



کانه‌آرایی کانسنگ توریم- اورانیم کانسار زریگان به روش‌های ثقلی، مغناطیسی و الکتریکی

محمود اسکندری نسب^۱، سعید علمدار میلانی^{*۲}، عباس سام^۱

۱- بخش مهندسی معدن، دانشکده فنی و مهندسی، دانشگاه شهید باهنر کرمان، صندوق پستی: ۷۶۱۶۹۱۴۱۱۱، کرمان - ایران

۲- پژوهشکده چرخه سوخت هسته‌ای، پژوهشگاه علوم و فنون هسته‌ای، سازمان انرژی اتمی ایران، صندوق پستی: ۱۱۳۶۵-۸۴۸۶، تهران - ایران

چکیده: با توجه به عیار پایین توریم و اورانیم در سنگ معدن زریگان، انجام عملیات کانه‌آرایی در قبل از تخلیص نهایی ضروری است. نتایج حاصل از پراش پرتو ایکس (XRD) نمونه‌ی معرف سنگ معدن زریگان نشان داد که این سنگ معدن حاوی مقادیر زیادی فلدسپات، کوارتز، هماتیت، تیتانومینیت و مقداری عناصر نادر خاکی می‌باشد. پس از خردایش سنگ توسط خردایش سنگ‌شکن فکی، خروجی آن برای رسیدن به درجه‌ی آزادی مطلوب به وسیله آسیای گلوله‌ای، تا ابعاد ۸۵ میکرون آسیا شد. سپس با انجام جداشی ثقلی بر روی آن با استفاده از میز لرزان، حدود ۹۵ درصد سیلیس آن خارج شد. به دنبال آن، بخش سنگین میز تحت جadasازی مغناطیسی شدت- بالا قرار گرفته و کنسانتره مغناطیسی آن به وسیله‌ی جداکننده مغناطیسی شدت- پایین جadasازی گردید. در ادامه، خروجی جداکننده مغناطیسی شدت- پایین تحت جadasازی الکتریکی قرار گرفت. عیار توریم و اورانیم در کنسانتره نهایی بخش غیرمغناطیسی شدت- بالا، به ترتیب، به ۴۰۰۰ و ۵۰۰۰ گرم در تن افزایش یافت. این در حالی است که تنها ۱۵ درصد وزنی خوراک اویله به این بخش انتقال یافت. این، به کاهش قابل ملاحظه مصرف اسید و افزایش راندمان عملیات فروشوبی منجر خواهد شد. نهایتاً، مدار کانه‌آرایی به صورت سنگ‌شکن فکی/آسیای گلوله‌ای/میز لرزان/ جداکننده مغناطیسی شدت- بالا/ جداکننده مغناطیسی شدت- پایین / جداکننده الکتریکی پیشنهاد شد.

واژه‌های کلیدی: کانه‌آرایی، توریم، اورانیم، زریگان، جadasازی مغناطیسی، جadasازی الکتریکی، جداشی ثقلی

Thorium- Uranium Processing with Gravity, Magnetic and Electrical Separation in Zarigan Ore Deposit

M. Eskandari Nasab¹, S. Alamdar Milani^{*2}, A. Sam¹

1- Mining Engineering Department, Technical Collage, Shahid Bahonar University, P.O. Box: 7616914111, Kerman-Iran
2- Nuclear Fuel Cycle Research School, Nuclear Science and Technology Research Institute, AEOI, P.O.Box: 11365-8486, Tehran – Iran

Abstract: Because of low grade of thorium and uranium in the Zarigan mineral deposit, the pre-concentration operation prior to leaching is nessessary. From X-ray diffraction analysis results, it was clear that this ore has large amount of other minerals such as Feldespat, Quartz, Hematite, Titanomagnetite, and rare earths. In this paper increasing of thorium grade in Zarigan deposit by using gravity, magnetic and electrical separations methods is reported. The output of a Jaw crusher was ground to 85 micron by using ball mill. Then about 95% of SiO₂ was separated by using a shaking table separation. The heavy concentrate of shaking table was processed by a high intensity magnetic separator and then the magnetic concentrate separated by a low intensity magnetic separator. Finally, the non magnetic concentrate of low magnetic separator was processed with the electrical separation. The grades of thorium and uranium in the non magnetic concentrate of low magnetic separator were increased to 4000 and 5000 ppm respectively where only 15% of the initial feed (ore) was transferred to this concentrate. Therefore, where this resulted in a decrease of acid consumption in the leaching processes and an increase efficiency of the process. The pre-treatment circuit of this ore was designed as Jaw crusher/ball mill/shaking table/high-magnetic separator/low-magnetic separator/electrical separator, respectively.

Keywords: Pre Concentration, Thorium, Uranium, Zarigan, Gravity Separation, Magnetic Separation, Electrical Separation

*email: Salamdar@aeoi.org.ir

تاریخ دریافت مقاله: ۸۸/۱۱/۱۲ تاریخ پذیرش مقاله: ۸۹/۹/۶



۱- مقدمه

بالای ۹۸ درصد است [۸]. ویجی الکشمی^(۱) و همکارانش نیز برای کانه‌آرایی توریم از سنگ معدن زنوتایم از عملیات ثقلی، مغناطیسی و الکتریکی استفاده کردند [۹]. در سنگ معدن زریگان، کانی‌های مختلف با اختلاف قابل ملاحظه در خواص ثقلی، مغناطیسی و الکتریکی از جمله کانی‌های آهن (با چگالی و خاصیت مغناطیسی بالا) و تیتانیم (با چگالی بالا و خاصیت الکتریکی شدید) در مقابل کانی‌های سبک و بعضًا غیرمغناطیسی و غیرالکتریکی مانند کوارتز، آلبیت و رس وجود دارند (جدول ۱)، لذا در این تحقیق با هدف طراحی مدار کانه‌آرایی سنگ معدن زریگان، قابلیت جداسازی توریم از این سنگ با استفاده از روش ثقلی (میز لرزان)، مغناطیسی و الکتریکی بررسی شده است.

۲- روش تحقیق و مواد

ماده‌ی معدنی ورودی در این تحقیق، سنگ معدن زریگان بود که ابتدا توسط سنگ‌شکن فکی تا اندازه‌ی ۵ میلی‌متر خرد شد و سپس توسط آسیای گلوله‌ای تا ابعاد ۸۵ میکرون آسیا گردید. آسیای گلوله‌ای مورد استفاده دارای قطر، حجم داخلی و سرعت بحرانی، به ترتیب، برابر با ۲۸۵ میلی‌متر، ۱/۲ لیتر و ۸۶/۳۶ دور در دقیقه بود. نسبت بار خرد کننده به ماده‌ی معدنی ۲ به ۱ و حجم کل بار در آسیا برابر ۴۵٪ استخراج شد [۱۰]. نمونه‌ی خرد شده، با استفاده از میز لرزان نوع ویفلی با سطح میز ۲۴×۵۰ اینچ مربع تحت جدایش ثقلی قرار گرفت. سایر مشخصات میز شامل فر کانس، شب طولی، شب عرضی، و دامنه‌ی، به ترتیب، برابر با ۲۶۰ بار در دقیقه، صفر، ۳ درجه، و ۸ میلی‌متر بودند. کنسانتره‌ی سنگین حاصل از میز، توسط جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-بالا به شدت ۱/۷ تسللا و بخش مغناطیس آن توسط جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-پایین به شدت ۰/۵ تسللا مورد جداسازی مغناطیسی قرار گرفت. خروجی جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-پایین توسط جداکننده‌ی الکترواستاتیکی به شدت ۲۰ کیلوولت تحت جدایش الکتریکی قرار گرفت. در تمامی موارد شرایط دستگاه بهینه شده بود.

توریم یکی از مهم‌ترین منابع انرژی آینده‌ی دنیا محسوب می‌شود [۱ و ۲]. سایر کاربردهای توریم شامل ساخت توری چراغ گازی، جوشکاری، سرامیک و بوته‌های ذوب می‌شود [۳]. با توجه به محدود بودن ذخایر معدنی اورانیم و ذخایر بالاتر توریم (حدود ۵ برابر اورانیم)، دنیا ناچار از رفتان به سمت و سوی چرخه‌ی توریمی و تولید سوخت هسته‌ای توریمی است [۱]. مراحل اصلی فرایند پر عیار سازی توریم و اورانیم به ترتیب شامل کانه‌آرایی و تولید کنسانتره‌ی با عیار نسبتاً بالای این عناصر، فروشی (و هضم) کنسانتره‌ی حاصله، استخراج عناصر از این کنسانتره، تخلیص و تبدیل به فلز یا سایر ترکیبات مناسب می‌باشد [۴]. تا ۰/۲ درصد ناخالصی از جمله عناصر نادر خاکی، هیچ تأثیر زیانباری روی کاربردهای معمول توریم ندارد. اما فن آوری هسته‌ای مقاضی مقادیر بسیار کم‌تری از ناخالصی‌های همراه توریم و به ویژه عناصر جاذب نوترنون مانند عناصر نادر خاکی و بور است [۵]. بنابراین برای تولید سوخت هسته‌ای توریمی، فرایندهای تغییض دارای اهمیت بسیار زیادی هستند. ضمناً عملیات فروشی بدون پیش‌فرآوری (کانه‌آرایی اولیه) باعث مصرف زیاد اسید و غیرااقتصادی شدن عملیات فرآوری خواهد شد. مطابق جدول ۱ عیار توریم و اورانیم در سنگ معدن زریگان پایین است. از این‌رو عملیات کانه‌آرایی قبل از فروشی ضروری است.

طی عملیات پیش‌فرآوری با توجه به اختلاف خواص فیزیکی یا شیمی‌ی فیزیکی کانی‌ها، جداسازی انجام می‌شود [۶]. مهم‌ترین این روش‌ها شامل روش ثقلی (واسطه‌ی سنگین، جیگ، میز لرزان) [۷]، مغناطیسی و الکتریکی [۶] و روش فلواتسیون می‌باشند. برای استحصال توریم موجود در کانی مونازیت ماسه‌ی ساحلی هند، ابتدا ماسه در معرض جدایش ثقلی و سپس جداسازی مغناطیسی قرار می‌گیرد که طی آن مگنتیت و ایلمینیت به وسیله‌ی جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-پایین خارج می‌شوند و در مرحله‌ی بعدی گارنت به وسیله‌ی مغناطیس شدت-بالا استخراج می‌شود. کنسانتره‌ی مونازیت حاصل دارای خلوص

جدول ۱- ترکیبات عناصر مختلف موجود در سنگ معدن زریگان

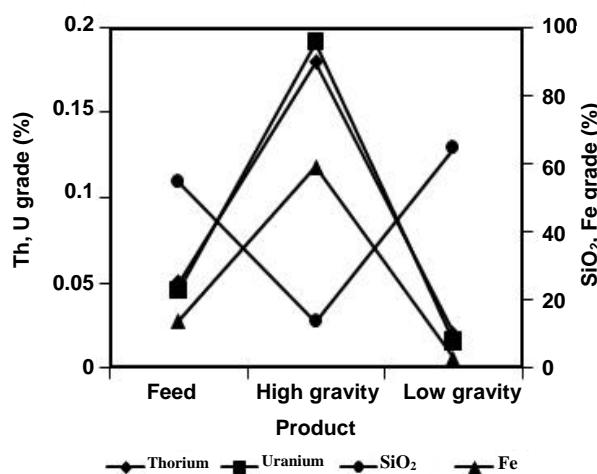
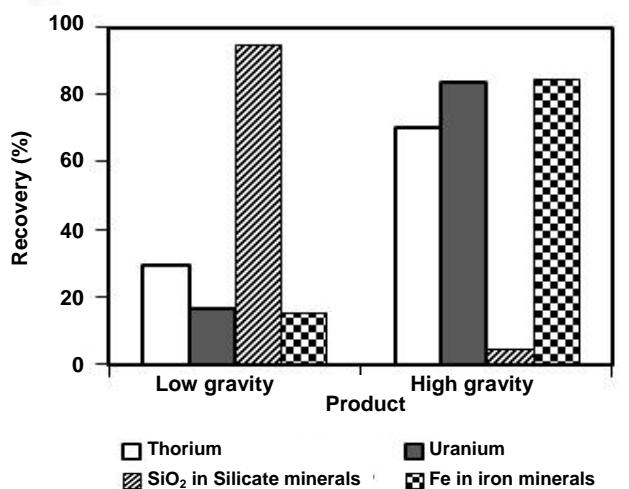
ترکیب	Na ₂ O	MgO	Al ₂ O ₃	SiO ₂	P ₂ O ₅	SO ₃	K ₂ O	CaO	TiO ₂	Cr ₂ O ₃	Fe ₂ O ₃
مقدار (%)	۰,۷	۱,۱	۱۲	۵۴,۷	۰,۷	۲,۳	۲,۹	۳,۲	۵,۸	۰,۳	۱۳,۷
BaO	La ₂ O ₃	Ce ₂ O ₃		ppm	SrO	Y ₂ O ₃	ZrO ₂	ThO ₂	U ₂ O ₃		Cl
۰,۲	۰,۳	۰,۳			۷۰۰	۱۰۰۰	۱۰۰۰	۵۰۰	۴۵۰		۴۵۰



۳- یافته‌ها و تحلیل نتایج

۱- سنجش‌نامه‌ی و کانی‌شناسی

بحرانی (یعنی برابر ۶۵ دور بر دقیقه) انتخاب گردید [۱۰]. آن گاه، نمونه‌ی آسیا شده، با استفاده از مجموعه سرندهای آزمایشگاهی، طبقه‌بندی شد. نتایج نشان داد که اندازه‌ی خروجی آسیا برابر ۸۵ میکرون (میکرون $d_{8.0} = 85$) بود. در این پژوهه سعی شد که میزان کارآیی عملیات آسیاکنی با استفاده از نتایج مرحله‌ی بعد یعنی میزان جدایش با میز لرزان ثقلی ارزیابی شود. پس از جداسازی نمونه‌ی آسیا شده، با میز (شکل ۱) مشخص شد که کارآیی میز در جداسازی ثقلی کانی‌های سبک و سنگین بسیار مطلوب بوده است. این، نشان می‌دهد که میزان خردایش در حد مطلوب بوده است. از این‌رو به نظر می‌رسد که درجه‌ی آزادی کانی‌های با ارزش در زریگان نیز حدود ۸۰ تا ۱۰۰ میکرون (یعنی در گستره‌ی درجه‌ی آزادی در آنومالی ۵ ساغند) می‌باشد.



شکل ۱- جداسازی بخش‌های سبک و سنگین سنگ معدن با استفاده از میز لرزان (جدایش ثقلی).

آنومالی زریگان در میان دو مجموعه متوسط‌متاوماتیکی با ترکیب آمفیبول و فلدسپات، و ترکیبات هوازده شده مانند کائولینیت و کلریت قرار دارد. این دو مجموعه خود در میان مجموعه سنگ‌های فوق العاده سخت با ترکیب کوارتز و فلدسپات واقع شده‌اند. کانی‌سازی به دو صورت هیدروترمال و متوسط‌متاوماتیسم رخداده است و شکستگی‌های سنگ میزبان یعنی توف‌های سیلیسی و اسیدی، کنترل کننده‌ی کانی‌سازی از نوع هیدروترمال می‌باشد. این شکستگی‌ها ابتدا به وسیله‌ی رگه‌های آمفیبولی پر می‌شوند و سپس تحت تأثیر محلول‌های هیدروترمال، مقداری آهن (هماتیت) آزاد می‌شود. لذا، بین هماتیت و پرتوزاپی سازگاری مستقیم وجود دارد. در نوع متوسط‌متاوماتیسم، کانی‌های فلزی مانند تیتانومینیت در سنگ آلیت پراکنده شده‌اند. بنابراین در این نوع کانی‌سازی، عناصر پرتوزاپی اورانیم و توریم در کانی‌های حاوی اکسید آهن مانند تیتانومینیت، ایلمینیت و منیت و هم‌چنین در کائولین و کلریت حضور دارند [۱۱]. روش تعیین ترکیب فازهای کانی‌شناسی با استفاده از تکنیک XRD نشان داد که کانی‌های فلدسپات (آنورتیت، سانیدین و آلتیت) و کوارتز، کانی‌های اصلی و کانی‌های ژیپس، ورمیکولیت، موسکویت، مگنتیت، تیتانومینیت و ایلمینیت کانی‌های فرعی سنگ معدن زریگان می‌باشند.

۲- خردایش و طبقه‌بندی

عملیات آزادسازی کانی‌ها با درجه‌ی آزادی^(۲) مشخص می‌شود [۱۲] که عبارت است از درصد بخش آزاد شده‌ی یک کانی نسبت به کل آن کانی. در عمل، دستیابی به درجه‌ی آزادی ۱۰۰٪ تصویری آرمانی بیش نیست، به همین دلیل عملیات خردایش را همواره تا رسیدن به درجه‌ی آزادی مناسب و بهینه ادامه می‌دهند. شباهت زیادی بین کانی‌سازی در زریگان و کانی‌سازی‌های نوع متوسط‌متاوماتی در ساغند وجود دارد [۱۱]. لذا به آزادی کانی با ارزش بین ۹۰ تا ۱۲۵ میکرون است [۱۳]. لذا به عنوان اولین بخش کانه‌آرایی؛ پس از خردایش سنگ معدن تا بعد ۵ میلی‌متر با استفاده از سنگ‌شکن فکی؛ نمونه‌ی خرد شده تحت عملیات آسیاکنی با استفاده از آسیای گلوله‌ای قرار گرفت. شرایط آسیا کاملاً بهینه شده و سرعت آن برابر ۷۵ درصد سرعت



پرعيارسازی مطلوبی برای اين عناصر صورت گرفته است. كیا ي و همکارانش (۲۰۰۰) با تفکيک ماده‌ی معدني آنمالي ۵ ساعند براساس چگالي به چند بخش مختلف و با استفاده از روش مایعات سنگين، و تعين عيار اورانيم و توريم در اين بخش‌ها، پراكندگي توريم و اورانيم در ماده‌ی معدني آنمالي ۵ ساعند را مورد بررسی قرار دادند و به نتایج مشابهی رسيدند [۱۳].

۳-۳ جداسازی مغناطيسی

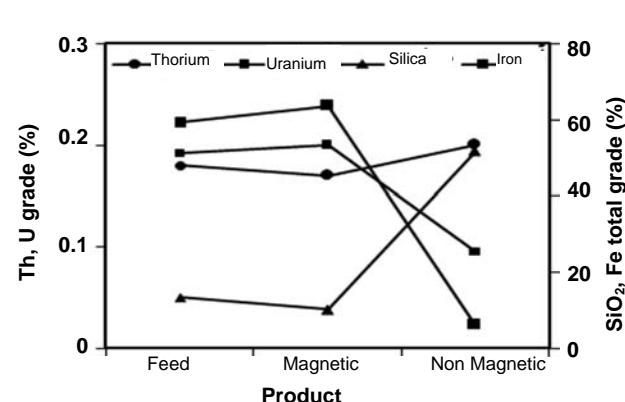
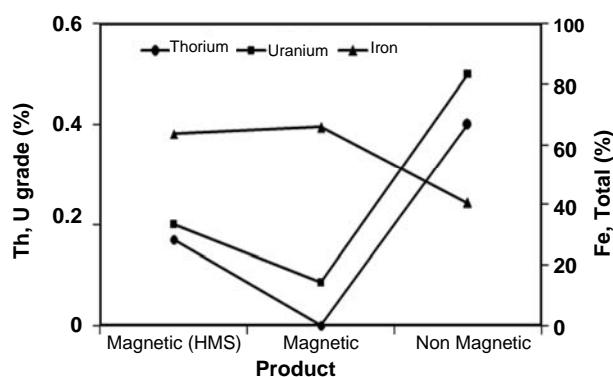
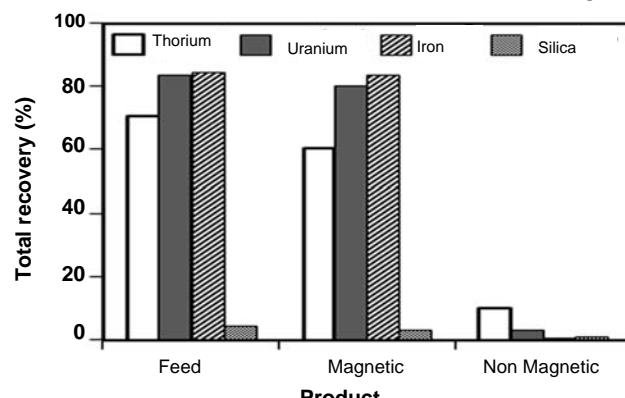
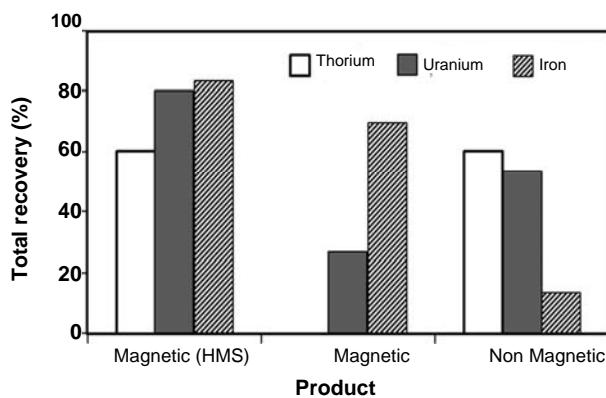
در شکل ۱ مشاهده می‌شود که عيار آهن در کنسانتره سنگين ميز بسيار بالا و برابر ۵۹,۱ درصد است. از اين رو به نظر مى‌رسد که استفاده از روش‌های جداسازی مغناطيسی، پس از مرحله‌ی ثقلی ضرورت دارد. لذا، پس از جداسازی ثقلی، بخش سنگين کنسانتره ميز که حاوی بخش پرعيار شده اورانيم و توريم مى‌باشد به عنوان ورودي بخش جدایش مغناطيسی شدت-بالا با شدت ۱,۷ تسلماً مورد استفاده قرار گرفت. در اين حالت با تغيير شدت ميدان مغناطيسی و دبی خوراک، پaramترهای دستگاه در بهترین حالت تنظيم شده بود [۱۴]. مطابق نتایج به دست آمده، حدود ۹۲ درصد وزنی خوراک اين جداكتنه به بخش مغناطيسی شدت-بالا منتقل شد.

شکل ۲ نشان مى‌دهد که قسمت اعظم خوراک به بخش مغناطيس شدت-بالا منتقل شده است. با توجه به تغييرات كمي که در عيار، روی داده است، مى‌توان گفت که جداكتنه مغناطيسی شدت-بالا، جدایش مطلوبی را برای اورانيم و توريم فراهم نمى‌كند. نتایج نشان مى‌دهد که بخش بسيار كمي از توريم و اورانيم با بخش غيرمغناطيسی و مابقی آن با کانه‌های مغناطيسی در گير است. در اين بخش، مابقی سيليس آزاد موجود در خوراک، به بخش غيرمغناطيسی انتقال يافته و از خوراک جدا شده است. ضمناً در اين بخش، بيش از ۹۹ درصد آهن به بخش مغناطيسی منتقل شده و جداسازی مطلوبی برای آهن انجام شده است. على رغم اين که عيار توريم تغيير قابل ملاحظه‌ای پيدا نکرده ولی عيار اورانيم در بخش غيرمغناطيسی کاهش يافته است. اين، نشان مى‌دهد که بخش كمي از عناصر پرتوزا (به ويزه توريم) در بخش غيرمغناطيسی از دست مى‌رود که با توجه به وزن کم اين بخش در مقاييسه با بخش مغناطيسی مى‌توان از آن صرف نظر کرد.

۳-۴ جداسازی ثقلی با استفاده از ميز لرزان

تجزيه‌ی عصری با استفاده از تکنيک XRF (جدول ۱) نشان داد که سنگ معدن زريگان به طور متوسط دارای ۵۰۰ گرم بر تن توريم و ۴۵۰ گرم بر تن اورانيم و ديجر عناصر نادر خاکی است. با توجه به درصد بسيار بالا سيليس (۵۴,۷ درصد) با چگالي پايان (حدود ۲,۶) و همچنين درصد قابل ملاحظه‌ای از کانه‌های سنگين چون کانه‌های تيتانيوم (حدود ۵,۸ درصد) و آهن (۱۳,۷ درصد) با چگالي حدود ۴ تا ۶ (کانه‌های ايلمنيت و تيتانومنيت) و مكينيت)، به نظر مى‌رسد که اولين هدف عمليات کانه‌آرایي باید حذف کانه‌های سيليكاته و كوارتز موجود در کانه باشد. اين امر، لزوم استفاده از عمليات ثقلی در مراحل اوليه کانه‌آرایي را توجيه مى‌كند. با توجه به ريز بودن محصول آسيای گلوله‌ای به دليل كوچك بودن درجه‌ی آزادی آن، روش‌های جداسازی ثقلی متعارف مانند جيگ و واسطه‌ی سنگين، با موانع جدي از جمله آمييز محصولات سبك و سنگين موافق هستند. اين موضوع به کاهش اثر گرانش و چگالي در محدوده‌ی ذرات بسيار ريز مربوط مى‌شود. اما با توجه به اين که ميز لرزان از ترکيب سازوکارهای مختلف برای جداسازی ثقلی بهره مى‌گيرد، قادر به جداسازی ذرات سبك و سنگين ريز با کارآيی بالاتر نسبت به اغلب ديجر روش‌های ثقلی مى‌باشد [۷].

بنابراین پس از مرحله‌ی خردایش و آسيانکي، از ميز لرزان برای جداسازی ثقلی خروجي آسيا، استفاده شد. در اين مرحله، ميزان بازيابي وزنی خوراک در بخش سنگين برابر ۲۰ درصد بود. نتایج اين مرحله در شکل ۱ نشان داده شده است. با توجه به شکل ۱ مشخص مى‌شود که حدود ۹۵ درصد کانه‌های سيليكاته موجود در خوراک به باطله (بخش سبك ميز) و همچنان حدود ۸۵ درصد آهن (مهمنرين کانه سنگين در خوراک) به کنسانتره (بخش سنگين) منتقل شده است. لذا، ميز لرزان با کارآيی نسبتاً بالاي عمل جداسازی ثقلی را انجام داده است. ميزان بازيابي توريم و اورانيم در بخش سنگين نيز، به ترتيب، ۷۱ و ۸۴ درصد بود که نشان دهنده انتقال بخش كمي از آنها به باطله است که در صورت نياز مى‌توان بر روی آن جداسازی ديجري انجام داد. همچنان عيار اورانيم و توريم به ترتيب از ۵۰۰ و ۴۵۰ گرم بر تن در خوراک به ۱۸۰۰ و ۱۹۰۰ گرم بر تن کنسانتره (بخش سنگين) افزایش يافته است. بنابراین،



شکل ۳- وضعیت جداسازی در جداکننده مغناطیسی شدت- پایین.

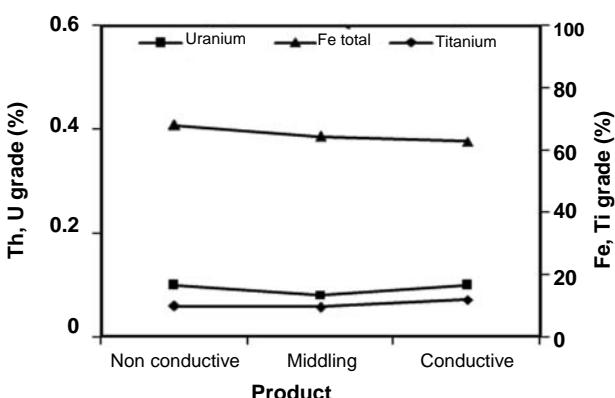
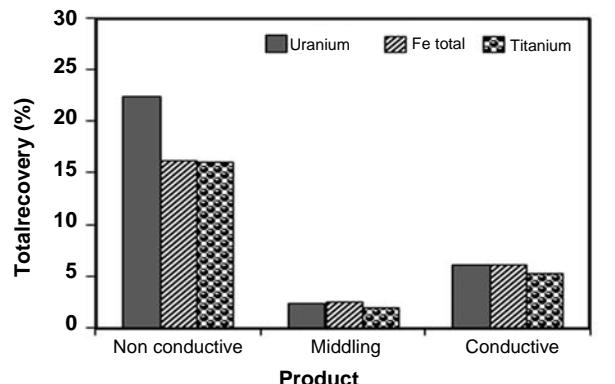
شکل ۲- جداسازی کنسانتره سنگین میز به وسیله جداکننده مغناطیسی شدت- بالا.

۳-۵ جداسازی الکتروکی
تجزیه‌ی عنصری بخش غیرمغناطیسی و مغناطیسی جداکننده مغناطیسی شدت- پایین با استفاده از تکنیک XRF نشان داد که، به ترتیب، ۲۸٪ و ۱۰ درصد این دو محصول را اکسید تیتانیم (با خاصیت الکتروکی شدید) تشکیل می‌دهد. از این‌رو، با هدف بررسی امکان جداسازی کانی‌های تیتانیم‌دار (ایلمینیت، تیتانومگنتیت و تاحدی روئیل)، این دو بخش تحت عملیات جداسازی الکتروکی با شرایط بهینه [۱۵] قرار گرفتند. ابتدا عمل جداسازی الکتروکی بر روی بخش غیرمغناطیسی انجام شد که نتایج حاصل از آن در شکل ۴ نمایش داده شده است. همان‌طور که در این شکل دیده می‌شود عیار توریم و اورانیم نسبت به عیار خوراک تغییر قابل ملاحظه‌ای پیدا نکرده است. پس می‌توان مراحل بعدی پرعيارسازی (فروشوبی) توریم را روی خوراک جداکننده الکتروکی انجام داد.

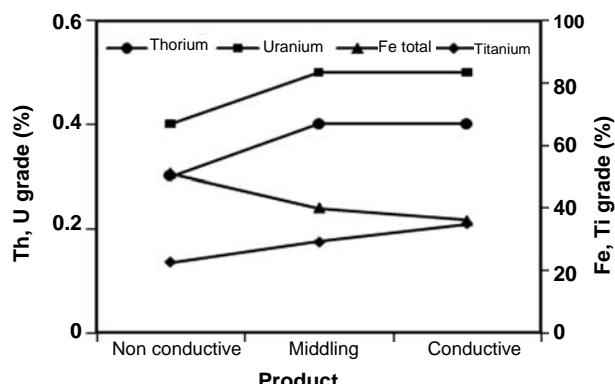
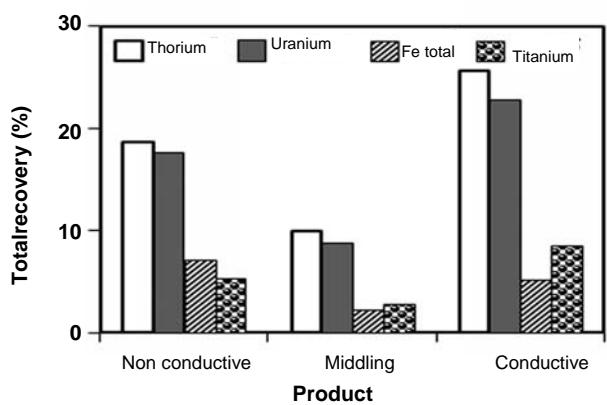
پس از این که مواد غیرمغناطیس به وسیله جداکننده مغناطیسی شدت- بالا از خوراک خارج شدند، بخش مغناطیس شدت- بالا برای جداسازی بیشتر به جداکننده مغناطیسی شدت- پایین هدایت شد. همان‌طور که در شکل ۳ دیده می‌شود اکثر آهن موجود در بخش مغناطیسی شدت- بالا از نوع مگنتیت می‌باشد. اهم جداسازی توریم در این بخش صورت می‌گیرد به طوری که تقریباً تمامی توریم به بخش غیرمغناطیسی منتقل می‌شود. این، نشان‌دهنده در گیربودن توریم با بخش غیرمغناطیسی شدت- پایین (یعنی مثلاً ایلمینیت) است. نتایج جدایش اورانیم در این بخش حاکی از توزیع اورانیم در بین کانی‌های مغناطیسی و غیرمغناطیسی است. حدود ۱۵ درصد وزنی خوراک اولیه (سنگ معدن) به بخش غیرمغناطیسی شدت- پایین منتقل شده است و عیار توریم و اورانیم در کنسانتره بخش غیرمغناطیسی شدت- پایین، به ترتیب، به ۴۰۰۰ و ۵۰۰۰ گرم بر تن افزایش یافته است. این، نشان‌دهنده پرعيارسازی مطلوب برای عناصر توریم و اورانیم است.



به طور خلاصه طرح مدار کانه آرایی پیشنهادی سنگ معدن زریگان، همان طور که به طور طرح وار در شکل ۶ نشان داده شده است، به ترتیب، به صورت سنگ شکن فکی / سرند / آسیای گلوهای / سرند / میز لرزان / جدا کننده مغناطیسی شدت - بالا / جدا کننده مغناطیسی شدت - پایین (یا / جدا کننده الکتریکی) است.

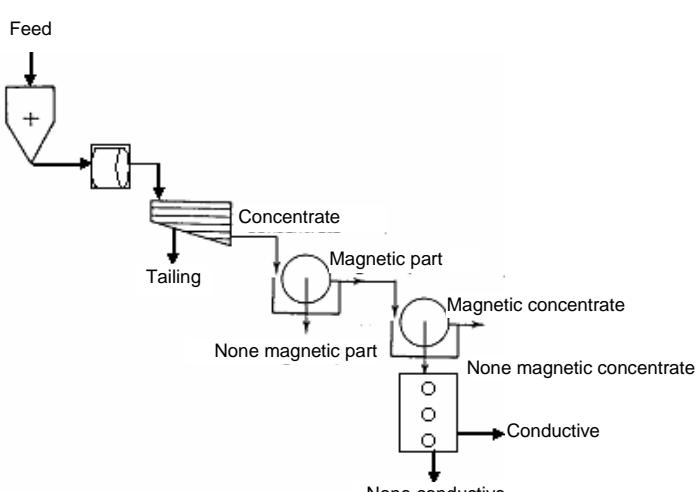


شکل ۵- جداسازی بخش مغناطیسی جدا کننده مغناطیسی شدت - پایین با استفاده از جدا کننده الکتریکی.



شکل ۴- جداسازی بخش غیر مغناطیسی جدا کننده مغناطیسی شدت - پایین با جدا کننده الکتریکی.

بخش مغناطیسی شدت - پایین نیز توسط جدا کننده الکتریکی مورد جداسازی الکتریکی قرار گرفت. نتایج آن در شکل ۵ آمده است. میزان توریم در این بخش تقریباً ناچیز است، اما بخش قابل توجهی از اورانیم به این بخش منتقل می شود که جدا کننده الکتریکی برای جداسازی آن کارآیی مطلوبی ندارد. بنابراین برای جداسازی آن همانند مورد قبل بهتر است عملیات بعدی فروشویی بر روی ورودی این جدا کننده انجام گیرد. نکته قابل توجه این است که در جداسازی الکتریکی کنسانترهای مغناطیسی جدا کننده مغناطیسی شدت - پایین به دلیل این که این بخش عموماً حاوی کانی های مغناطیسی (به ویژه تیتانومگنتیت) است، قسمت اعظم تیتانیم موجود در خوارک به همراه این کانی های مغناطیسی، به بخش غیر الکتریکی منتقل می شود (شکل ۵)، حال آن که در جداسازی الکتریکی کنسانترهای غیر مغناطیس شدت - پایین، بیش ترین مقدار تیتانیم به بخش الکتریکی منتقل می شود (شکل ۴)، زیرا تیتانیم در بخش غیر مغناطیسی شدت - پایین به صورت ایلمنیت است که هادی می باشد.



شکل ۶- مدار کانه آرایی (پیش فرآوری) پیشنهادی برای کانسار توریم - اورانیم زریگان.



۴- نتیجه گیری

References:

1. Dennis K. Hays, Andrey Mushakov, "Thorium: the fuel of future," Nuclear Energy Review, WWW.Thoriumpower.com, 2 (2006).
2. International Atomic Energy Agency, "Thorium fuel cycles: potential benefits and challenges," Vienna, Australia, 5-20 (2005).
3. Fathi Habashi, "A textbook of hydrometallurgy," Department of mining and metallurgy, Laval University, Quebec City, Canada, 430-440 (1993).
4. F.L. Cathbert, "Thorium production technology," National Lead Company of Ohio, United States of America, 104-120 (1958).
5. B. Parkash, S.K. Kantan, N.K. Rao, "Metallurgy of thorium production," Atomic Energy Establishment, International Atomic Energy Agency, Vienna, 11-27 (1962).
6. Barry A. Wills, "Mineral processing technology," Elsevier, 7 Edition, 345-360 (2003).
7. O.B. Richard, "Gravity concentration technology, developments in mineral processing," Vol. 5, Elsevier Science Publisher (1984).
8. Fathi Habashi, "Handbook of extractive hydrometallurgy," Vol. III, Newyork, 1660-1665 (1997).
9. R. Vijayalakshmi, S.L. Mishra, H. Singh, C.K. Gupta, "Processing of xenotime concentrate by sulphuric acid digestion," Bhabha Atomic Research Centre, Mumbai, India, Hydrometallurgy 61, 75-80 (2001).
10. M. Gafari, M. Eskandari, "Determination of optimum process of ball mill variables," Bachelor's Degree Thesis, Bahonar Uni, Zarand Faculty, 42-50 (2008).
11. Sh. Shahbeik, A. Sam, M. Ranjbar, "Analysis of radiometric data of zarigan area for exploration of uranium and thorium," Bachelor's Degree Thesis, Bahonar Uni, 11-19 (2005).
12. International Atomic Agency, "Uranium procurement," Vienna, 180-190 (1983).
13. M. Kiaie, A. Sam, K. Nazari, "Uranium and thorium processing investigation in saghand-anomaly 5," Master Degree Thesis, Bahonar Uni, 45-70 (1379).
14. M. Eskandari, "Optimization of kahnoj titanium pilot plant, magnetic part," Kahnoj Titanium Project, Iran, Kerman, Kahnoj (2004).
15. M. Eskandari, A. Sam, "Optimization of electrical separation circuit of kahnoj titanium project using taguchi method," 7th Mininig Engineering Conference, Sahand Uni, Tabriz, 301-309 (2009).

عيار توریم و اورانیم در سنگ معدن زریگان معمولاً پایین است. از این‌رو، استحصال مستقیم این عناصر از سنگ معدن از طریق فروشی، به دلیل وجود درصد بالای مواد باطله و در نتیجه مصرف بالای اسید و تجهیزات فروشی دارای توجیه فنی و اقتصادی نیست. بنابراین، برای حذف اکثر ناخالصی‌های همراه کانی‌های با ارزش، معمولاً از عملیات کانه‌آرایی استفاده می‌شود. در این تحقیق مدار کانه‌آرایی سنگ معدن زریگان به صورت سیستم مندرج در شکل ۶ طراحی و ارایه شد. پس از خردایش و آسیاکنی سنگ معدن، با استفاده از میز لرزان نقلی ۹۵ درصد کانی‌های سیلیکاتهای آن خارج شد. سپس با استفاده از جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-بالا، بخش غیرمغناطیسی از بخش سنگین میز جدا شد و عملیات کانه‌آرایی با جداسازی کنسانتره‌ی مغناطیسی شدت-بالا با جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-پایین ادامه یافت. بازیابی وزنی کل مدار در بخش غیرمغناطیسی جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-پایین برابر ۱۵ درصد بود. عیار توریم و اورانیم در این بخش، به ترتیب، به ۴۰۰۰ و ۵۰۰۰ گرم برتن افزایش یافت که این موضوع به کاهش چشم‌گیر هزینه‌های فروشی منجر خواهد شد. نتایج هم‌چنین نشان داد که بخش غیرمغناطیسی جداکننده‌ی مغناطیسی شدت-پایین را نیز می‌توان مستقیماً تحت عملیات فروشی قرار داد.

تقدیر و تشکر

بدین‌وسیله از آقای دکتر محمد قنادی‌مراغه و هم‌چنین از تمامی مسئولین و پرسنل آزمایشگاه‌های تحقیقاتی جاگربن حیان به خاطر مهیا نمودن امکان این تحقیق تشکر می‌شود.

پی‌نوشت‌ها:

- ۱- Vijayalakshmi
- ۲- Degree of Liberation