO}_2$	$\text{CaO}$	$\text{MgO}$	$\text{Na}_2\text{O}$	$\text{P}_2\text{O}_5$	$\text{SO}_3$	$\text{K}_2\text{O}$	$\text{MnO}$	L.O.I
مقدار	۱۸,۳۸	۶۱,۰۴	۸,۵۸	۱,۰۱	۰,۵۸	۲,۴۱	۱,۱۷	۰,۲۲	۰,۲۰	۳,۹۸	۰,۱۸	۲,۰۷

جدول ۲ مقدار استاندارد اکسیدهای موجود در آندالوزیت مورد مصرف در صنایع دیرگداز.

(%) $\text{MgO}$	(%) $\text{CaO}$	(%) $\text{TiO}_2$	(%) $\text{Fe}_2\text{O}_3$	(%) $\text{SiO}_2$	(%) $\text{Al}_2\text{O}_3$
۰,۱-۰,۳	۰,۱-۰,۳	۱-۲	۲-۴	۳۷-۴۲	۵۴-۵۷

آنست که بتوان آن را مستقیما برای تولید فراورده‌ی نهایی مورد استفاده قرار داد. به این علت باید کانی‌های با ارزش از باطله‌ها جدا شوند. در این پژوهش برای تعیین درجه‌ی آزادی کانه از باطله‌های همراه، از روش شمارش میکروسکوپی ذرات، استفاده شد. در این روش دانه‌های آزاد و درگیر کانه با میکروسکوپ قطبشی شمارش شدند و درجه‌ی آزادی کانه از فرمول زیر محاسبه شد:

$$Df = \left( \frac{n_1}{n_1 + n_2} \right) * 100$$

که در آن:  $Df$  درجه‌ی آزادی کانه،  $n_1$  = تعداد دانه‌های آزاد کانه،  $n_2$  = تعداد دانه‌های درگیر کانه را نشان می‌دهند. برای بررسی‌های درجه‌ی آزادی، مقاطع نازک-صیقلی از نمونه‌های دسته‌بندی شده (بر حسب میکرون) در ابعاد  $(1000 \times 1000 \times 500)$ ،  $(1000 \times 300 \times 500)$  و  $(300 \times 300 \times 150)$  تهیه شدند و مورد بررسی قرار گرفتند. نتایج بررسی‌های درجه‌ی آزادی مقاطع در جدول (۴) دیده می‌شوند.

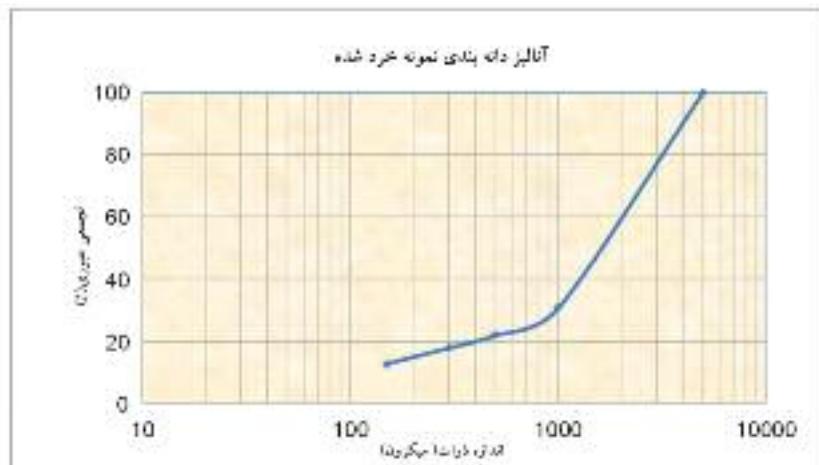
در آزمایش‌های انجام شده، خردکردن نمونه‌ها با سنگشکن فکی صورت گرفت و این سنگشکن نمونه‌ها را به ابعاد کمتر از ۵ میلی‌متر رساند و سپس با ریفل‌کردن، به نمونه‌های ۲ کیلویی تقسیم شدند. سپس نمونه‌های خرد شده برای دانه‌بندي سرند شدند. نتایج آنالیز سرندی نمونه‌های مورد آزمایش در جدول (۳) و نمودار آن در شکل (۳) نشان داده شده‌اند.

در این نمودار، دانه‌بندي به صورت انباستی نشان داده شدند و محور قائم نشان‌دهنده‌ی درصد انباست مواد گذر کرده از هر سرند (شامل مواد عبور کرده از سرند های با دهانه بزرگتر) و محور افقی نشان‌دهنده‌ی ابعاد دانه‌های و به روش لگاریتمی مدرج شد. چنانکه در جدول (۳) و نمودار حاصل از آن مشاهده می‌شود،  $80\%$  اندازه‌ی دانه‌ها در این آزمایش دارای ابعاد کمتر از ۳۰۰ میکرون ( $3$  میلی‌متر)‌اند و  $50\%$  آنها در دانه‌بندي انجام شده، قطری کمتر از  $150$  میکرون دارند.

در مرحله بعد تعیین درجه‌ی آزادی روی نمونه‌های آنالوژیت انجام شد. در بیشتر کانسنتراشن‌ها انباست کانی با ارزش کمتر از

جدول ۳ نتایج آنالیز کامل ابعادی دانه خرد شده

ردیف	اندازه (میکرون)	جرم			جرم انباستی (%)
		درصد	گرم	با قیمانده	عبور کرده
۱	۱۰۰۰	۱۳۸۳۶	۶۹,۲	۶۹,۲	۳۰۸
۲	۵۰۰	۱۷۵۷	۷۸,۰	۷۸,۰	۲۲۰
۳	۳۰۰	۸۰۶	۴۰	۸۲,۰	۱۸۰
۴	۱۵۰	۱۰۴۷	۵,۲	۸۷,۲	۱۲۸
۵	-۱۵۰	۲۵۳۷	۱۲۸	۱۰۰	۰
جمع		۲۰۰۰			



شکل ۳ نمودار آنالیز دانه بندي نمونه خرد شده

جدول ۴ درجهی آزادی آندالوزیت بر حسب درصد در نمونه.

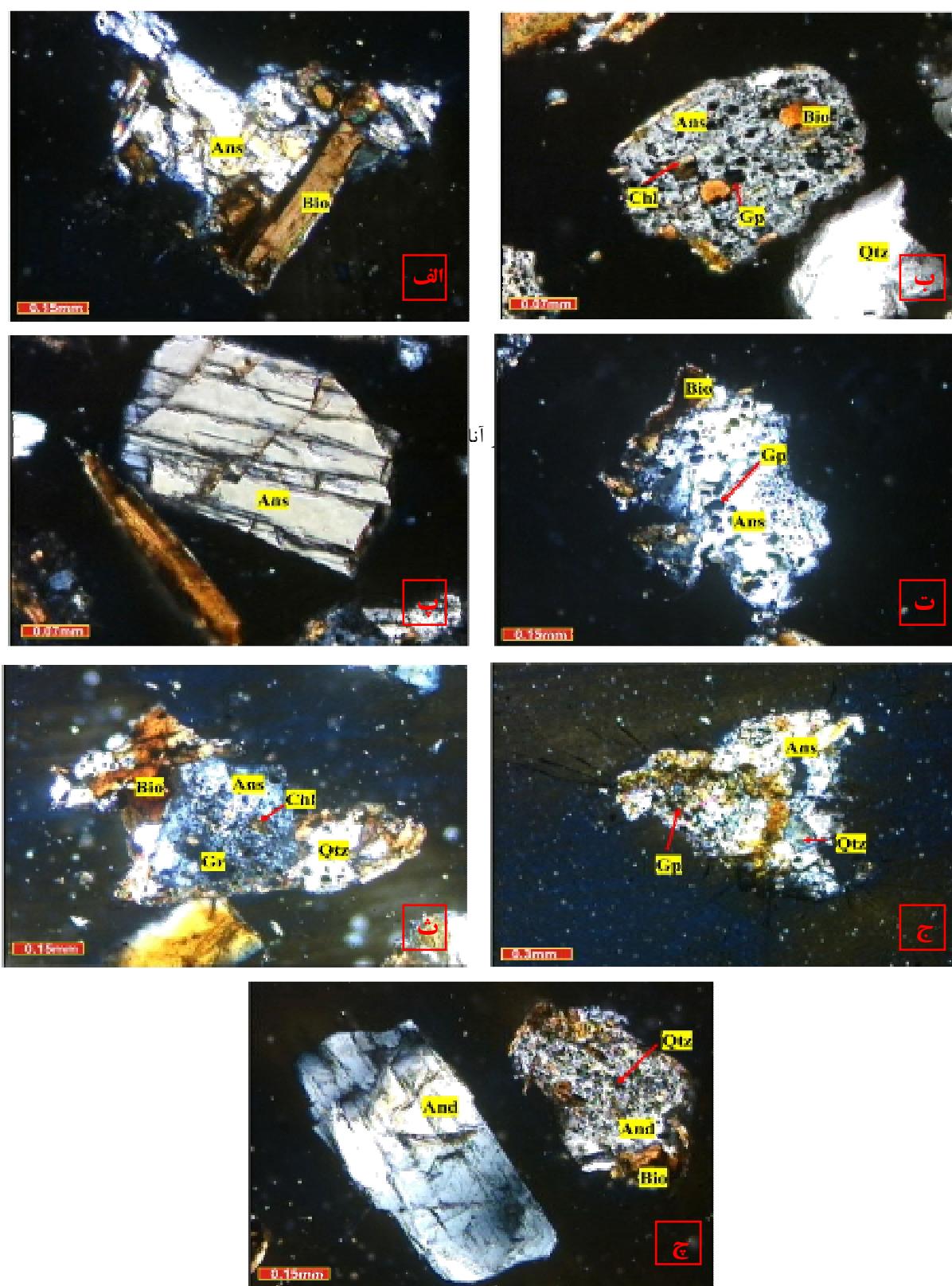
آنالوزیت		اندازهی ذرات (میکرون)	نام کانی	شماره نمونه
درگیر با کانی‌های باطله (%)	آزاد (%)			
۶۵	۳۵	+۵۰۰۰-۱۰۰۰	EM-TP-89-87,88	
۵۴	۴۶	-۱۰۰۰+۵۰۰	EM-TP-89-89,90	
۴۲	۵۸	-۵۰۰۰+۳۰۰	EM-TP-89-91,92	
۳۰	۷۰	-۳۰۰۰+۱۵۰	EM-TP-89-93,94	

شکل‌های (۵) تا (۷) ارائه شده است.

در آزمایش‌های فرآوری عیار محصول پرعيار شده و بازيابي آن پارامترهایی هستند که همراه يكديگر برای ارزیابي فنی روش‌های پرعيارسازی استفاده می‌شوند. منظور از بازيابي (recovery) که تحت عنوان راندمان عملیات نیز گفته می‌شود نسبت وزنی عنصر (يا کانی) با ارزش در محصول پرعيار شده به مقدار آن در باراولیه است. بازيابي با بيشترین دقت به روش R =  $C_R \cdot c/f$  محاسبه می‌شود که در آن CR وزن نسبی محصول پرعيار شده و وزن عنصر با ارزش در باراولیه است. چنان‌که در جدول مشاهده می‌شود میان عیار  $Al_2O_3$  پس از آزمون مایع سنگین از عیار اولیه حدود ۱۹ درصد به حداقل ۴۲/۴٪ و مقدار بازيابي آن به حدود ۳۸٪ رسيد. میزان عیار  $Fe_2O_3$  و  $SiO_2$  نیز به ترتیب از مقادیر ۶۱ درصد و ۸,۵۸ درصد در نمونه اولیه به ۴۴/۵ و ۷٪ کاهش یافته‌اند.

از جداكتنده‌های مغناطیسی معمولاً برای پرعيارسازی کانی‌های مغناطیسی و آهن‌زدایی بعضی از مواد معدنی استفاده می‌شود. اين جداكتنده‌های مغناطیسی به دو نوع جداكتنده باشد کم و با شدت زیاد رده‌بندی شده که هر یک از آن‌ها خود به انواع خشک و تر تقسیم می‌شوند [۱۲]. در این روش از جداكتنده‌ی مغناطیسی خشک دیسکی با شدت بالا استفاده شد در جدا کننده‌ی نوع دیسکی کانی‌های پارامغناطیسی نسبت به تاثیرپذیری مغناطیسی آنها جدا می‌شوند، به نحوی که دانه‌های با بيشترین تاثیرپذیری مغناطیسی اولین محصول و دانه‌های با کمترین تاثیرپذیری مغناطیسی آخرین محصول را تشکیل می‌دهند. با این جداكتنده می‌توان موادی را که تاثیرپذیری مغناطیسی آنها تنها کمی با يكديگر اختلاف دارند، با دفت زیاد از هم جدا کرد [۱۲].

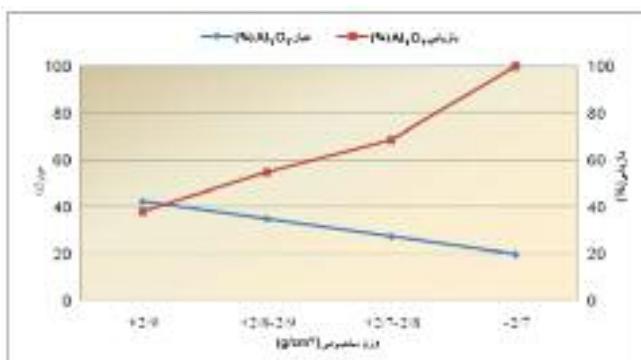
اين بررسی‌ها، نشان می‌دهند که بيشترین درگیری‌ها از نوع تماسی (بين بلورهای آندالوزیت، بیوتیت و کوارتز) و ادخل‌های (گرافیت، بیوتیت، کلریت و کوارتز) موجود در آندالوزیت‌ها است. (شکل ۳) اندازهی بيشتر اين ادخال‌ها کمتر از ۰,۰۵ میلی‌متر است. آندالوزیت و بیوتیت از حاشیه با هم درگیر هستند. کوارتز به صورت ادخال در آندالوزیت و درگیری از حاشیه‌های است. درگیری‌ها در دسته‌های ذرات با ابعاد بزرگ‌تر به صورت درگیری آندالوزیت با چند کانی است (کوارتز-بیوتیت-کلریت-گرافیت) و در دسته‌های با ابعاد کوچک‌تر تعداد کانی‌های درگیر با آندالوزیت کمتر شده است و درگیری‌ها از نوع سه‌تایی (درگیری سه کانی با هم) و دو‌تایی است. با کاهش ابعاد ذرات درجهی آزادی کانی‌ها افزایش یافته است. لازم به يادآوری است که ادخال‌های بسیار ریزی از کوارتز، کلریت، بیوتیت و گرافیت در آندالوزیت وجود دارند که با کاهش ابعاد ذرات از آندالوزیت جدا نشده و در کل باعث شده‌اند که درجهی آزادی آندالوزیت به حد مطلوب نرسد. نوع درگیری‌ها در هر دسته، در شکل (۴) نمایش داده شده است. مرحله‌ی بعدی آزمایش‌های فرآوری شامل یک مرحله فرآوری به روش مایع سنگین (heavy media) و یک مرحله آزمون مغناطیسی خشک بوده است. برای آزمایش مایع سنگین، روی نمونه‌های مورد بررسی، یکی از نمونه‌های معرف آزمون مغناطیسی خشک بوده است. برای آزمایش مایع سنگین، سپس یک نمونه با جرم تقریبی حدود ۱ میلی‌متر رسانده شد. سپس یک نمونه با جرم تقریبی حدود ۵۰۰ گرمی از آن انتخاب و آزمون‌های مایع سنگین روی آن انجام گرفت. پیش از آزمایش، به علت تاثیر منفی نرمه‌ها روی جدایش مایع سنگین، نمونه‌ی مورد نظر با سرند ۳۸ میکرون شستشو داده شد. مایع سنگین انتخاب شده بروموفرم با چگالی ۲/۹ گرم بر سانتی‌مترمکعب بود. آزمون‌های اولیه در سه چگالی ۲,۷، ۲,۸، ۲,۹ انجام شد که نتایج آن در جدول (۵) و نمودارهای



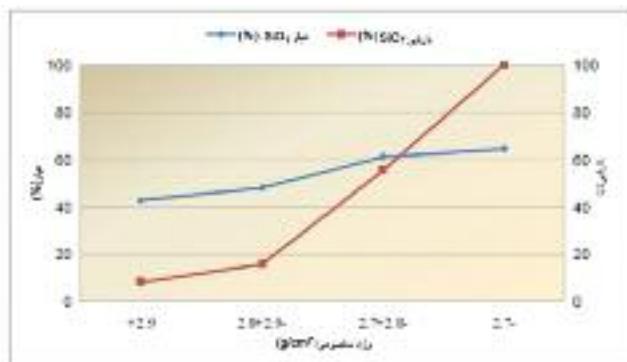
شکل ۴ الف- درگیری تماسی آندالوزیت با بیوتیت ب- ادخال‌های گرافیت، بیوتیت و کلریت در آندالوزیت آزاد ت- درگیری تماسی آندالوزیت با بیوتیت و ادخال‌های گرافیت در آندالوزیت ث- درگیری تماسی آندالوزیت با کوارتز و بیوتیت و ادخال‌های کلریت و گرافیت در آندالوزیت ج- ادخال‌های کوارتز و گرافیت در آندالوزیت آزاد ( چپ ) آندالوزیت درگیر با بیوتیت و ادخال کوارتز در آندالوزیت راست ( تصاویر در نور عبوری XPL گرفته شده است)

جدول ۵ نتایج آزمون‌های مایع سنگین روی نمونه‌های با ابعاد ۱-میلی‌متر.

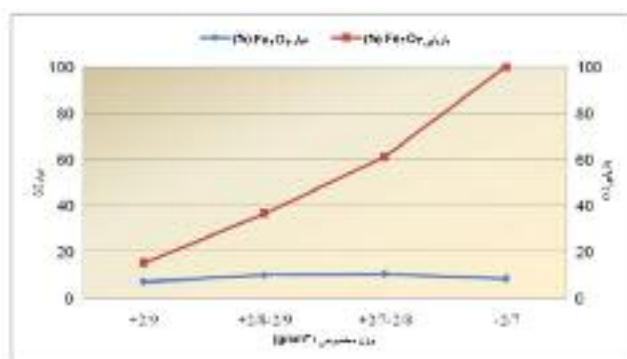
$\text{Fe}_2\text{O}_3$ (%)	$\text{SiO}_2$ (%)	$\text{Al}_2\text{O}_3$ (%)	وزن	وزن مخصوص $\text{g}/\text{cm}^3$	ردیف				
بازیابی انباشتی	عيار انباشتی	بازیابی انباشتی	عيار انباشتی	درصد گرم					
۱۴,۹۹	۷	۱۲,۶۶	۴۴,۵	۳۸,۰۱	۴۲,۴	۱۷,۶	۸۴,۹	+۲,۹	۱
۳۶,۲۸	۹,۶۶	۲۳,۱۵	۴۶,۴۰	۵۴,۶۳	۳۴,۷۵	۱۳,۲	۶۴	-۲,۹+۲,۸	۲
۶۱,۰۶	۱۰,۱۶	۴۱,۵۹	۵۲,۱۴	۶۸,۵۴	۲۷,۲۶	۱۸,۵	۸۹,۲	-۲,۹+۲,۷	۳
۱۰۰	۸,۲۰	۱۰۰	۶۱,۷۹	۱۰۰	۱۹,۶۰	۵۰,۷	۲۴۵	-۲,۷	۴



شکل ۵ نمودار عیار و بازیابی  $\text{Al}_2\text{O}_3$  نسبت به چگالی‌های مختلف. در این آزمون میزان  $\text{Al}_2\text{O}_3$  با افزایش چگالی ماده‌ی سنگین افزایش داشته است و به حدود ۴۱٪ رسیده است.



شکل ۶ نمودار عیار  $\text{SiO}_2$  نسبت به چگالی‌های مختلف. در این آزمایش عیار  $\text{SiO}_2$  چنان‌که مورد نظر بوده است با افزایش چگالی ملمع سنگین از حدود ۶۲٪ به ۴۲٪ کاهش داشته است.



شکل ۷ نمودار عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  در نسبت به چگالی‌های مختلف. در این آزمون با افزایش چگالی ماده‌ی سنگین تغییر مشخصی در عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  ایجاد نشده است.

دست آمده با این روش برای  $\text{Al}_2\text{O}_3$  برابر ۹۴٪ و مقادیر  $\text{SiO}_2$  و  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  به ترتیب ۸۶٪ و ۲۵٪ است. تا این مرحله نتایج مورد نظر، مبنی بر دستیابی به عیار استاندارد، حاصل نشد برای بررسی بیشتر و به ویژه مشاهده‌ی تاثیر دانه‌بندی روی فراورده‌ها، نمونه‌های سنگین‌تر از چگالی ۳، ۲، ۹ و ۲، ۸، محدوده دانه‌بندی ۵۰۰-۳۰۰+۵۰۰ و -۳۰۰-۵۰۰ میکرون تقسیم شدند و تاثیر دانه‌بندی در این سه بخش مشاهده شد. نتایج این مرحله در جدول (۸) و شکل‌های (۱۱) تا (۱۳) ارائه شده‌اند. چنان‌که در جدول (۸) مشاهده می‌شود بیشترین میزان عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  در گستره‌ی دانه‌بندی ۳۰۰-۵۰۰ میکرون و در نتیجه آزمون مایع سنگین با چگالی ۲، ۹ به دست آمد.

در این پژوهش، آزمون مغناطیسی روی نمونه‌ی اولیه کمتر از ۱ میلی‌متر لجام شد که نتیجه‌ی آن در جدول (۶) ارائه شده است. چنان‌که در نتایج ارائه شده دید می‌شود، در بخش مغناطیسی عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  حدود ۱۸.۵٪ و میزان بازیابی ۱۷.۶٪ است. عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  نیز در محصول نامغناطیسی افزایش بسیار کم، داشته و به ۱۹.۲۸٪ سیده است.

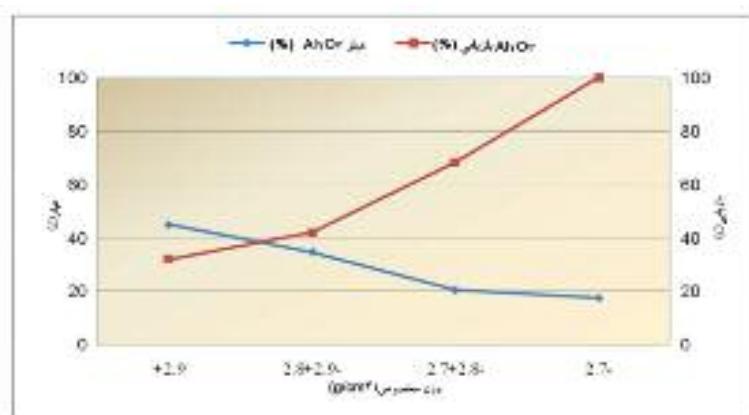
روی محصول نامغناطیسی به دست آمده آزمون‌های مایع سنگین در همان سه چگالی انجام شد که نتایج آن به صورت جدول (۷) و نمودارهای (۸) تا (۱۰) نشان داده شد. در جدول (۷) ملاحظه می‌شود که در آزمون مایع سنگین با چگالی +۲/۹ بیشترین افزایش در عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  و بیشترین کاهش در مقدار بر اکسیدهای  $\text{SiO}_2$  و  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  حاصل شده است. بیشترین عیار به

**جدول ٦ نتیجه تست مغناطیسی شدت بالای خشک یز روی نمونه اولیه**

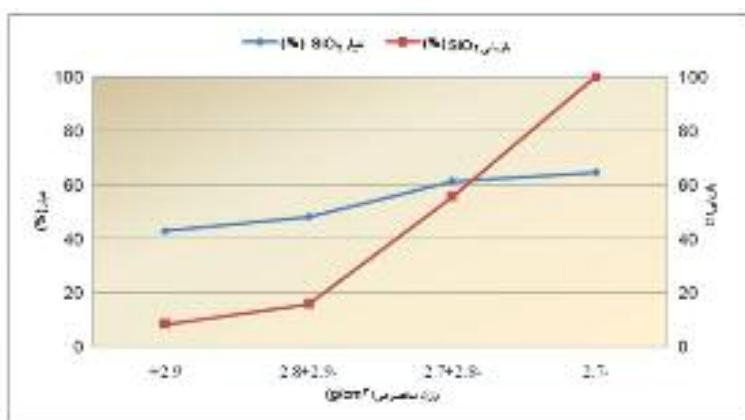
ردیف		محصول		وزن				Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> (%)		SiO <sub>2</sub> (%)		Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> (%)	
				گرم	درصد	عیار	بازبایی	عیار	بازبایی	عیار	بازبایی	عیار	بازبایی
۱		مغناطیسی		۸۹,۶	۷,۸	۱۷,۴	۷,۰۹	۴۸,۱	۶,۰۱	۱۸,۵	۱۷,۶	عیار	بازبایی
۲		غیر مغناطیسی		۱۰,۵۷	۹,۲	۱۹,۲۸	۹,۲۹۱	۶۳,۸	۹۳,۹۹	۷,۳	۸۲,۳۱	عیار	بازبایی

#### جدول ۷ نتایج آزمون‌های مایع سنگین روی نمونه‌ی محصول نامغناطیسی:

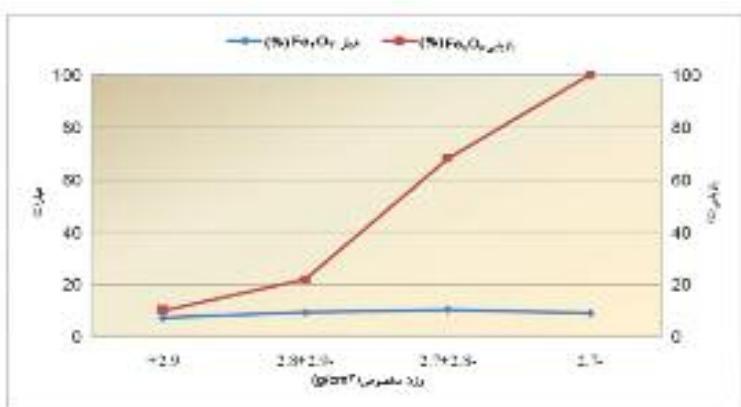
Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> (%)		SiO <sub>2</sub> (%)		Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> (%)		چگالی		چگالی (g/cm <sup>3</sup> )	ردیف
عيار انباشتی	بازیابی انباشتی	عيار انباشتی	بازیابی انباشتی	عيار انباشتی	بازیابی انباشتی	درصد	گرم		
۱۰٪۶	۷٪۲۵	۸٪۲۲	۴٪۲۸۶	۳٪۱۹۶	۴٪۴۹۴	۴٪۲۴	۳٪۷	+٪۹	۱
۲٪۹۲	۹٪۲۸	۱۵٪۶۸	۴٪۷۹۹	۴٪۱۸۹	۳٪۴۶۰	۳٪۴٪۷۵	۲٪۶	-٪۹+٪۲٪۸	۲
۶٪۸٪۱۸	۱۰٪۳۹	۵٪۵٪۵۷	۶٪۱٪۲۴	۶٪۸٪۲۸	۲٪۰٪۳۰	۲٪۷٪۲۶	۱٪۱٪۲	-٪۹+٪۲٪۷	۳
۱۰۰	۸٪۹٪۲	۱۰۰	۶٪۴٪۵۰	۱۰۰	۱٪۷٪۴۰	۱٪۹٪۶۰	۱٪۲٪۴	-٪۷٪۷	۴



شکل ۸ عیار و بازیابی محصول نامغناطیسی نسبت به چگالی‌های مختلف آزمون مایع سنگین روی محصول نامغناطیسی به ویژه در چگالی‌های بالاتر، باعث افزایش عبارت  $\text{Al}_2\text{O}_3$  تا حد ۴۲ درصد شده است.



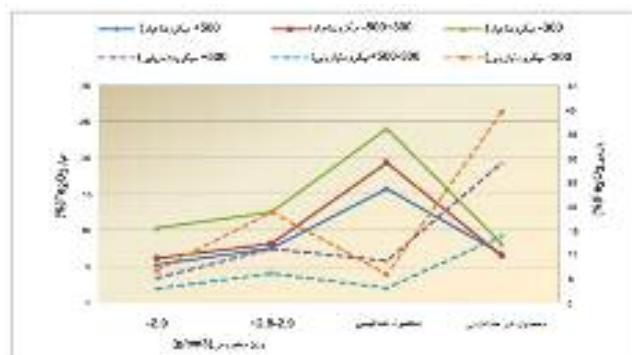
شکل ۹ عیار و بازیابی SiO<sub>2</sub> محصول نامغناطیسی نسبت به چگالی‌های مختلف عیل سیلیکات در آزمون با مایع سنگین با چگالی ۲/۹ + به ۴/۱ کاهش یافته است.



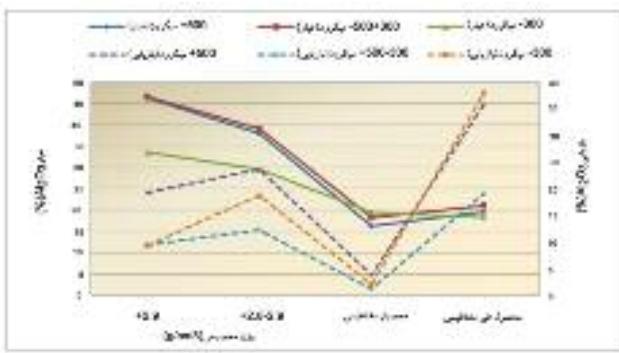
شکل ۱۰ عیار و بازیابی Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> محصول مغناطیسی نسبت به چگالی‌های مختلف آرمون مایع سنگین روی عیار این محصول تاثیر زیادی نداشته است.

جدول ۸ نتایج عیارسنجدی محصولات در سه محدوده ابعادی

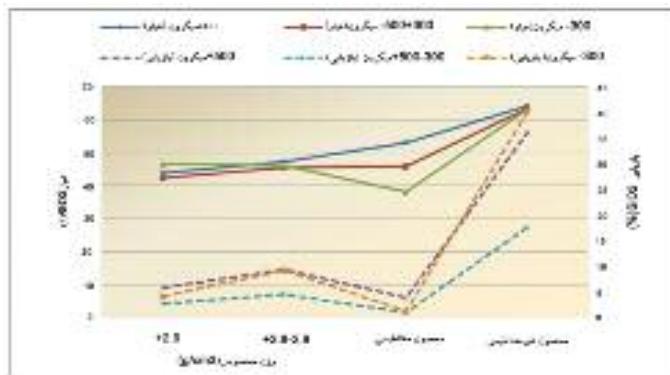
ردیف	چگالی (g/cm <sup>3</sup> )	دانه بندی (میکرون)	وزن						دانه بندی (میکرون)	بازیابی (انباشتی)	عیار (انباشتی)	بازیابی (انباشتی)	عیار (انباشتی)	بازیابی (انباشتی)
			درصد به کل	درصد	گرم	درصد به کل	درصد	گرم						
۱	+۲/۹	+۵۰۰	۵/۱۲	۵/۲۵	۵/۸۰	۴۴	۱۹/۲۵	۴۶/۲۶	۸/۲	۴۶/۳	۳۳/۶	۵/۱۲	۵/۲۵	۵/۸۰
			۲/۹۵	۶/۱۹	۲/۷۳	۴۲/۴۱	۹/۴۷	۴۶/۶۳	۴/۰	۲۲/۶	۱۶/۴	۲/۹۵	۶/۱۹	۲/۷۳
			۶/۷۵	۱۰/۳۳	۴/۱۳	۴۶/۷	۹/۳۴	۲۳/۵۱	۵/۵	۳۱	۲۲/۵	۶/۷۵	۱۰/۳۳	۴/۱۳
			۱۱/۱۷	۷/۵۴	۹/۳۷	۴۷/۴۲	۲۲/۶۸	۳۷/۹۶	۴/۱	۳۰/۸	۱۶/۹	۱۱/۱۷	۷/۵۴	۹/۳۷
			۶/۱۲	۸/۲۰	۴/۵۵	۴۵/۵۷	۱۲/۳۰	۳۹/۰۵	۲/۲	۱۶/۶	۹/۱	۶/۱۲	۸/۲۰	۴/۵۵
			۱۸/۸۱	۱۲/۵۱	۹/۲۳	۴۶/۱۰	۱۸/۶۹	۲۹/۵۳	۶/۹	۵۲/۶	۲۸/۸	۱۸/۸۱	۱۲/۵۱	۹/۲۳
۲	-۲/۹+۲/۸	+۵۰۰	۸/۶۶	۱۵/۷۹	۳/۸۲	۵۳/۱۸	۳/۸۰	۱۶/۱۹	۴/۵	۵۷/۴	۴۳/۷	۸/۶۶	۱۵/۷۹	۳/۸۲
			۳/۰۸	۱۹/۳۴	۰/۹۶	۴۵/۸۴	۱/۲۴	۱۸/۲	۱/۳	۱۶/۷	۱۲/۷	۳/۰۸	۱۹/۳۴	۰/۹۶
			۵/۹۵	۲۴/۰۸	۱/۲۴	۳۸/۱۷	۲/۰۵	۱۹/۴۲	۲/۰	۲۵/۹	۱۹/۷	۵/۹۵	۲۴/۰۸	۱/۲۴
			۲۸/۹۶	۶/۷۵	۳/۶۱۴	۶۴/۳۵	۳۵/۸۸	۱۹/۰۴	۳/۵۱	۳۸/۱	۶۷/۲	۲۸/۹۶	۶/۷۵	۳/۶۱۴
۳	محصول مغناطیسی	-۵۰۰+۳۰۰	۱۳/۸۴	۶/۵۲	۱/۷۶۵	۶۳/۵۱	۱۹/۱۲	۲۱/۰۴	۱/۷۴	۱۸/۹	۳۷/۷	۱۳/۸۴	۶/۵۲	۱/۷۶۵
			۳/۹۵۱	۸/۱۵	۴/۰۲۰	۶۳/۳۴	۳۷/۹۱	۱۸/۲۲	۳/۹۷	۴۳/۱	۸۶/۱	۳/۹۵۱	۸/۱۵	۴/۰۲۰



شکل ۱۱ نمودار توزیع و عیار بازیابی  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  محصولات مختلف دانه‌بندی شده. در گستره‌ی ابعادی  $+500$ - $500$  میکرون و در چگالی  $+2/9$  بیشترین کاهش در عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  حاصل شده و به حدود  $5/5$ % رسیده است



شکل ۱۲ نمودار توزیع عیار و بازیابی  $\text{Al}_2\text{O}_3$  محصولات مختلف دانه‌بندی شده. در گستره‌ی ابعادی  $+500$ - $500$  میکرون و  $+500$ - $300$  میکرون در آزمون مایع سنگین با چگالی  $+2/9$  عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  به حدود  $47/47$ % افزایش یافته است



شکل ۱۳ نمودار توزیع عیار و بازیابی  $\text{SiO}_2$  فراورده‌های مختلف دانه‌بندی شده. بیشترین کاهش در عیار  $\text{SiO}_2$  در گستره‌ی ابعادی  $+500$ - $300$  میکرون و در چگالی  $+2/9$  مایع سنگین بوده و به حدود  $41/41$ % رسیده است.

ی آزادی مناسب تا اندازه‌ی کمتر از  $500$  میکرون خرد شد، و سپس برای افزایش عیار آندالوزیت روی نمونه با استفاده از مایع سنگین با چگالی  $+2/9$  گرم بر سانتی‌متر مکعب آزمون مایع سنگین انجام شده و در مرحله‌هایی برای حذف ترکیب‌های آهن روی محصول سنگین، آزمون معنایطیس خشک با شدت بالا انجام شود. نتایج این آزمون‌ها در جدول (۹) و شکل‌های (۹) تا (۱۶) نمایش داده شده‌اند. چنان‌که در جدول (۹)

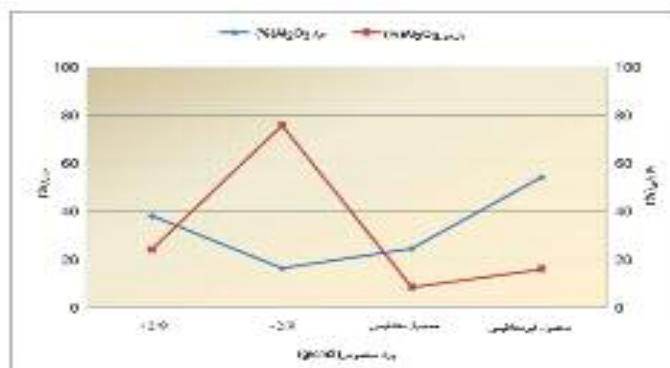
برداشت مشاهده و بررسی نتایج آزمون‌های انجام شده و نیز گزارش کانی‌شناسی، تأیید کننده‌ی این است که فرآوری اقتصادی آندالوزیت‌های منطقه قنداب واقع در جنوب‌شرقی فریمان امکان‌پذیر است و روش مناسب برای فرآوری نمونه آندالوزیت برای رسیدن به عیار موردنظر (حدود  $0.54$ %) به این صورت در نظر گرفته شد که نخست نمونه‌ی اولیه برای رسیدن به درجه-

نظرگرفته شده جهانی (جدول ۲) همخوانی دارد. تغییرات دیگر در اکسیدهای عناصر شامل کاهش مشخص در مقدار درصد اکسیدهای  $\text{CaO}$  و  $\text{Na}_2\text{O}$  و  $\text{K}_2\text{O}$  است بهطوری‌که مقدار  $\text{CaO}$  از  $٪ ۰,۵۸$  به  $٪ ۰,۳۱$ ،  $\text{Na}_2\text{O}$  از  $٪ ۰,۱۷$  به  $٪ ۰,۲۵$  و  $\text{K}_2\text{O}$  از  $٪ ۰,۳۸$  به  $٪ ۰,۳۷$  تقلیل یافته است. کنسانتره آندالوزیت با ویژگی خواسته‌شده حدود ۵ درصد خوراک اولیه و بخش نامغناطیسی آن حدود ۶ درصد نمونه‌ی اولیه را تشکیل می‌دهد. آندالوزیت مناسب حدود ۱۶ درصد محتوای خوراک اولیه و بخش نامغناطیسی آن حدود ۸ درصد خوراک اولیه و مجموعاً ۲۴ درصد محتوای آندالوزیت اولیه را تشکیل می‌دهد.

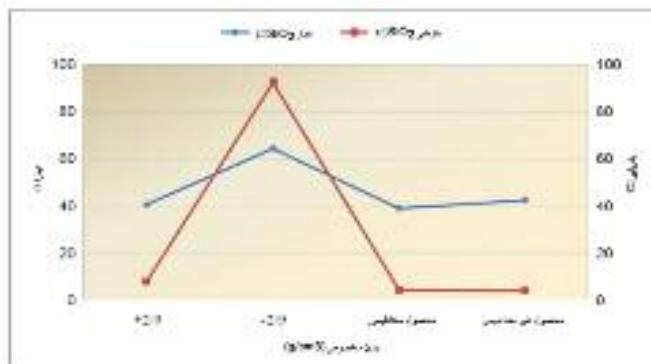
مشاهده می‌شود با آزمون مایع سنگین با چگالی  $+2,9$  عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  به  $٪ ۳۸,۰۵$  افزایش یافته است. پس از آزمون مغناطیسی خشک محصول نامغناطیسی نهایی دارای عیار بیشینه‌ی ( $٪ ۵۴,۱۳$ )  $\text{Al}_2\text{O}_3$  بوده است. عیار  $\text{SiO}_2$  در این محصول به  $٪ ۴۲,۱۵$  و عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  به  $٪ ۱,۵۱$  کاهش یافته است. با توجه به جدول (۱۰) ملاحظه می‌شود که نتایج XRF روی محصول نامغناطیسی نهایی نشان‌دهنده‌ی این است که میزان  $\text{Al}_2\text{O}_3$  از  $٪ ۱۸,۳۸$  در محصول اولیه به بیش از  $٪ ۵۴$  افزایش یافته و عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  از  $٪ ۸,۵۸$  به حدود  $٪ ۱,۵$  و عیار  $\text{SiO}_2$  از  $٪ ۶۱,۰۴$  در محصول اولیه به حدود  $٪ ۴۲$  در محصول نهایی کاهش داشته‌اند که این مقادیر با استاندارهای در

جدول ۹ نتایج آزمون‌های مایع سنگین با چگالی  $٪ ۲/۹$  گرم بر سانتیمترمکعب و مغناطیسی خشک باشد بالا.

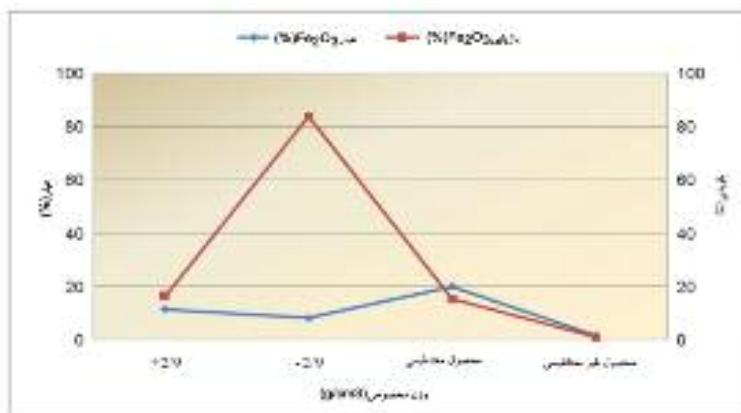
$\text{Fe}_2\text{O}_3$ (%)	$\text{SiO}_2$ (%)		$\text{Al}_2\text{O}_3$ (%)		جرم	چگالی (g/cm³)	ردیف
	عيار	بازیابی	عيار	بازیابی			
۱۶,۲۵	٪ ۷,۸۹	٪ ۷,۸۹	٪ ۴۰,۳۱	٪ ۲۴,۲۲	٪ ۳۸,۰۵	+2,9	۱
۸۳,۷۵	٪ ۸,۰۷	٪ ۹۲,۱۱	٪ ۶۴,۲	٪ ۷۵,۷۸	٪ ۱۶,۲۴	-2,9	۲
۱۵,۳۷	٪ ۱۹,۹۶	٪ ۴,۱۰	٪ ۳۸,۷۵	٪ ۸,۳۹	٪ ۲۴,۳۹	محصول مغناطیسی	۳
۰,۹۸	٪ ۱,۵۱	٪ ۳,۷۹	٪ ۴۲,۱۵	٪ ۱۵,۸۳	٪ ۵۴,۱۳	محصول غیر مغناطیسی (نهایی)	۴



شکل ۱۴ نمودار توزیع عیار و بازیابی  $\text{Al}_2\text{O}_3$  محصولات مختلف. بیشترین میزان عیار  $\text{Al}_2\text{O}_3$  در بخش نامغناطیسی حاصل از آزمون نمونه‌ی مغناطیسی و برابر  $٪ ۵۴,۱۳$  است.



شکل ۱۵ نمودار توزیع عیار و بازیابی  $\text{SiO}_2$  فراورده‌های مختلف. میزان عیار  $\text{SiO}_2$  پس از آزمایش مایع سنگین، در محصول مغناطیسی و نامغناطیسی حاصل از تست مغناطیس تفاوت زیادی ندارد و حدود  $٪ ۴۱$  است.



شکل ۱۶ نمودار توزیع عیار و بازیابی  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  محصولات مختلف میزان عیار  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  در بخش غیرمغناطیسی حاصل از تست مغناطیسی.

جدول ۱۰ آنالیز کامل محصول نامغناطیسی (نهایی).

L.O.I.(/.)	MnO(/.)	K <sub>2</sub> O(/.)	P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> /(/.)	Na <sub>2</sub> O(/.)	CaO(/.)	Cr <sub>2</sub> O <sub>3</sub> /(/.)	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> /(/.)	SiO <sub>2</sub> /(/.)	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> /(/.)
۰,۷۵	۰,۱۵	۰,۳۷	۰,۲۰	۰,۲۵	۰,۳۱	۰,۱۹	۱,۵۱	۴۲,۱۵	۵۴,۱۳

"beneficiation", metal mine 1994, 213(3):36-42 (in chiness)

[۷] همام م، قائمی ف، "سازوکار تشکیل فیبرولیت در هاله دگرگونی گرانیت مشهد"، مجله بلورشناسی و کانی شناسی ایران، شماره ۱ (۱۳۸۷) ص ۱۵۹-۱۶۸

[۸] موذن م، همام م، قادری زفره ع، "بررسی مسئله فیبرولیت و شایط تشکیل آن در هاله دگرگونی گابرو- دیوریت چاه قند، شمال شرق نی ریز" ، مجله باور شناسی و کانی شناسی ایران، شماره ۱ (۱۳۸۴) ص ۱۲۸-۱۳۱

[۹] امیرچخماقی ز، "بررسی پتروزنر سنگ‌های دگرگونی غرب و شمال غرب قنداب با نگرشی ویژه بر پتانسیل اقتصادی آندالوزیت شیست‌ها" ، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه فردوسی مشهد. (۱۳۹۰).

[۱۰] رنجبر ف، "پترولوژی و پتروزنر سنگ‌های دگرگونی شرق و جنوب شرق قنداب با نگرشی ویژه بر پتانسیل اقتصادی آندالوزیت شیست‌ها" ، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه فردوسی مشهد، (۱۳۸۹).

[۱۱] نعمت‌اللهی ح، کانه آرائی (جلد اول)، انتشارات دانشگاه تهران، (۱۳۸۹).

[۱۲] رضایی ب، "تکنولوژی فرآوری مواد معدنی (پرعيارسازی به روش مغناطیسی)" ، انتشارات دانشگاه صنعتی (۱۳۷۸).

#### قدرتانی

نگارندگان مقاله، از مدیر و کارشناسان محترم موسسه فرآوری مواد معدنی ایران (کرج) آقایان مهندس عسکرزاده، مهندس کریمی و مهندس آرام به خاطر آزمایش‌های فرآوری، تشکر و قدردانی می‌کنند

#### مراجع

- [۱] کوهساری ا، مجتبه‌زاده ح، دهقانی احمدآباد م، "کانی-شناسی و نحوه تشکیل کانسارهای نسوز میسلوان بافق، ایران مرکزی" ، مجله بلورشناسی و کانی شناسی ایران، شماره ۲ (۱۳۸۶-۲۵۵) ص ۲۶۶-۲۶۷
- [۲] حسینی ع، "مواد اولیه فرآورده‌های نسوز" ، انتشارات دانشگاه صنعتی امیرکبیر، (۱۳۸۶).
- [۳] شوله و، "مواد دیرگداز، سرامیک‌های دیرگداز" ، ترجمه محمودیان، ط. نشر جانان. (۱۳۷۸).
- [۴] Zhang Z., Sang S., Yang D., Yang D., "Dense medium seperation of coarse andalusite using waste iron powder as solid medium" , Deparment of resources engineering wuham university of sciences & technology, 2004.
- [۵] Ling-chu Z., Yi-min "Flotation seperation of XiXia andalusite ore" , College of resources and Environmentaly engineering Wuham university of sciences & technology ,29 october,2010
- [۶] Shao-Zhu X., Qi-Gai F., Rou-Zhou H., Yo Z., "andalusite family mineral resources and