

Journal of Water and Wastewater, Vol. 32, No.2, pp: 68-79

Solvent Extraction of Strontium from Leach Liquor of Central Iran Metasomatic Ores Using Macrocyclic Crown Ether Ligands

S. Alamdar Milani¹, M. Hafizi², H. Abolghasemi³, F. Zahakifar⁴

1. Assoc. Prof., Nuclear Fuel Cycle Research School, Nuclear Science and Technology Research Institute, Tehran, Iran
2. MSc Graduate Student, Dept. of Chemical Engineering, College of Engineering, University of Tehran, Tehran, Iran
3. Prof., Dept. of Chemical Engineering, College of Engineering, University of Tehran, Tehran, Iran
4. Assist. Prof., Nuclear Fuel Cycle Research School, Nuclear Science and Technology Research Institute, Tehran, Iran
(Corresponding Author) Fzahakifar@aeoi.org.ir

(Received May 8, 2020 Accepted Aug. 11, 2020)

To cite this article:

Alamdar Milani, S., Hafizi, M., Abolghasemi, H., Zahakifar, F. 2021. "Solvent extraction of strontium from leach liquor of central Iran metasomatic ores using macrocyclic crown ether ligands" Journal of Water and Wastewater, 32(2), 68-79. Doi: 10.22093/wwj.2020.230420.3019. (In Persian)

Abstract

Strontium is one of the alkaline earth metals in the periodic table. This element has various uses. In this research, solvent extraction of strontium from leach liquor of central Iran metasomatic ores was studied with macrocyclic crown ether ligands. Many crown ethers were used as extractants. Strontium was quantitatively extracted from picrate media by dicyclohexyl 18-crown-6 (DCH18-C-6) in 1,2-dichloroethane, and determined by flame emission spectrometry. Here, the factors affecting SX of Sr from synthetic solutions of strontium (containing 40 mg/L Sr) in sulfuric acid medium were identified. 0.01 mol/L DCH18C6 in 1,2-dichloroethane, 0.01 mol/L picric acid in aqueous phase, aqueous to organic (A/O) ratio of 1, pH 4 and extraction time of 5 min are the optimum values for affective factors. The precipitation with sodium hydroxide was conducted to remove the leaching impurities such as Fe, Mg, Al. Under optimal conditions, strontium extraction from leaching filtrate of metasomatic ores of central Iran (pH=2.7), in the presence of 0.01 mol/L picric acid, using 0.01M DCH18-C-6 in 1,2-dichloroethane was performed with a yield of 92.3%. The Sr stripping was obtained with 6 mol/L of hydrochloric acid, with A/O volume ratio of 1:1, with a yield of ~60%.

Keywords: Strontium; Leach Liquor, Metasomatic Ores, Central Iran, Solvent Extraction, DCH-18-Crown-6.



استخراج حلالی استرانسیم از محلول فروشوبی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی با استفاده از لی‌گاندهای درشت حلقه‌ای کرون اتر

سعید علمدار میلانی^۱، میثم حفظی^۲، حسین ابوالقاسمی^۳، فاضل ضحاکی فر^۴

۱- دانشیار، پژوهشکده چرخه سوخت هسته‌ای، پژوهشگاه علوم و فنون هسته‌ای،

سازمان انرژی اتمی ایران، تهران، ایران

۲- کارشناسی ارشد، دانشکده مهندسی شیمی، پردیس دانشکده‌های فنی، دانشگاه تهران، تهران، ایران

۳- استاد، دانشکده مهندسی شیمی، پردیس دانشکده‌های فنی، دانشگاه تهران، تهران، ایران

۴- استادیار، پژوهشکده چرخه سوخت هسته‌ای، پژوهشگاه علوم و فنون هسته‌ای،

سازمان انرژی اتمی ایران، تهران، ایران

(نویسنده مسؤول) Fzahakifar@aeoi.org.ir

(دریافت ۹۹/۲/۱۹) پذیرش (۹۹/۵/۲۱)

برای ارجاع به این مقاله به صورت زیر اقدام بفرمایید:

علمدار میلانی، س، حفظی، م، ابوالقاسمی، ح، ضحاکی فر، ف، ۰۰، ۱۴۰۰، "استخراج حلالی استرانسیم از محلول فروشوبی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی با استفاده از لی‌گاندهای درشت حلقه‌ای کرون اتر" مجله آب و فاضلاب، ۲۲(۲)، ۷۹-۶۸.

Doi: 10.22093/wwj.2020.230420.3019

چکیده

استرانسیم یکی از فلزات قلیایی در جدول تناوبی است. این عنصر کاربردهای مختلفی دارد. در این پژوهش، استخراج حلالی (SX) استرانسیم (Sr) از محلول فروشوبی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی توسط لی‌گاندهای درشت حلقه‌ای کرون اتر بررسی شد. تعدادی کرون اتر به عنوان استخراج‌کننده استفاده شد. استرانسیم به‌طور کمی از محیط پیکرات توسط دی‌سیکلوهگزیل-۱۸-کرون-۶ (DCH18-C-6) در ۱، ۲، دی‌کلرواتان استخراج و با استفاده از طیف‌بینی نشری شعله‌ای تعیین مقدار شد. در اینجا، عوامل مؤثر بر استخراج حلالی استرانسیم از محلول‌های ساختگی استرانسیم (حاوی ۴۰ mg/L استرانسیم) در محیط سولفوریک اسید شناسایی شدند. ۱ mol/L DCH18-C-6 در کلوفرم، ۰/۱ mol/L پیکریک اسید در فاز آبی، نسبت فاز آلی - به - آبی pH ۱ تا ۴ و زمان استخراج ۵ دقیقه مقدار بهینه برای عوامل مؤثر در فرایند استخراج با حال حستند. رسوب گیری با سدیم هیدروکسید برای حذف ناخالصی‌هایی از جمله آهن، منیزیم، الومینیم از محلول فروشوبی انجام شد. تحت شرایط بهینه، استخراج استرانسیم از محلول زیرصافی محلول فروشوبی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی pH ۲/۷، در حضور ۰/۱ mol/L پیکریک اسید با استفاده از ۱، ۲، ۳ M DCH ۱۸-C-۶ در ۰/۱ mol/L pH ۹/۲ درصد انجام شد. بازیابی Sr از فاز آلی باردار، با ۶ mol/L هیدروکلریک اسید، با نسبت فاز آلی - به - آبی ۱:۱، با بازده حدود ۶۰ درصد به انجام رسید.

واژه‌های کلیدی: استرانسیم، محلول فروشوبی، سنگ‌های متاسوماتیک، ایران مرکزی، استخراج با حلal، دی‌سیکلوهگزیل-۱۸-کرون اتر - ۶



۱- مقدمه

پژوهش‌های گسترشده در این زمینه‌ها انجام شده است (Ye et al., 2001, Dozol et al., 2000, He et al., 1993).

پدرسن برای اولین بار کرون اتر با درشت حلقه‌ایی مانند ۱۸-^{۲+} کرون (۱۸C_۶) را ساختند که استخراج گر مناسبی برای Sr^{۲+} بود. برای بهبود قدرت آب‌گیریزی ۱۸C_۶، دی‌سیکلوكرون ۱۸-۶ (DCH18C_۶)، پس از این که دو سیکلوكروگزیل بر روی پلی استر حلقوی کاشته شد، ساخته شد (Pedersen, 1967).

جدازای مؤثر Sr^{۲+} با استفاده از DCH18C₆ در رقیق‌کننده‌های مختلف به عنوان استخراج‌کننده به طور گسترش، گزارش شده است. هورویتز و همکاران اثر رقیق‌کننده‌های مختلف، از جمله استرها (نرمال بوتیل استات، ۳-متیل بوتیل استات، نرمال هگزیل استات)، کتون‌ها (۲-هگزانون، ۴-متیل ۲-پنتانون و ۲-اکتانون)، الکل‌ها (نرمال آمیل، نرمال هگزیل و نرمال هپتیل) و کربوکسیلیک (پنتانوئیک، هگزانوئیک، هپتانوئیک و اکتانوئیک) بر روی بازده استخراج Sr^{۲+} با DCH18C₆ و مشتق دیترت بوتیل آن (DTBCH18C₆) را به عنوان استخراج‌کننده بررسی کردند. مشخص شد که به عنوان یک حلال مقیاس فرایندی بالقوه^۳، نرمال اکتانول از نظر خواص فیزیکی (به عنوان مثال نقطه اشتعال) بهترین انتخاب است. با این حال، هنگامی که غلظت کرون اتر و غلظت نیتریک اسید بسیار بالا نبود، رفتار استخراجی نامطلوب نیز مشاهده شد (Horwitz et al., 1990).

کومار و همکاران استخراج استرانسیم از محیط نیتریک اسید با استفاده از DCH18C₆ در مخلوط ۲۰/۸۰ درصد بوتانول / نرمال اکتانول را بررسی کرد، گزارش داد که با این رقیق‌کننده مخلوط در مقایسه با انواع رقیق‌کننده‌های الکلی خالص مقدار نسبت توزیع^۴ بالاتر به دست می‌آید (Kumar et al., 1997). در مقایسه با حلال استخراج استرانسیم (نرمال اکتانول خالص)، نشان داده شد که بازده مطلوب استخراج و استخراج معکوس^۵ با ۲۰/۸۰ درصد حجمی تولوئن / نرمال اکتانول استفاده شده به عنوان رقیق‌کننده مخلوط نسبت به نرمال اکتانول، در جذب اسید کمتر دخیل است (Raut et al., 2009).

استرانسیم جزء فلزات قلیایی خاکی گروه دوم جدول تناوبی با کمترین فراوانی در بین آنهاست. خصوصیات شیمیایی این فلز حد واسط بین خصوصیات شیمیایی کلسیم و باریم است. استرانسیم فلزی با واکنش‌پذیری زیاد بوده و معمولاً در طبیعت پراکنده است. استرانسیم، ۰/۰۳ تا ۰/۰۲ درصد از پوسته زمین را تشکیل داده و در سنگ‌های آذرین با مقدار میانگین ۳۷۵ mg/kg موجود است. این عنصر در آب دریا از لحاظ فراوانی پنجمین یون فلزی با محتوای ۱۴ mg/L است. استرانسیم در ساخت شیشه جاذب پرتو ایکس برای لامپ‌های پرتو کاتدی و صفحه تلویزیون، در تهیه روی الکتروولیتی^۱، الکتروسرامیک‌ها، ابررساناهای اکسیدی و فوتوكاتالیست‌ها برای تخریب آلاینده‌های آلی کاربرد دارد (Bingöl et al., 2012, Owusu and Litz, 2000).

محلول فروشوبی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی محتوی عناصر زیادی از جمله عناصر با ارزش نادر خاکی، اورانیم، زیرکنیم، هافنیم و استرانسیم است. مقدار استرانسیم در محلول‌های فروشوبی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی در حدود ۴۰ mg/L است (Hafizi, 2009).

تاکنون استخراج با حلال به عنوان یک روش اصلی جدازای Sr^{۲+} از محیط‌های آبی و پساب‌های سطح بالا در نظر گرفته شده است. ترکیبات آلی آب‌گیریز معمولاً به عنوان رقیق‌کننده‌ها استفاده می‌شوند، در حالی که کرون اترهای درشت-حلقه به دلیل اندازه حفره مشابه با قطر یون Sr^{۲+} به عنوان استخراج‌کننده انتخاب می‌شوند. کرون اترهای استخراج فلزات با سازوکار استخراج به اصطلاح میهمان-میزبان^۲ را تسهیل کرده‌اند. این ترکیبات، پلی اترهای حلقه‌ای بزرگ هستند که کاتیون موردنظر به عنوان مهمان در داخل حلقه آنها (حلقه میزبان) وارد می‌شود. تشکیل کمپلکس‌ها با کاتیون‌ها از طریق برهم‌کنش الکترواستاتیکی یون-دو قطبی بین کاتیون و اتم اکسیژن الکترون‌دهنده با بار منفی انجام می‌شود. سپس، کمپلکس کاتیون-کرون اتر با یک آنیون (که از نظر الکتریکی خنثی است) وارد فاز آلی می‌شود (Patai and Rappoport, 1989, Patai, 1980, Takeda et al., 2004, Dozol et al., 2004, Sadakane et al., 1975, Kimura et al., 1979).

³ Potential Process-Scale Solvent

⁴ Distribution Ratio

⁵ Back- Extraction

¹ Electrolytic Zinc Process

² Guest–Host Mechanism



۱۸ کرون-۶ در انواع رقیق‌کننده‌ها شامل نرمال دودکان، دی‌کلرومتان، کروزن، کلروفرم، نیتروبنزن و ۱، ۲ دی‌کلرو اتان با هدف ارزیابی عملکرد استخراجی آنها و بهینه‌سازی فرایند استخراج انجام شد. با توجه به منابع، این پژوهش اولین تلاش برای استخراج استرانسیم از محلول فروشویی بسیار اسیدی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی با استفاده از تکنیک استخراج با حلال است. تأثیر عوامل مختلف مؤثر بر استخراج و بازیابی از فاز آلی (استخراج معکوس) با جزیيات در شرایط آزمایش در روش ناپیوسته بررسی شد.

۲- مواد و روش‌ها

۱-۲- مواد شیمیایی

محلول ساختگی حاوی 40 mg/L استرانسیم از انحلال $\text{SrCl}_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ (مرک با خلوص ۹۹/۹ درصد) وزن شده، در آب مقطر تهیه شد. برای تولید آنیون‌های حجیم^۱ پرکلریک اسید یا پیکریک اسید (رویالکس)^۲ به محلول ساختگی اضافه شد. فاز آلی، استخراج‌کننده کرون اتر [۱۸C۶، پلی دی بنزو-۱۸-کرون-۶-۱۵، دی بنزو-۱۸ کرون-۶]^۳ (مرک) در دودکان، دی‌کلرومتان، کروزن، کلروفرم، نیتروبنزن و ۱، ۲ دی‌کلرو اتان (مرک)^۴ به عنوان رقیق‌کننده بود. سایر مواد شیمیایی مانند سولفوریک، نیتریک و هیدروکلریک اسید از شرکت مرک تهیه شد.

۲-۲- تجهیزات

سانتریفوگ ۰.۸ LZD4-۰.۸ و تکاننده ۳ IKA Genius. اندازه‌گیری Sr یک طیف‌سنج نشری شعله‌ای مجهز به تصحیح گسیل زمینه با مدولاسیون طول موج $^{\circ}$ انجام شد.

۳-۲- روش کار استخراج و استخراج معکوس

۱۰ میلی‌لیتر محلول ساختگی حاوی 40 mg/L استرانسیم یا محلول زیر صافی محلول فروشویی همراه با 1 mol/L به جز

در پژوهشی دیگر، رقیق‌کننده مخلوط دیگری شامل نرمال اکтанول و کلروفرم پیشنهاد شده است. مشاهده شد که رقیق‌کننده مخلوط ۱:۱ منجر به بیشترین مقدار نسبت توزیع در هنگام استفاده از Sr^{2+} به عنوان استخراج‌کننده DTBCH18C6 می‌شود. استخراج هم‌افزای نرمال اکтанول و کلروفرم برای توضیح این نتایج تجربی استفاده شد (Mohapatra et al., 2006).

علاوه بر استفاده از رقیق‌کننده‌های دوتایی مشکل از نرمال اکтанول و یک ماده آلی دیگر برای بهبود عملکرد استخراج، برخی از رقیق‌کننده‌های شناخته شده دیگر با هدف استخراج استرانسیم نیز پیشنهاد شده‌اند. سو و همکاران عملکرد استخراج‌آلی Sr^{2+} با استفاده از DCH18C6 به عنوان استخراج‌کننده در استیلن تراکلرید (TCA) را بررسی کردند و مشخص شد که بازده استخراج Sr^{2+} می‌تواند در غلظت 1 mol/L تا 92 درصد برسد. عملکرد بهتر عربان‌سازی نیز در هنگام استفاده از آب بدون یون به عنوان عامل عربان‌ساز به دست آمده است. با این حال، رقیق‌کننده TCA نوعی هالوهیدروکربن ناپایدار است که برای تجزیه می‌شود، بنابراین استفاده از آن به تهایی در مقیاس بزرگ توصیه نمی‌شود. با توجه به ظرفیت استخراج زیاد و کاستی‌های TCA، عملکرد استخراج‌آلی رقیق‌کننده دوتایی TCA و نرمال اکтанول باید بررسی شود (Xu et al., 2013).

پژوهش‌های اخیر نشان داده است که فروشویی با سولفوریک اسید یک روش مؤثر برای استخراج استرانسیم و سایر عناصر با ارزش از سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی است (Hafizi, 2009).

به‌منظور تخریب ساختار کان سنگ و دستیابی به حداکثر بازده فروشویی، غالباً غلظت بالایی از سولفوریک اسید موردنیاز است که منجر به محلول فروشویی با اسیدیته بالا می‌شود ($10/8 \text{ M}$). فروشویی اسیدی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی به روش هضم سولفوریک اسیدی برای به دست آوردن محلول فروشویی حاوی استرانسیم، توسط حفیظی در سال ۲۰۰۹ انجام شده است (Hafizi, 2009).

در این پژوهش، استخراج استرانسیم از محلول فروشویی کانسار متاسوماتیک آنومالی ۵ ساغند، توسط محلولی از انواع کرون اتر شامل ۱۸C6، پلی دی بنزو-۱۸-کرون-۶-۱۵، دی بنزو-۶-۲۴ کرون-۸، دی سیکلوهگزیل ۱۸ کرون-۶ و دی بنزو

¹ Bulky Anions

² Royalex

³ Merck

⁴ Wavelength Modulation Background Correction Flame Emission Spectrometer



۳-۲- خالص سازی محلول فروشويي

هضم اسیدی کنسانتره سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی با نسبت جامد/مایع ۳ درجه سلسیوس، در مدت زمان ماند ۲ ساعت با سولفوریک اسید ۱۰٪ مولار به عنوان عامل فروشويي و نیتریک اسید ۵٪ مولار به عنوان اکسیدان منجر به استخراج ۴۴/۵۶ میلی گرم در لیتر استرانسیم شد. نتایج تجزیه عنصری استرانسیم و سایر عناصر در محلول فروشويي سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی در جدول ۱ نشان داده شده است. در محلول فروشويي، عیار لانتانیدها بسیار کم و عیار برخی یون‌ها مانند آهن، کلسیم، منیزیم، آلومینیم و منیزیم بسیار زیاد است (Hafizi, 2009) و قبل از استخراج حلایی استرانسیم، باید به میزان قابل توجهی کاهش یابد. برای انجام این، با علم به این که بیشتر این عناصر مزاحم در pH برابر با ۳/۵ تا ۴ رسوب می‌کنند، رسوب‌گیری در سانتریفیوژ با سرعت ۶۰۰۰ rpm در حضور بافر استاتات با تنظیم pH محیط در ۴ در دمای ۵۰ درجه سلسیوس، و در مدت ۵ دقیقه به انجام رسید. از عیارسنجدی محلول زیراصافی^۱ میزان حذف عناصر مزاحم و استرانسیم تعیین شد (جدول ۲).

۳- نتایج و بحث

۳-۱- استخراج استرانسیم از محلول ساختگی ۳-۱-۱- انتخاب استخراج کننده

ترکیبات درشت حلقه‌ای (کرون اترها)، به ویژه ۱۸C۶، پلی دی بنزو-کرون-۶، ۱۵کرون-۶، دی بنزو-۲۴کرون-۸، دی سیکلوهگزیل ۱۸کرون-۶ و دی بنزو ۱۸کرون-۶ به عنوان استخراج کننده بررسی شدند. L/mol ۰/۰۱ از هر کدام از این کراون اترها در رقیق‌کننده ۱، ۲، دی‌کلرو‌اتان با فاز آبی محلول شد. غلظت پیکریک اسید در فاز آبی نیز L/mol ۰/۰۱ انتخاب شد. نتایج این بررسی در شکل ۱ نشان داده شده (Omidvari, 2007). همان طور که مشاهده می‌شود، کرون اترهای دی‌سیکلوهگزیل و -۶کرون-۱۸ نسبت به سایر استخراج کننده‌ها بسیار بهتر عمل می‌کنند. دلیل برتری این دو کرون اتر در این است که این دو لیگاند دارای قطر حفره مناسب با ابعاد استرانسیم، برای گیرانداختن استرانسیم هستند، چون کرون اترهای مختلف قطر

آزمایش‌های بررسی اثر غلظت پیکریک اسید در فاز آبی، پیکریک اسید برای تولید آنیون‌های حجمی، با ۱۰ mL فاز آبی (۱۸C۶، پلی دی بنزو-۱۸-کرون-۶، ۱۵کرون-۶، دی بنزو-۲۴کرون-۸، دی سیکلوهگزیل ۱۸کرون-۶ و دی بنزو ۱۸کرون-۶) در [دوکان، دی کلرو‌متان، کروزن، کلروفرم، نیتروبنزن و ۱، ۲ دی کلرو‌اتان به عنوان] رقیق‌کننده با استفاده از تکاننده، به مدت ۵ دقیقه مجاور شد. محلول برای جداسازی دو فاز آبی و آبی به قیف جداکننده منتقل شد. جدایش کامل در ۱۰ دقیقه انجام شد. غلظت Si در فاز آبی با استفاده از طیف‌سنج نشری شعله‌ای تعیین شد و در نتیجه، غلظت یون‌فلزی در فاز آبی از موازن‌نہ جرم به دست آمد. برای استخراج معکوس یون‌فلزی از فاز آبی بادار در فاز آبی تازه، فاز آبی باردار با محلول نیتریک - یا هیدروکلریک اسید با غلظت‌های مختلف به مدت ۵ دقیقه محلول شد. روش تجزیه عیارسنجدی مانند استخراج بود.

ضریب توزیع^۱ (D) مطلوب‌ترین شاخص برای تعیین پاسخ فرایند استخراج با حلال بوده و به صورت نسبت غلظت تعادلی فلز صرف نظر از شکل شیمیایی آن در فاز آبی به غلظت تعادلی آن صرف نظر از شکل شیمیایی آن در فاز آبی تعریف می‌شود

$$D = \frac{C_0 - C}{C} \quad (1)$$

که در آن C_0 و C، به ترتیب، غلظت اولیه و غلظت تعادلی یون‌فلزی در فاز آبی است.

با استفاده از ضریب توزیع درصد استخراج چنین محاسبه شد

$$E = \frac{100D}{D + V_{aq} / V_{org}} \quad (2)$$

در مواردی که حجم فازهای آبی و آبی برابر باشد، معادله (۲) به معادله زیر کاهش می‌باید

$$E = \frac{100D}{1 + D} \quad (3)$$

² Filtrate

¹ Distribution Coefficient

جدول ۱- ترکیب شیمیایی محلول فروشوبی

Table 1. The chemical composition of the leach liquor

Element	Al	Ca	Fe	Mg	Sr
Concentration (mg/L)	1241.189	498.233	2233.514	1007.677	44.56
Element	Sm	Y	Dy	U	Nd
Concentration (mg/L)	2.7	15	9.4	76.36	116
Element	Th	La	Ce		
Concentration (mg/L)	28.62	11.1	10.24		

جدول ۲- میزان حذف عناصر مزاحم و استرانسیم

Table 2. The value of removal of disturbing and strontium elements

Element	Al	Ca	Fe	Mg	Sr
Removal (%)	33.82	22.42	97.25	24.60	9.02

یکسان پیکریک اسید را ترسیم می‌کند. همان طور که مشاهده می‌شود، بازیابی استرانسیم تا غلظت 1 mol/L کرون اتر، به شدت به غلظت کرون اتر بستگی دارد و در درای آن تغییر چندانی نمی‌کند. نتیجه جالب توجه، رسیدن به حد تقریبی ۹۲ درصد در غلظت‌های خیلی پایین تر از 1 mol/L کرون اتر است. از این رو با توجه به قیمت نسبتاً زیاد کرون اتر، غلظت 1 mol/L به عنوان غلظت بهینه استخراج کننده برای استخراج استرانسیم (درصد) انتخاب شد.

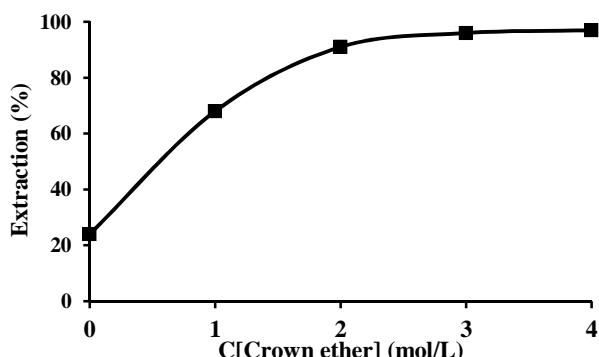


Fig. 2. Effect of crown ether concentration on strontium extraction percentage

(Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, [Picric acid] = 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۲- اثر غلظت کرون اتر بر درصد استخراج استرانسیم شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی لیتر، [اسید پیکریک] 0.01 mol/L , [استرانسیم] 40 mg/L)

حفره متفاوت دارند. از طرفی به دلیل این که ۶-کرون-۱۸ انحلال پذیری زیادی در فاز آبی دارد و این از عیوب‌های یک استخراج کننده به شمار می‌رود، بنابراین دی‌سیکلولوهرگزیل برای ادامه کار انتخاب شد.

۱-۲-۲- اثر غلظت کرون اتر

شکل ۲ نتایج حاصل از بررسی اثر غلظت کرون اتر بر استخراج استرانسیم، با غلظت‌های متفاوت دی‌سیکلولوهرگزیل و غلظت‌های

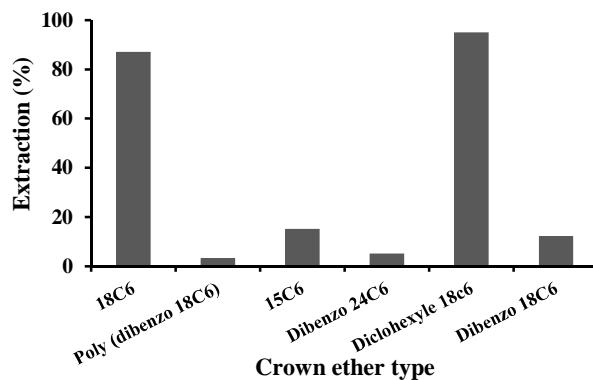


Fig. 1. Effect of crown ether type on strontium extraction percentage

(Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۱- اثر نوع کرون اتر بر درصد استخراج استرانسیم شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی لیتر، استخراج کننده 0.01 mol/L , [اسید پیکریک] 0.01 mol/L , [استرانسیم] 40 mg/L)



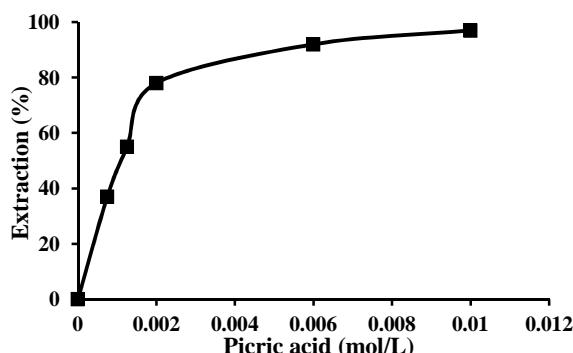


Fig. 4. Effect of picric acid concentration on strontium extraction percentage

(Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۴- اثر غلظت پیکریک اسید بر درصد استخراج استرانسیم شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی لیتر، استخراج کننده ۰/۰۱ mol/L، [استرانسیم] ۴۰ میلی گرم در لیتر)

۱-۵-۳- اثر غلظت اولیه استرانسیم در فاز آبی
با استفاده از غلظت‌های مختلف یون استرانسیم (Sr^{+2}) در فاز آبی، اثر غلظت استرانسیم بر استخراج آن بررسی شد (شکل ۵). همان طور که در شکل ۵ مشاهده می‌شود، در شرایط بهینه با افزایش غلظت یون فلزی، تا حدود ۱۶۰ میلی گرم در لیتر تغییری در درصد استخراج مشاهده نمی‌شود، ولی با افزایش غلظت یون فلزی در ورای این مقدار، به دلیل تکمیل ظرفیت کرون اثر استفاده شده، به تدریج درصد استخراج کاهش می‌یابد.

۱-۶- طبیعت گونه‌های استخراج شده
ترکیب احتمالی گونه‌های استخراج شده، از نمودار لگاریتم ضریب توزیع ($\log D$) در مقابل لگاریتم غلظت کرون اثر ($\log[\text{crown}]$) در غلظت ثابت پیکریک اسید ($0/01 \text{ mol/L}$) و لگاریتم ضریب توزیع در مقابل لگاریتم غلظت پیکریک اسید ($0/01 \text{ mol/L}$) در غلظت ثابت دی‌سیکلوهگزانو-۱۸-کرون-۶ (Riddle et al., 2005; Todd et al., 2005; Ritcey and Ashbrook, 1984) به ترتیب، برابر $0/94$ و $1/97$ است، بنابراین دو آنیون پیکرات و یک کرون اثر در گونه استخراج شده شرکت می‌کند. گونه‌های استخراج شده در توافق با کارهای قبلی (Riddle et al., 2005; Todd et al., 2005; Ritcey and Ashbrook, 1984) احتمالاً به ترتیب کرون اثر، کاتیون فلزی و آنیون پیکرات است.

۱-۳-۳- اثر زمان اختلاط

یک رشته آزمایش در گستره زمانی ۲ تا ۵ دقیقه برای تعیین زمان بهینه برای استخراج استرانسیم انجام شد که نتایج آن در شکل ۳ نشان داده شده است. همان طور که در شکل ۳ مشخص است، زمان ۳ دقیقه برای انجام عمل اختلاط دو فاز کافی به نظر می‌رسد. با وجود این به منظور حصول اطمینان از اختلاط کامل فازها، مدت زمان ۵ دقیقه برای انجام آزمایش‌های بعدی انتخاب شد.

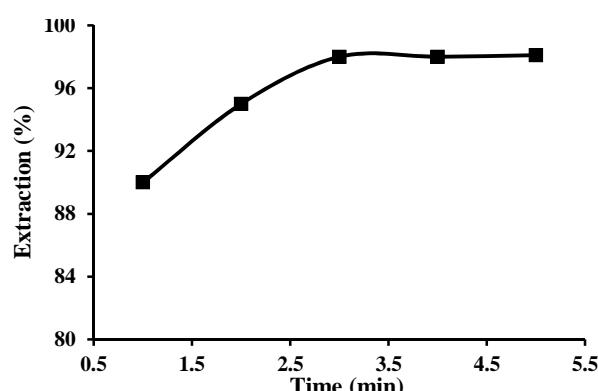


Fig. 3. Effect of time on strontium extraction percentage (T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۳- اثر زمان بر درصد استخراج استرانسیم شرایط آزمایش: (دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی لیتر، استخراج کننده ۰/۰۱ mol/L، [اسید پیکریک] ۰/۰۱ mol/L، [استرانسیم] ۴۰ میلی گرم در لیتر)

۱-۴-۱-۳- اثر غلظت پیکریک اسید

اثر غلظت پیکریک اسید بر بازده فرایند استخراج استرانسیم بررسی شد که نتایج آنها در شکل ۴ ترسیم شده است. همان گونه که مشاهده می‌شود، در نبود پیکریک اسید در محیط استخراج، استرانسیم نمی‌تواند از فاز آبی خارج شود و با افزایش غلظت پیکریک اسید، درصد استخراج استرانسیم به شدت افزایش می‌یابد. در ورای غلظت پیکریک اسید، درصد استخراج تقریباً ثابت می‌شود و دلیل این امر این دلیل است که غلظت کرون اثر ثابت مانده و این نشان می‌دهد که استخراج استرانسیم تنها به مقدار پیکریک اسید وابسته نیست، بلکه مقدار کرون اثر در فاز آلی نیز تأثیر خود را داشته و هر دو باید با هم افزایش پیدا کنند. غلظت پیکریک اسید به ترتیب $0/002 \text{ mol/L}$ ، $0/004 \text{ mol/L}$ ، $0/006 \text{ mol/L}$ ، $0/008 \text{ mol/L}$ ، $0/01 \text{ mol/L}$ ، $0/012 \text{ mol/L}$ ، $0/014 \text{ mol/L}$ ، $0/016 \text{ mol/L}$ ، $0/018 \text{ mol/L}$ ، $0/02 \text{ mol/L}$ ، $0/022 \text{ mol/L}$ ، $0/024 \text{ mol/L}$ ، $0/026 \text{ mol/L}$ ، $0/028 \text{ mol/L}$ ، $0/03 \text{ mol/L}$ ، $0/032 \text{ mol/L}$ ، $0/034 \text{ mol/L}$ ، $0/036 \text{ mol/L}$ ، $0/038 \text{ mol/L}$ ، $0/04 \text{ mol/L}$ ، $0/042 \text{ mol/L}$ ، $0/044 \text{ mol/L}$ ، $0/046 \text{ mol/L}$ ، $0/048 \text{ mol/L}$ ، $0/05 \text{ mol/L}$ ، $0/052 \text{ mol/L}$ ، $0/054 \text{ mol/L}$ ، $0/056 \text{ mol/L}$ ، $0/058 \text{ mol/L}$ ، $0/06 \text{ mol/L}$ ، $0/062 \text{ mol/L}$ ، $0/064 \text{ mol/L}$ ، $0/066 \text{ mol/L}$ ، $0/068 \text{ mol/L}$ ، $0/07 \text{ mol/L}$ ، $0/072 \text{ mol/L}$ ، $0/074 \text{ mol/L}$ ، $0/076 \text{ mol/L}$ ، $0/078 \text{ mol/L}$ ، $0/08 \text{ mol/L}$ ، $0/082 \text{ mol/L}$ ، $0/084 \text{ mol/L}$ ، $0/086 \text{ mol/L}$ ، $0/088 \text{ mol/L}$ ، $0/09 \text{ mol/L}$ ، $0/092 \text{ mol/L}$ ، $0/094 \text{ mol/L}$ ، $0/096 \text{ mol/L}$ ، $0/098 \text{ mol/L}$ ، $0/1 \text{ mol/L}$ ، $0/12 \text{ mol/L}$ ، $0/14 \text{ mol/L}$ ، $0/16 \text{ mol/L}$ ، $0/18 \text{ mol/L}$ ، $0/2 \text{ mol/L}$ ، $0/22 \text{ mol/L}$ ، $0/24 \text{ mol/L}$ ، $0/26 \text{ mol/L}$ ، $0/28 \text{ mol/L}$ ، $0/3 \text{ mol/L}$ ، $0/32 \text{ mol/L}$ ، $0/34 \text{ mol/L}$ ، $0/36 \text{ mol/L}$ ، $0/38 \text{ mol/L}$ ، $0/4 \text{ mol/L}$ ، $0/42 \text{ mol/L}$ ، $0/44 \text{ mol/L}$ ، $0/46 \text{ mol/L}$ ، $0/48 \text{ mol/L}$ ، $0/5 \text{ mol/L}$ ، $0/52 \text{ mol/L}$ ، $0/54 \text{ mol/L}$ ، $0/56 \text{ mol/L}$ ، $0/58 \text{ mol/L}$ ، $0/6 \text{ mol/L}$ ، $0/62 \text{ mol/L}$ ، $0/64 \text{ mol/L}$ ، $0/66 \text{ mol/L}$ ، $0/68 \text{ mol/L}$ ، $0/7 \text{ mol/L}$ ، $0/72 \text{ mol/L}$ ، $0/74 \text{ mol/L}$ ، $0/76 \text{ mol/L}$ ، $0/78 \text{ mol/L}$ ، $0/8 \text{ mol/L}$ ، $0/82 \text{ mol/L}$ ، $0/84 \text{ mol/L}$ ، $0/86 \text{ mol/L}$ ، $0/88 \text{ mol/L}$ ، $0/9 \text{ mol/L}$ ، $0/92 \text{ mol/L}$ ، $0/94 \text{ mol/L}$ ، $0/96 \text{ mol/L}$ ، $0/98 \text{ mol/L}$ ، 1 mol/L ، $1/2 \text{ mol/L}$ ، $1/4 \text{ mol/L}$ ، $1/6 \text{ mol/L}$ ، $1/8 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text{ mol/L}$ ، $1/52 \text{ mol/L}$ ، $1/54 \text{ mol/L}$ ، $1/56 \text{ mol/L}$ ، $1/58 \text{ mol/L}$ ، $1/60 \text{ mol/L}$ ، $1/62 \text{ mol/L}$ ، $1/64 \text{ mol/L}$ ، $1/66 \text{ mol/L}$ ، $1/68 \text{ mol/L}$ ، $1/70 \text{ mol/L}$ ، $1/72 \text{ mol/L}$ ، $1/74 \text{ mol/L}$ ، $1/76 \text{ mol/L}$ ، $1/78 \text{ mol/L}$ ، $1/80 \text{ mol/L}$ ، $1/82 \text{ mol/L}$ ، $1/84 \text{ mol/L}$ ، $1/86 \text{ mol/L}$ ، $1/88 \text{ mol/L}$ ، $1/90 \text{ mol/L}$ ، $1/92 \text{ mol/L}$ ، $1/94 \text{ mol/L}$ ، $1/96 \text{ mol/L}$ ، $1/98 \text{ mol/L}$ ، $1/0 \text{ mol/L}$ ، $1/02 \text{ mol/L}$ ، $1/04 \text{ mol/L}$ ، $1/06 \text{ mol/L}$ ، $1/08 \text{ mol/L}$ ، $1/10 \text{ mol/L}$ ، $1/12 \text{ mol/L}$ ، $1/14 \text{ mol/L}$ ، $1/16 \text{ mol/L}$ ، $1/18 \text{ mol/L}$ ، $1/20 \text{ mol/L}$ ، $1/22 \text{ mol/L}$ ، $1/24 \text{ mol/L}$ ، $1/26 \text{ mol/L}$ ، $1/28 \text{ mol/L}$ ، $1/30 \text{ mol/L}$ ، $1/32 \text{ mol/L}$ ، $1/34 \text{ mol/L}$ ، $1/36 \text{ mol/L}$ ، $1/38 \text{ mol/L}$ ، $1/40 \text{ mol/L}$ ، $1/42 \text{ mol/L}$ ، $1/44 \text{ mol/L}$ ، $1/46 \text{ mol/L}$ ، $1/48 \text{ mol/L}$ ، $1/50 \text$

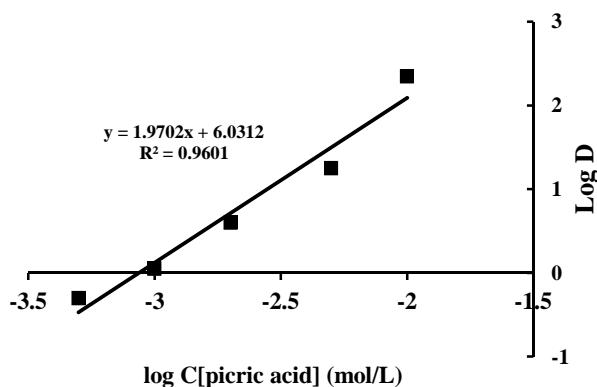


Fig. 7. Logarithm diagram of the distribution coefficient versus logarithm of picric acid concentration at 0.01 mol/L crown ether (Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume = 10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۷-نمودار لگاریتم ضریب توزیع در مقابل لگاریتم غلظت پیکریک اسید در غلظت ثابت کرون اتر (۰/۰۱ M) شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی‌لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی‌لیتر، استخراج‌کننده ۰/۰۱ mol/L [استرانسیم ۴۰ میلی‌گرم در لیتر])

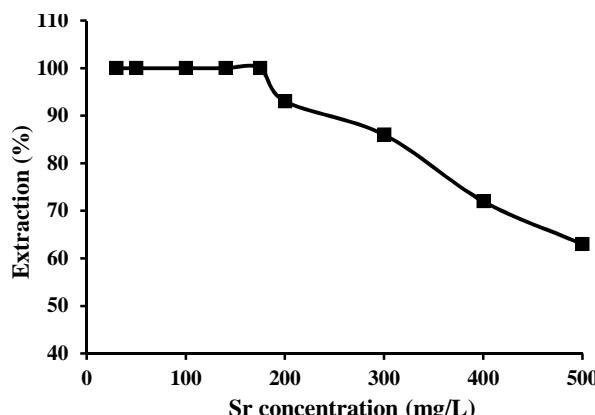


Fig. 5. The effect of the initial concentration of strontium in the aqueous phase on the percentage of strontium extraction (Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume = 10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L)

شکل ۵-اثر غلظت اولیه استرانسیم در فاز آبی بر درصد استخراج استرانسیم شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی‌لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی‌لیتر، استخراج‌کننده ۰/۰۱ mol/L [اسید پیکریک ۰/۰۱ mol/L])

pH ۷-۱-۳ اثر
اثر pH محلول آبی بر درصد استخراج استرانسیم، در pH‌های مختلف بررسی شد. برای تنظیم pH محلول ساختگی، از سدیم هیدروکسید و هیدروکلریک اسید استفاده شد. شکل ۸ نتایج حاصل از این آزمایش‌ها را ترسیم می‌کند. نتایج حاکی از آن است که کاهش pH از ۵ تا حدود ۲/۱۵ تأثیری بر مقدار استخراج استرانسیم ندارد ولی پس از آن درصد استخراج استرانسیم به طور قابل توجهی از ۱۰۰ درصد به ۷۰ درصد کاهش می‌یابد. دلیل این کاهش احتمالاً در این است که چون استخراج استرانسیم از فاز آبی نیاز به آنیون‌های پیکرات در فاز آبی دارد و از طرفی آنیون‌های پیکرات از تفکیک پیکریک اسید حاصل می‌شوند.

بنابراین افزایش غلظت یون‌های هیدروژن در فاز آبی مانع از این کار می‌شود (اصل لوشاتلیه) و به نحوی باعث کاهش غلظت آنیون‌پیکرات در محلول آبی می‌شود. کاهش غلظت آنیون‌پیکرات نیز، همان طور که پیش‌تر مشاهده شد، درصد استخراج استرانسیم را کاهش می‌دهد. پس pH محلول باید در محدوده $2/15 < \text{pH} < 2/7$ باشد (pH واقعی محلول فروشویی حدود ۲/۷ بود).

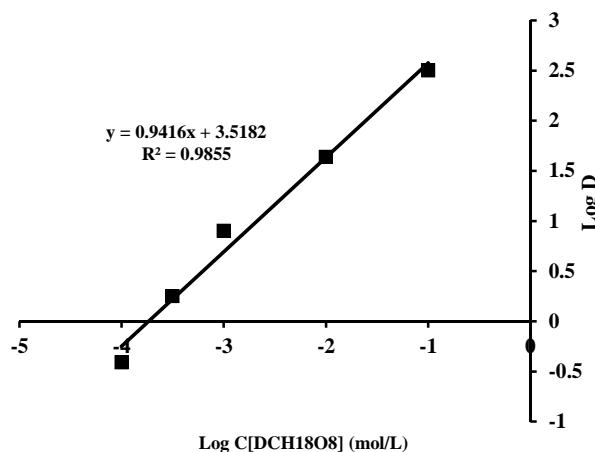


Fig. 6. Logarithm diagram of the distribution coefficient versus logarithm of crown ether concentration at 0.01 mol/L picric acid (Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume = 10 mL, Organic volume= 10 mL, [Picric acid] = 0.01 mol/L)

شکل ۶-نمودار لگاریتم ضریب توزیع در مقابل لگاریتم غلظت کرون اتر در غلظت ثابت پیکریک اسید شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی‌لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی‌لیتر، [اسید پیکریک ۰/۰۱ mol/L])



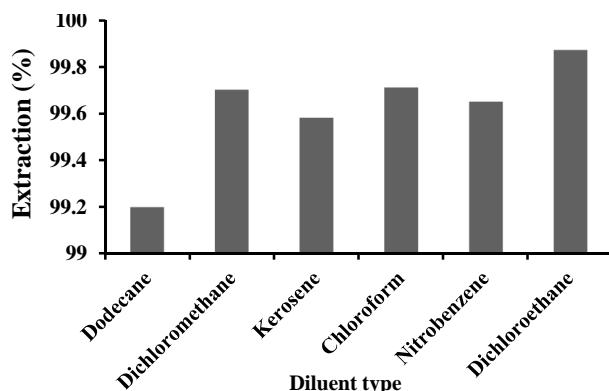


Fig. 9. Effect of diluent type on strontium extraction percentage (Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۹- اثر رقیق کننده های مختلف بر درصد استخراج استرانسیم
شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی لیتر، استخراج کننده L/۰.۰۱ mol/L، [پیکریک اسید] ۰.۰۱ mol/L، [Sr]=40 میلی گرم در لیتر)

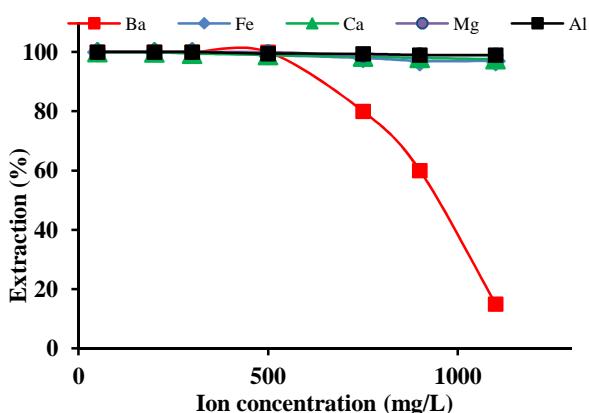


Fig. 10. Effect of coexisting ions on strontium extraction percentage (Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L)

شکل ۱۰- اثر یون های خارجی بر استخراج استرانسیم
شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما درجه سلسیوس، حجم محلول آبی ۱۰ میلی گرم، حجم محلول آلی ۱۰ میلی گرم، استخراج کننده L/۰.۰۱ mol/L، [پیکریک اسید] ۰.۰۱ mol/L)

استرانسیم ندارند. می توان این نتیجه را این گونه تحلیل کرد که انتخاب پذیری دی سیکلو هگزیل که ممکن است به خاطر ساختار آن و قطر حفره آن باشد، مانع از ورود یون های این عناصر به داخل حلقه کرون اتر (حلقه میزان) می شود، اما باریم به خاطر داشتن

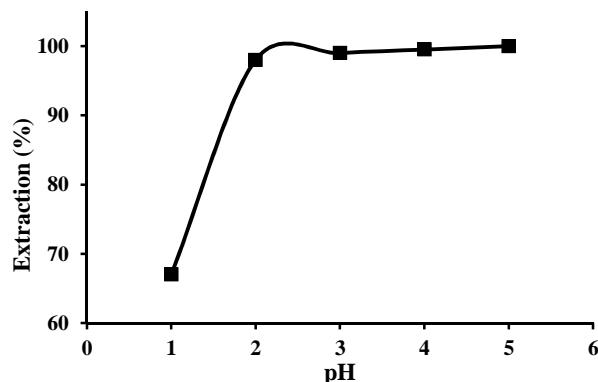


Fig. 8. Effect of pH on strontium extraction percentage (Time=5 min, T= 25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L, [Sr]=40 mg/L)

شکل ۸- اثر pH فاز آبی بر درصد استخراج استرانسیم
شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما درجه سلسیوس، حجم فاز آبی ۱۰ میلی لیتر، حجم فاز آلی ۱۰ میلی لیتر، استخراج کننده L/۰.۰۱ mol/L، [پیکریک اسید] ۰.۰۱ mol/L، [Sr]=40 میلی گرم در لیتر)

۸-۱-۳- اثر رقیق کننده ها

برای انتخاب رقیق کننده مناسب برای استخراج استرانسیم، نرمال - دودکان، دی کلرومتان، کروزن، کلروفرم، نیتروبنزن و ۱، ۲، دی کلرو اتان به عنوان رقیق کننده مورد بررسی تجربی قرار گرفتند. نتایج به دست آمده با این رقیق کننده ها در شکل ۹ نشان داده شده است. رقیق کننده های استفاده شده تقریباً همگی نتایج خوبی برای استخراج استرانسیم از خود نشان دادند، ولی با این حال ۱، ۲، دی کلرو اتان، در توافق با پژوهش های (Gupta et al., 2003; Vibhute and Khopkar, 1991) قابلیت بیشتری برای این کار نشان داد و برای تمامی آزمایش ها انتخاب شد.

۹-۱-۳- اثر یون های خارجی

با توجه به وجود عناصری مانند آهن، آلومینیم، منیزیم و کلسیم با غلظت های زیاد در محلول فروشوبی سنگ های متاسomatیک ایران مرکزی و اثر منفی آنها بر استخراج استرانسیم، در محیط های ساختگی نیز اثر این یون ها بررسی شد. اثر باریم نیز به خاطر شباهت و رقابت زیاد آن با استرانسیم بررسی شد. همان طور که در شکل ۱۰ مشاهده می شود، یون های عناصر آهن، منیزیم، کلسیم و آلومینیم تا غلظت ۱ گرم در لیتر تأثیری در میزان استخراج



۳-۳- استخراج معکوس یون فلزی

نتایج آزمایش‌های استخراج معکوس استرانسیم از فاز آلی باردار در فاز آبی تازه با استفاده از نیتریک و هیدروکلریک اسید با غلظت‌های متفاوت در شکل ۱۱ داده شده است.

همان طور که مشاهده می‌شود، با افزایش غلظت هر یک از اسیدها میزان بازیابی استرانسیم از فاز آلی باردار افزایش می‌یابد، ولی نیتریک اسید نسبت به هیدروکلریک اسید بهتر عمل می‌کند تا جایی که در غلظت 6 mol/L آن در حدود 60% درصد استرانسیم از فاز آلی بازیابی می‌شود.

۴- نتیجه‌گیری

در محلول فروشویی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی مقدار قابل توجهی استرانسیم فلزی وجود دارد. غلظت استرانسیم در محلول فروشویی در حدود 40 mg/L میلی‌گرم در لیتر است. هدف این پژوهش، استخراج حلالی استرانسیم از محلول فروشویی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی است. عوامل مؤثر بر استخراج استرانسیم از محلول‌های سولفات‌های ساختگی بررسی شد. با توجه به نتایج، غلظت پیکریک اسید در انتقال کمپلکس‌های Sr-DC به فاز آلی نقش عمده‌ای دارد.

با افزودن 0.1 mol/L پیکریک اسید به فاز آبی حاوی 40 mg/L استرانسیم، 92% درصد استرانسیم در فاز آلی حاوی 0.1 mol/L DC ۱۸-C-۶ در حلال آلی $1, 2, 1, 2$ دی‌کلرو اتان استخراج می‌شود. گونه استخراج شده، احتمالاً $2:1:1$ به ترتیب کرون اتر، کاتیون فلزی و آنیون پیکرات است.

از تجزیه و تحلیل شیب، تشکیل کمپلکس زوج یون $\text{[DC18C6-M-A}_2]$ که در آن، DC18-C-6 کرون اتر، M فلز قلیایی و قلیایی خاکی از جمله استرانسیم، و A یون پیکرات است، تعیین شد. یون‌های عناصر آهن، منیزیم، کلسیم و آلومینیم تا غلظت 1 g/L در لیتر تأثیری در مقدار استخراج استرانسیم ندارند ولی باریم در غلظت‌های زیاد حدود 1 g/L در لیتر درصد استخراج استرانسیم را تا 20% درصد کاهش می‌دهد.

با افزایش غلظت نیتریک و هیدروکلریک اسید، مقدار بازیابی استرانسیم از فاز آلی افزایش می‌یابد، ولی نیتریک اسید نسبت به هیدروکلریک اسید بهتر عمل می‌کند. در نهایت این که کرون اتر مورد نظر (DC ۱۸-C-۶) توانست

شباهت فیزیکی و شیمیایی با استرانسیم، در ورود به داخل حلقه دی‌سیکلوهگزیل، با استرانسیم رقابت کرده و در غلظت‌های زیاد حدود 1 g/L در لیتر درصد استخراج استرانسیم را تا 20% درصد کاهش می‌دهد. ولی از آن جا که غلظت آن در محلول فروشویی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی چندان بالا نیست، مراحت زیادی در استخراج استرانسیم ایجاد نمی‌کند.

۲-۳- استخراج استرانسیم از محلول زیرصافی

در آزمایش استخراج استرانسیم از محلول زیرصافی ($\text{pH}=10/0$) حدود $2/7$ با یک مرحله استخراج با 0.1 mol/L DC ۱۸-C-۶ در $2, 0.1 \text{ mol/L}$ دی‌کلرو اتان، بازیابی $92/3$ درصد استرانسیم در فاز آلی فراهم شد.

با توجه به نتایج به دست آمده برای روش استخراج با حلال، لی‌گاندی‌سیکلوهگزیل 18 mg/L می‌تواند استرانسیم را به خوبی و با انتخاب پذیری بالا نسبت به دیگر عناصر از محلول فروشویی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی بازیابی کند.

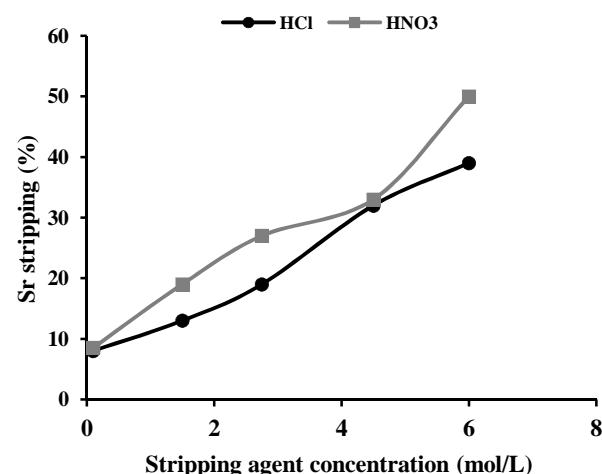


Fig. 11. Relationship between stripping type and concentration and strontium recovery from the organic phase in optimal conditions. (Time=5 min, T=25 °C, Aqueous volume =10 mL, Organic volume= 10 mL, Extractant= 0.01 mol/L, [Picric acid] = 0.01 mol/L)

شکل ۱۱- رابطه بین نوع و غلظت عربیان‌ساز و بازیابی استرانسیم از فاز آلی باردار شده در شرایط بهینه شرایط آزمایش: (زمان ۵ دقیقه، دما ۲۵ درجه سلسیوس، حجم محلول آبی 10 mL میلی‌گرم، حجم محلول آلی 10 mL میلی‌گرم، استخراج کننده 0.01 mol/L ، [پیکریک اسید] 0.01 mol/L)

۵- قدردانی

نویسنده‌گان پژوهش از حمایت‌های همه جانبه پژوهشکده چرخه سوخت هسته‌ای کمال تقدیر و تشکر دارند.

۹۲/۳۰ درصد استرانسیم را از محلول زیرصافی متناظر با محلول فروشی سنگ‌های متاسوماتیک ایران مرکزی، در یک مرحله، استخراج کند.

References

- Bingöl, D., Aydoğan, S. & Bozbaş, S. K. 2012. Production of SrCO_3 and $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ by the dry mechanochemical processing of celestite. *Journal of Industrial and Engineering Chemistry*, 18, 834-838.
- Dozol, J., Asfari, Z., Arnaud-Neu, F., Vicens, J. & Thuery, P. 2004. Extraction of rubidium and caesium from strongly alkaline media. *Radiochimica Acta*, 92, 175-182.
- Dozol, J., Dozol, M. & Macias, R. 2000. Extraction of strontium and cesium by dicarbollides, crown ethers and functionalized calixarenes. *Journal of Inclusion Phenomena and Macrocyclic Chemistry*, 38, 1-22.
- Gupta, K., Achuthan, P., Ramanujam, A. & Mathur, J. 2003. Effect of diluents on the extraction of Sr^{2+} from HNO_3 Solutions with dicyclohexano-18-crown-6. *Solvent Extraction and Ion Exchange*, 21, 53-71.
- Hafizi, M. 2009. The study of effective parameters on Sr extraction from leach solution of metasomatit by solvent extraction and ion exchange method. MSc. Thesis, University of Tehran, Tehran, Iran. (In Persian)
- He, L., Wong, X., Yang, D., Jiao, R. & Song, C. 1993. *Removal of strontium from high-level radioactive waste with crown-ether extraction*. China Nuclear Information Centre, China.
- Horwitz, E. P., Dietz, M. L. & Fisher, D. E. 1990. Extraction of stoontium from nitric acid solutions using dicyclohexano-18-crown-5 and its derivatives. *Solvent Extraction and Ion Exchange*, 8, 557-572.
- Kimura, K., Maeda, T. & Shono, T. 1979. Extraction of alkali metal picrates with poly-and bis (crown ethers). *Talanta*, 26, 945-949.
- Kumar, A., Mohapatra, P., Pathak, P. & Manchanda, V. 1997. Dicyclohexano 18 crown 6 in butanol-octanol mixture: a promising extractant of Sr (II) from nitric acid medium. *Talanta*, 45, 387-395.
- Mohapatra, P., Lakshmi, D. & Manchanda, V. 2006. Diluent effect on Sr (II) extraction using di-tert-butyl cyclohexano 18 crown 6 as the extractant and its correlation with transport data obtained from supported liquid membrane studies. *Desalination*, 198, 166-172.
- Omidvari, N. 2007. Surveying the ability of recovery of rubidium from leach solution of anomaly No. 5 of Saghand area. MSc. Thesis, Shahid Bahonar University of Kerman, Kerman, Iran. (In Persian)
- Owusu, G. & Litz, J. E. 2000. Water leaching of SrS and precipitation of SrCO_3 using carbon dioxide as the precipitating agent. *Hydrometallurgy*, 57, 23-29.
- Patai, S. 1980. *Chemistry of ethers, crown ethers, hydroxyl groups and their sulphur analogues*, Wiley, USA.
- Patai, S. & Rappoport, Z. 1989. *Crown ethers and analogs*, Wiley, USA.
- Pedersen, C. J. 1967. Cyclic polyethers and their complexes with metal salts. *Journal of the American Chemical Society*, 89, 7017-7036.



- Raut, D., Mohapatra, P. & Manchanda, V. 2009. Role of diluent on the extraction and transport of strontium using 4, 4'(5') di-tert-butyl-dicyclohexano-18-crown-6 (DTBCH₁₈C₆) as the extractant. *Radiochimica Acta International Journal for Chemical Aspects of Nuclear Science and Technology*, 97, 565-570.
- Riddle, C. L., Baker, J. D., Law, J. D., McGrath, C. A., Meikrantz, D. H., Mincher, B. J., et al. 2005. Fission product extraction (FPEX): development of a novel solvent for the simultaneous separation of strontium and cesium from acidic solutions. *Solvent Extraction and Ion Exchange*, 23, 449-461.
- Ritcey, G. M. & Ashbrook, A. 1984. *Solvent extraction. principles and applications to process metallurgy. Part I*, Elsevier Scientific Publishing Company, Michigan, USA.
- Sadakane, A., Iwachido, T. & Tôei, K. 1975. The extraction of alkali metal picrates with dibenzo-18-crown-6. *Bulletin of the Chemical Society of Japan*, 48, 60-63.
- Takeda, Y., Taguchi, R. & Katsuta, S. 2004. Study on solute–solvent and solute–solute interactions for the dibenzo-24-crown-8-alkali metal picrate extraction system. *Journal of Molecular Liquids*, 115, 139-147.
- Todd, T., Law, J., Herbst, R., Meikrantz, D., Peterman, D., Riddle, C., et al. 2005. Advanced technologies for the simultaneous separation of cesium and strontium from spent nuclear fuel. *WM' 05 Conference*, Tucson, Arizona, USA.
- Vibhute, R. & Khopkar, S. 1991. Solvent extraction separation of cesium with dibenzo-24-crown-8 from picrate solution. *Journal of Radioanalytical and Nuclear Chemistry*, 152, 487-496.
- Xu, C., Ye, G., Wang, S., Duan, W., Wang, J. & Chen, J. 2013. Solvent extraction of strontium from nitric acid medium by di-tert-butyl cyclohexano-18-crown-6 in n-octanol: extraction behavior and flowsheet demonstration. *Solvent Extraction and Ion Exchange*, 31, 731-742.
- Ye, G., Luo, F., Jiang, Y., Chen, W. & Ding, S. 2001. Study on the extraction of strontium with amido podand. *Atomic Energy Science and Technology*, 35, 344-350.

