

نشريه مهندسي عمران اميركبير

نشریه مهندسی عمران امیرکبیر، دوره ۵۰، شماره ۵، سال ۱۳۹۷، صفحات ۸۷۷ تا ۸۸۶ DOI: 10.22060/ceej.2017.12738.5261

مطالعه و بررسی پیش تغلیظ کانسنگ کرومیت سبزوار با روش سنگ جوری پیشرفته

معصومه قربانی٬، بهرام رضایی٬*

۱ دانشکده مهندسی معدن، دانشگاه آزاد اسلامی علوم تحقیقات، تهران، ایران ۲ دانشکده مهندسی معدن، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران

چکیده: سنگ جوری به عنوان یک مرحله مؤثر در فرآیند فرآوری کرومیت مطرح است و نتایج محدودی در این زمینه گزارش شده است. با به کارگیری این روش، صرفه جویی قابل توجهی در انرژی و افزایش تولید در مرحله خردایش صورت می گیرد سنگ جوری در سه مرحله ورودی به سنگ شکن اولیه، خروجی از سنگ شکن اولیه و ورودی به جدایش ثقلی انجام می گیرد که مرحله خروجی سنگ شکن اولیه نتایج مطلوب تری به دنبال داشته است. در این تحقیق، برای جداسازی کرومیت با دستگاه سنگ جوری طراحی شده، شناسایی و خواص سنجی کرومیت انجام شده است. ابتدا کانی ها توسط اسکنر سهبعدی تصویر برداری شده و پس از ایجاد ابر نقاط، حجم به دست می آید و بر اساس آن قطر معادل قطعه سنگ تعیین می شود. سپس قطعات بر روی نوار نقاله دستگاه ساخته شده قرار گرفته و توسط حس گر لودسل، جرم هر کانی روی نوار نقاله در حال حرکت اندازه گیری می شود و جرم مخصوص کانی را مشخص می سازد. در نهایت با توجه به ابعاد و شروط مشخص شده، از مدل مربوط به هر فراکسیون مقدار عیار قطعه سنگ مشخص شده و بر اساس حد مشخص شده برای عیار، به کنسانتره یا باطله هدایت می شود. نتایج به دستآمده نشان می دهد که کرومیت منطقه سبزوار با عیار ۲۶/۱۶ درصد و کانی های مزاحم همراه پس از ورود به دستگاه به دستآمده نشان می دهد که کرومیت منطقه سبزوار با عیار ۲۶/۱۶ درصد و کانی های مزاحم همراه پس از ورود به دستگاه

تاریخچه داوری: دریافت: ۱۹ فروردین ۱۳۹۶

بازنگری: ۱ مرداد ۱۳۹۶ پذیرش: ۱۰ مرداد ۱۳۹۶ ارائه آنلاین: ۲۱ مرداد ۱۳۹۶

> کلمات کلیدی: سنگ جوری جدایش فیزیکی کرومیت کارایی جدایش DX10

۱- مقدمه

انرژی مورد نیاز برای استخراج فلز با ارزش از درون یک کانسنگ و تهیه کنسانتره بخش قابل توجهی از هزینه های تولید فلز را به خود اختصاص می دهد. به طور متوسط در صنعت معدن کاری حدود ۴۴ درصد از مصرف الکتریسیته به بخش خردایش و آسیاکنی اختصاص می یابد [۱].در چرخه فرآوری، عملیات کاهش ابعاد به تنهایی حدود KWh ۲۰۹×۱۹۰ انرژی الکتریکی مصرف می کند [۲]. انرژی مورد نیاز در طول فرآیند خردایش و آسیاکنی طبق رابطه باند با معکوس رادیکال ابعاد محصولات افزایش می یابد و لذا عمدهی انرژی در طول فرآیند خردایش مربوط به بخش آسیاکنی برای تولید محصول مناسب به عنوان خوراک بخش فلوتاسیون و مراحل جدایش بخش آسیا حدود ۶۰ درصد هزینه های کلی مربوط به انرژی مصرفی را بعدی است. در بسیاری از صنایع فلزی (به خصوص فلزات ۲۰۲۷) مرفود به انرژی مصرفی را بغش آسیا حدود ۶۰ درصد هزینه های کلی مربوط به انرژی مصرفی را بخش آسیا حدود د۶۰ درصد هزینه های کلی مربوط به انرژی مصرفی را بخش آسیا حدود د۶۰ درصد هزینه های کلی مربوط به انرژی مصرفی را بخش آسیا حدود د۶۰ درصد هزینه های کلی مربوط به انرژی مصرفی را بخش آسیا حدود د۶۰ درصد هزینه های کلی مربوط به انرژی مصرفی را

پروسه خردایش وارد می شوند فاقد ارزش اقتصادی هستند که انرژی صرف همه این مواد شده و در نهایت مواد گانگ یا باطله پس از انجام عملیات خردایش و عمدتا پس از فلوتاسیون و یا سایر روش های جدایش از مسیر خارج می شوند که این مواد خود باعث درگیر شدن بخش های مختلف از مسیر فرآوری و در نهایت تولید باطله که به لحاظ اقتصادی در بازار قابل فروش نیست، می شود. بنابراین سنگ جوری به عنوان یک تکنولوژی برای کاهش مقدار خوراک به مدارهای آسیاکنی شناخته می شود [۳].حذف مقادیر زیادی باطله قبل از هرگونه هزینه اضافی سرمایه گزاری و هزینه عملیاتی در از یک سنسور، پردازشگر و یک بازوی طبقه بندی کننده تشکیل شدهاند [۴]. دستور کار این روش قرار دارد. در ساده ترین حالت دستگاههای سنگ جوری از یک سنسور، پردازشگر و یک بازوی طبقه بندی کننده تشکیل شدهاند [۴]. در سدههای گذشته سنگ جوری به طریق دستی بر روی سنگهایی که از لحاظ ظاهری شناخته شده بودند انجام می گرفت. در حالی که تکنولوژی های پیشرفته تنها به سطح اکتفا نمی کنند و خواص ذاتی سنگ را نیز مورد بررسی قرار داده و در نهایت اقدام به طبقه بندی می نمایند [۵].

برگمن^۲ در سال ۲۰۱۱ انواع سنسورهایی که امروزه در طبقهبندی مبتنی بر سنسور استفاده می شوند را به سنسورهای نوری، نزدیک مادون قرمز، انتقال پرتو ایکس و الکترومغناطیس تقسیم بندی نمود. همچنین پیشرفتهای تکنولوژیکی در سنسورها را در افزایش توان تولید تجهیزات

^{*}نویسنده عهدهدار مکاتبات: rezai@aut.ac.ir

l فلزاتی که فرآوری آن ها سخت بوده، از روش های معمول و مرسوم قابل فرآوری نیستند. و برای فرآوری آن از گرما و فشار استفاده می شود

سنگ جوری اتوماتیک و کشف روشهای طبقهبندی مبتنی بر سنسورها در صنایع معدنی را مورد توجه قرار داده است [۶].

دالم^۱ و همکاران در سال ۲۰۱۴ کاربرد سنگ جوری اتوماتیک مبتنی بر سنسور را مورد ارزیابی قرار داده و عنوان نمودند که با حذف کانی های گانگ^۲ به کاهش هزینه های فرآوری کانه های درشت کمک میکنند. با این حال، سنگ جوری به کمک سنسورها هنوز یک تکنولوژی نوظهور با کاربردهای ثابتشدهی محدود محسوب می شود [۷].

لیزارد" و همکاران در سال ۲۰۱۴ پی بردند که انتقال پرتو ایکس که انرژی انتقال دادهشده از داخل یک نمونه را آنالیز می کند، در طبقهبندی سنگ ها سودمند است. وقتی پرتوهای ایکس از داخل یک ماده عبور می کنند، جذب شده، بازتابیده شده یا انتقال داده می شوند؛ میزان پر توهای ایکس انتقال دادهشده از میان نمونه بهشدت به چگالی اتمی ماده بستگی دارد. بنابراین، عناصر چگال تر (معمولاً کانه) انرژی پرتو ایکس بیشتری نسبت به عناصر سبکتر (معمولاً گانگ) جذب می کنند. جمع آوری سیگنال های پرتوهای ایکس عبور دادهشده در دو سطح انرژی مختلف به سنسور اجازه می دهد که تأثير ضخامت مواد بر انتقال يرتو ايكس را تقليل دهد. چنين سنسورهايي كه برای طبقهبندی کانه استفاده می شوند، با نام سنسورهای انتقال پرتو ایکس با انرژی مضاعف (دی ای– ایکس آر تی) شناخته می شوند. سنگ جورهای مبتنی بر پرتوهای ایکس تمام محتوای سنگهای مجزا را می آزمایند و نیازی نیست مواد به طور استثنایی خشک یا تمیز شوند، و هیچ جهت گیری خاصی برای شناسایی کانه توسط سنسور لازم نیست. این ابزارها مشابه اسکنرهای پرتو ایکس در نقاط بازرسی امنیتی فرودگاهها، لابه لای سنگهای مورد آزمایش را مشاهده می کنند و نیازی به تکیه برروش های اتفاقی و امید به نمونه گیری کافی از سطح سنگ برای داشتن نمونه نماینده از محتوای آن ندارند [۸].

بالانتین^۴ و همکاران در سال ۲۰۱۵ نشان دادند که ظرفیت یک طبقهبندی کننده با افزایش ابعاد سنگ افزایش مییابد. بنابراین، بهترین جای نصب آنها پاییندست سنگشکنهای اولیه یا ثانویه یا جریانهایی با ابعاد یکسان مثل مدارهای قلوهسنگ در مدارهای خردایش نیمه خودشکن و بالادست آسیاها است [۹].

اشتینرنت^۵ در سال ۲۰۱۵ نشان داد که شناسایی نقطه مناسب در یک فرآیند برای به کارگیری دستگاههای سنگ جوری بسیار مهم است. با توجه به اینکه این دستگاهها باطله را خارج می کنند، باید در ابتدایی ترین نقاط ممکن فلوشیت نصب شوند تا هزینههای انرژی، مواد شیمیایی، و ظرفیت را با توجه به اینکه باطله به هر نحو دیگری از مدار حذف خواهد شد، به حداقل برسانند [۱۰].

- 1 Dalm
- 2 Gangue
- 3 Lessard
- 4 Ballantyne
- 5 Steinert

۲- مواد و روش ها

نمونه کانی مورد آزمایش، از معدن سبزوار واقع در استان خراسان جنوبی و از خروجی سنگشکن فکی (سنگشکن اولیه) تأمین شد. نوار نقاله عرض ۴۰ سانتی متر ساخت شرکت سهند و تولید ایران به همراه استراکچر تهیه و در تابلو برق مربوطه اینورتر LG ساخت کره جنوبی قرار داده شد. سنسور لودسل ساخت کشور آلمان مورد استفاده قرار گرفت. همچنین ماژول و Plc data, HMS 4.3 ورودی آنالوگ و ALS 4.5 ماژول و بانس تابلو برق ۵۳/۳۵ فیوز LS داگت، ریل، سیم و پرچ تهیه شد. مطالعات باکس تابلو برق ۵۳/۳۵ فیوز LS داگت، ریل، سیم و پرچ تهیه شد. مطالعات XRF توسط دستگاه آکسفورد (کد FD2000 ساخت کشور انگلیس) و مطالعات MRS و ساخت کشور دانگاه کرا مان موجود در آلمان) انجام شد که نتایج آنالیزهای XRF و شخل ۱ آمده است. کانی مورد آزمایش در جدول های ۱ و ۲ و شکل ۱ آمده است.

جدول۱: مقدار عناصر موجود در ترکیب شیمیایی کانی کرومیت

Table 1. The amount of compound in the chemical composition of chromite

	- * 0
درصد	عنصر
78/+1	Cr ₂ O ₃
$\Delta \cdot V$	FeO
78/71	SiO_2
18/49	Al_2O_3
٢/٨٩	MgO
٨/٢٣	ساير عناصر
۱۰۰	جمع

جدول ۲ : کانی های اصلی موجود در نمونه کرومیت

 Table 2. The main minerals found in the chromite sample

درصد	فرمول شيميايى	کانی
۳۳/۹	(Fe,Mg)Cr ₂ O ₄	كروميت
۲۷/۹۳	Al ₂ Si ₂ O ₅ (OH) ₄	كائولينيت
۱۵/۰۷	Fe ₂ O ₃	هماتيت
14/41	SiO ₂	كوارتز

6 X-Ray Fluorescence

7 X-Ray Diffraction

 $(\mathbf{1})$



Fig. 1. XRD Analysis of the sample

چگالی کانی موردنظر نیز محاسبه گردید. نمونه کانی موردنظر پس از توزین توسط ترازوی دیجیتال (مدل PA214C ساخت شرکت OHUS) توسط دستگاه سنگشکن فکی آزمایشگاهی (مدل IKH.B1 و ساخت کشور ایران) خردایش شد. ۵۰ درصد از نمونه خردشده با استفاده از یک سری سرندی که شرح آن در ادامه آمده است، دانهبندی شد. نتایج آنالیز سرندی بهدستآمده در هر مرحله بهدقت توزین و جهت انجام آزمایشهای بعدی طبقهبندی و کدگذاری شد. در مرحله بعد و در فراکسیون بندیهای مختلف، کانی ابتدا توسط اسکنر سهبعدی (مدل BCD - ساخت کشور آلمان) پردازش و ابر نقاط کانی تشکیل شد. سپس توسط برنامه CAD متصل به پردازشگر، حجم کانیها به دست آمد. پس ازاین مرحله در سیستر کالیها به ترتیب و بهصورت بر خط و بافاصله از روی نوار نقاله عبور نموده و جرم هریک تعیین شد.



شکل ۲ : نمایی از دستگاه ساخته شده و قسمتهای مختلف آن

Fig. 2. A view of the device and its various parts

1 Programmable logic controller

ρ=m/v

در ابتدا محصول سنگ شکن فکی در فراکسیون های مختلف طبقهبندی شد و مطابق شکل ۲ پس از محاسبه حجم توسط اسکنر سه بعدی قطر معادل هر یک از فراکسیون ها تعیین شد. سپس در هر فراکسیون ذراتی که دارای چگالی های مختلف بودند مورد آنالیز قرار گرفته و درصد هر یک از عناصر تشکیل دهنده مشخص شد.



شکل ۳ : شماتیکی از عملکرد دستگاه و نحوه ار تباط بخش های مختلف آن

Fig. 3. A schematic of how the device works and how it interacts with different parts

سپس با استفاده از درصدهای محاسبهشده در هر فراکسیون رابطه بین عیار کرومیت با چگالی کرومیت رابطه بدست آمد و در پایگاه دادههای دستگاه ذخیره گردید که بر اساس آن مقدار عیار محتوی هر قطعه سنگ تعیین شد. سپس با استفاده از نرمافزار DX10 نرمال بودن نمونهها تصدیق و دادههای مربوط به هر بخش آنالیز شده و در نهایت مدل ریاضی مربوط به هر فراکسیون بهصورت جداگانه محاسبه شد و بر اساس رابطه بدست آمده برای هر فراکسیون مقدار عیار محتوی هر قطعه سنگ تعیین شده و با توجه برای هر فراکسیون مقدار عیار محتوی هر قطعه سنگ تعیین شده و با توجه به اینکه عیار بالای ۲۰ به عنوان کنسانتره و عیار پایین ۲۰ به عنوان باطله در نظر گرفته شد، نمونه به دو بخش باطله و کنسانتره تقسیم شد، این عیار به عنوان پیش فرض انتخاب شده است و با انجام آزمایشات می توان بهترین حد جدایش برای دستیابی به بهترین عیار و بازیابی را تعیین نمود.

۳- نتایج و بحث

با توجه به اینکه صحت تقسیم بندی در این روش بسیار مهم است لذا به منظور نیل به این هدف نیازمند انجام آنالیز بر روی تمام ذرات یک فراکسیون میباشیم از آنجا که جامعه آماری بسیار بزرگ میباشد بنابراین برای کاهش تعداد نمونهها از نرمافزار DX10 استفاده شد و از هر فراکسیون تعداد ۱۰ نمونه انتخاب شد که برای نرمال بودن این نمونهها از لحاظ متغیرهای وزن و حجم که در این پژوهش مورد بررسی قرار گرفتند نمودار نرمال باقیماندهها مطابق شکل ۴ تا ۹ رسم شد و مورد آنالیز و بررسی قرار گرفت و با تحلیل شکلهای ۳ تا ۸ مشخص شد که دادهها از توزیع نرمالی برخوردار هستند و چنانچه از شکلها مشخص است درصد نرمال بودن دادهها در تمام فراکسیونها بیش از ۹۷ درصد شد لذا با احتمال بسیار بالا میتوان گفت که نمونههای انتخاب شده میتوانند به عنوان نمایندهای از کل فراکسیون باشند.



شکل ۴: نمودار نرمال باقیمانده ها برای فراکسیون ۵۰– ۳۷/۵+ میلیمتر

Fig. 4. The normal graph of residuals for fractions +37.5-50 mm



شکل ۵: نمودار نرمال باقیماندهها برای فراکسیون ۳۷/۵–۲۶/۵+ میلیمتر





شکل ۶: نمودار نرمال باقیمانده ها برای فراکسیون ۱۹+۲۶/۵– میلیمتر

Fig. 6. The normal graph of residuals for fractions +19 -26.5 mm



شکل ۷: نمودار نرمال باقیماندهها برای فراکسیون ۱۹ –۱۲/۵+ میلیمتر

Fig. 7. The normal graph of residuals for fractions +12.5 -19 mm



Fig. 8. The normal graph of residuals for fractions +9.5 -12.5 mm



شکل ۱۲: رسم مقادیر حاصل از آنالیز برای نمونههای کرومیت در مقابل چگالی برای فراکسیون ۲۶/۵ –۱۹+ میلیمتر

Fig. 12. The plotting of the analyte values for chromite samples versus density for fractions +19 -26.5 mm



شکل ۱۳: رسم مقادیر حاصل از آنالیز برای نمونههای کرومیت در مقابل چگالی برای فراکسیون ۱۹ –۱۲/۵+ میلیمتر

Fig. 13. The plotting of the analyte values for chromite samples versus density for fractions +12.5 -19 mm



شکل ۱۴: رسم مقادیر حاصل از آنالیز برای نمونههای کرومیت در مقابل چگالی برای فراکسیون ۱۲/۵ –۹/۵+ میلیمتر





Fig. 9. The normal graph of residuals for fractions +6.7 -9.5 mm

در تمام فراکسیون ها دادههای اسکنر سه بعدی و سنسور لودسل گردآوری شده و چگالی محاسبه گردید و در نهایت مقدار چگالی بدست آمده در مقابل عیار کرومیت در آن قطعه سنگ که از آنالیز بدست آمده بود رسم گردید (شکل های ۱۰ تا ۱۵).



شکل ۱۰: رسم مقادیر حاصل از آنالیز برای نمونههای کرومیت در مقابل چگالی برای فراکسیون ۵۰ –۳۷/۵ + میلیمتر

Fig. 10. The plotting of the analyte values for chromite samples versus density for fractions +37.5-50 mm



شکل ۱۱: رسم مقادیر حاصل از آنالیز برای نمونههای کرومیت در مقابل چگالی برای فراکسیون ۲۷/۵ –۲۶/۵+ میلیمتر

Fig. 11. The plotting of the analyte values for chromite samples versus density for fractions +26.5 -37.5 mm



شکل ۱۵: رسم مقادیر حاصل از آنالیز برای نمونههای کرومیت در مقابل چگالی برای فراکسیون ۵/۵ –۶/۷+ میلیمتر

Fig. 15. The plotting of the analyte values for chromite samples versus density for fractions +6.7 -9.5 mm

بدین صورت برای هر فراکسیون از خروجی سنگ شکن مدلی بدست آمده و مطابق آن میزان کرومیت محتوی با استفاده از حجم و وزن نمونه قابل تعیین خواهد بود این معادلات به عنوان معادلات جدایش در دیتا بیس دستگاه ذخیره گردید در این صورت با قرار دادن نمونه جدید به عنوان خوراک دستگاه، سیستم کنترلی با توجه به معادلات ذخیره شده در پایگاه دادههای دستگاه، نسبت به مکان قرارگیری آن نمونه، با توجه به عیار تقریبی نمونه و مقایسه آن با حداقل عیار کنسانتره و حداکثر عیار باطله، تصمیم گیری می کند و طبق پایگاه دادهای سیستم کنترلی، نمونه را به کنسانتره یا باطله هدایت می کند. معادلههای مربوط به هر فراکسیون و حدود تاثیر آنها در جدول ۳ آمده است.

رابطه مدل شده برای تخمین عیار کرومیت	R ²	حد بالا و پايين حجم	حد بالا و پایین وزن	رديف
$\operatorname{Cr}(\ddot{\lambda}) = \frac{1}{2} \frac{1}{2$	•/\\\&	$\mathbf{Y}\mathbf{Y} \leq \mathbf{V} \leq \mathbf{F}\mathbf{D}$	ודו $\leq m \leq$ דאף	١
$\operatorname{Cr}(\dot{\lambda}) = \Delta \beta / \tau \Delta \tau \rho - \tau \tau \tau / \cdot \beta$	•/9888	$\mathbf{q} \leq \mathbf{v} \leq \mathbf{v}$	rt $\leq m \leq$ 171	٢
$\operatorname{Cr}(\dot{\varkappa})=\mathfrak{Pr}/\mathfrak{Frq}\ \rho$ -taa/rq	•/9417	$ m W/2q \leq v \leq q$	$ND/AF \leq m \leq FT$	٣
$\operatorname{Cr}(\lambda) = \Delta r / \gamma \Delta r \rho - r \eta r / \lambda$	•/9471	$1/2$ V \leq V \leq V/D9	4/07 $\leq m \leq$ 10/lb	۴
$\operatorname{Cr}(\mathbf{X}) = -97/\text{AVT} \rho^2 - 919/71 \rho - 14AV$	•/٩۶٨٧	$\cdot/\mathfrak{fd} \leq v \leq 1/\cdot T$	${\scriptstyle \rm \bullet/4d} \le m \le {\rm e/dr}$	۵
$Cr(2) = -77/929 \rho^2 - 797/987 \rho - 741/7$	۰/۹۰۳۸	$\cdot/18 \leq v \leq \cdot/80$	$\cdot/\mathfrak{d} s \leq m \leq \mathfrak{d}/\mathfrak{d} s$	۶

جدول ۳: مدل بهدست آمده برای تخمین عیار کرومیت Table 3. Model for estimating chromite grade

برای اعتبار سنجی مدل از هر فراکسیون تعداد ۱۰ نمونه انتخاب یک بار توسط دستگاه عیار سنجی و تقسیم شد و بار دیگر با استفاده از آنالیز دستگاهی تعیین عیار گردید و نتایج آن در شکلهای ۱۶ تا ۲۱ آمده است. برای تقسیم نمونهها به دو قسمت باطله و کنسانتره عیار ۲۰ به عنوان پیش فرض در حافظه دستگاه ذخیره گردید. در این صورت قطعات دارای عیار ۲۰ و بالاتر توسط نوار نقاله دوم به بخش کنسانتره و کمتر از ۲۰ به بخش باطله هدایت خواهند شد.

نتایج آزمایشها در شکلهای ۱۶ تا ۲۱ آمده است محور افقی عیار کرومیت در نمونه که توسط آنالیز دستگاهی بدست آمده مشخص شده است و در محور عمودی عیاری که با توجه به حجم بدست آمده توسط اسکنر سه بعدی و وزن قطعه سنگ که توسط سنسور لودسل ثبت شده، تعیین شده است. حد جدایش در این نمودارها با خط قرمز رنگ مشخص شده و این خطوط افقی و عمودی نمودار را به ۴ قسمت تقسیم می کند که قسمت بالا افقی ناحیه را به دو قسمت کنسانتره و باطله تقسیم می کند که قسمت بالا کنسانتره و قسمت پایین باطله است. خط قایم نیز ناحیه را به دو محدوده تقسیم می کند که سمت راست محدوده محاسباتی کنسانتره و سمت چپ

مربوط به محدودهی محاسباتی باطله است لذا نقاطی که در ناحیه سمت راست بالا قرار دارند قطعاتی از کنسانتره هستند که به درستی وارد کنسانتره شدهاند و نقاطی که در ناحیه سمت چپ بالا می باشند قطعاتی از کنسانتره هستند که اشتباها وارد باطله شدهاند. نقاطی که در ناحیه سمت چپ پایین می باشند قطعاتی از باطله هستند که به درستی وارد باطله شده اند و نقاطی که در ناحیه سمت راست پایین می باشند قطعاتی از باطله هستند که اشتباها وارد کنسانتره شدهاند. از سوی دیگر نقاطی که روی خط y=x قرار گرفته اند دارای عیار محاسباتی و آنالیز شده یکسان هستند و هر چقدر نقاط روی شکل به این خط نزدیک تر باشند نشانگر صحت بالای عملکرد دستگاه می باشند. در فراکسیون اول تمام قطعات بدرستی تقسیم شده و دارای صحت بسیار بالایی می باشند. در فراکسیون دوم و سوم نیز تمام قطعات درست تقسيم شده ولى به لحاظ صحت نسبت به فراكسيون اول از صحت كمترى برخوردارند. در فراکسیون چهارم یک قطعه اشتباها به کنسانتره راه یافته و در فراکسیون ینجم در مجموع سه قطعه به صورت نادرست تقسیم شده که یک مورد به صورت اشتباه به کنسانتره و دو مورد به باطله راه یافتهاند. در فراکسیون ششم نیز در مجموع سه قطعه به صورت نادرست تقسیم شده

که تمام آن ها به صورت اشتباه به کنسانتره راه پیدا کردهاند. آنالیز واریانس مطابق جدول ۴ برای تحلیل و مقایسه آورده شده است.

جدول ۴: جدول آنالیز واریانس

Table 4. Analysis of Variance Table

Source	Sum of Squares	df	Mean Square	F Value	p Value
Model	1994/88	۲	٩٩٧/٣١	۴۳/۵۱	• / • • • ١
Mass	٨/٢٣	١	۸/۲۳	۰/۳۶	•/۵۶۷٨
Volume	18/79	١	<i>۱۶</i> /۲۹	• / ٧ ١	•/421
Residual	180/40	٧	TT/9T	-	-
Cor Total	7120/·V	٩	-	-	-



شکل ۱۷: عملکرد دستگاه بر روی نمونههای فراکسیون دوم

Fig. 17. Function of the device on the 2ed fraction samples



شکل ۱۹: عملکرد دستگاه بر روی نمونههای فراکسیون چهارم

Fig. 19. Function of the device on the 4th fraction samples



شکل ۱۶: عملکرد دستگاه بر روی نمونههای فراکسیون اول

Fig. 16. Function of the device on the 1st fraction samples



شکل ۱۸: عملکرد دستگاه بر روی نمونههای فراکسیون سوم Fig. 18. Function of the device on the 3th fraction samples



شکل ۲۰: عملکرد دستگاه بر روی نمونههای فراکسیون پنجم Fig. 20. Function of the device on the 5th fraction samples

در نهایت برای بررسی کارایی جدایش هر فراکسیون از رابطه ۲ استفاده شد.

$$SE = \frac{C.m.(c-f)}{F.f.(m-f)} \tag{(Y)}$$

جدول ۵: قابلیت جدایش فراکسیونها Table 5. Fractions Separation Ability

کارایی جدایش	بازيابي (٪)	عيار كنسانتره (٪)	فراكسيون
۴۰/۳۶	٨٣/٩٢	۳۳/۱۱	اول
۳۸/۲۱	٨۴/•٢	31/10	دوم
٣۶/٣٩	٩۴/٣٧	۳٧/۴۵	سوم
٣۴/۲۷	۲ ۹/۸۸	۲۷/۸۲	چهارم
۳۰/۵۷	۵۸/۳۳	٣٠/λλ	پنجم
۲۳/۸۲	٩٣/٢٩	۳١/٢۵	ششم

برای بررسی تاثیر دو پارامتر وزن و حجم از شکل ۲۲ استفاده شد. همانگونه که در این شکل مشخص است بخشی از مواد به باطله راه یافته و بخشی به قسمت کنسانتره راه یافتهاند. در قسمت راه یافته به کنسانتره عامل جرم یک پارامتر با تاثیر مثبت و عامل حجم یک پارامتر با تاثیر منفی می باشد.



شکل ۲۱: عملکرد دستگاه بر روی نمونههای فراکسیون ششم





شکل ۲۲: تاثیر دو پارامتر وزن و حجم بر جدایش کرومیت



۴- نتیجهگیری

با توجه به نتایج حاصل از آنالیزها مدل جدایش برای هر یک از فراکسیون ها تعیین گردید و در نهایت بر مبنای استفاده از مدل بدست آمده تستهایی با چگالی های مختلف در هر محدوده ی ابعادی انجام شد و طبق نتایج بدست آمده در مورد دقت و صحت مدل تصمیم گیری شد. در نهایت برای انتخاب بهترین فراکسیون از کارایی جدایش هر فراکسیون استفاده شد. رابطه مستقیم میان کارایی جدایش و ابعاد قطعات سنگ وجود دارد

به نحوی که هرچقدر ابعاد افزایش مییابند کارایی جدایش بیشتر می شود از طرفی استفاده از وسایل مکانیکی برای هدایت سنگها موجب کاهش

- [4] Wills, B., Napier-Munn, T., 2006. Mineral Processing Technology, Elsvire Scince & Technology Books.
- [5] Rezaii. Bahram, 2015. Precoasting and physical processing in mineral processing, Amir Kabir University of Technology Publication. [In Persian]
- [6] JM Bergmann, 2011. Industrial Minerals (London), 2011- Metal Bulletin Journals Ltd, 4(2011) 11–14.
- [7] Marinus Dalm. 2014. Application of near-infrared spectroscopy to sensor based sorting of a porphyry copper ore, Minerals Engineering. 58(2014) 7–16.
- [8] Joseph Lessard, 2015. Bridging the gap: Understanding the economic impact of ore sorting on a mineral processing circuit, Minerals Engineering, 65(2015).
- [9] G.R. Ballantyne, 2014. Benchmarking comminution energy consumption for the processing of copper and gold ores, Minerals Engineering. 65(2014) 109–114.
- [10] Steinert US, 2015. Sensor sorting: what's the real value of sensor-based sorting?"<http://www.steinertglobal. com/us/en/products/sensor-sorting/steinert-xss-xraysorting-system/>(accessed 05.03.15), 88–97.

کارایی دستگاه برای سنگهای با ابعاد کوچک می شود درحالی که استفاده از نوار نقاله دوم موجب بهبود عملکرد در قطعات سنگ کوچک تر نیز می شود. بهره گیری از این تکنیک درکنار سایر روش های سنگ جوری مانند پردازش تصویر و استفاده از امواج مادون قرمز که اکثرا سطح سنگ را ملاک جدایش قرار می دهند می تواند بسیار مفید باشد.

نتایج بهدستآمده نشان میدهد که کرومیت منطقه سبزوار با عیار ۲۶/۱۶ درصد و کانیهای مزاحم همراه پس از ورود به دستگاه سنگ جوری طراحیشده، کنسانتره اولیهای معادل کرومیت ۳۳/۱۱ درصد و بازیابی ۸۳/۹۲ درصد تولید می کند.

مراجع

- Joseph, Lessard., 2014. Development of ore sorting and its impact on mineral processing economics, Minerals Engineering, 65(2014) 88–97.
- [2] Bond, F.C., 1961. Crushing and Grinding Calculations, Allis-Chalmers Manufacturing Company, (1961) 16.
- [3] de Bakker, J., 2014. Energy use of fine grinding in mineral processing, Metall. Mater. Trans. E 1E, (2014) 8–19.

برای ارجاع به این مقاله از عبارت زیر استفاده کنید: Please cite this article using: M.Ghorbani, B. Rezai, The study of Sabzevar chromite preconcentration with advanced ore sorting techniques, *Amirkabir J. Civil Eng.*, 50(5) (2018) 877-886. DOI: 10.22060/ceej.2017.12738.5261

