

استخراج مایع - مایع روی از محلول سنتزی سولفاته به وسیله کلرید بدون استفاده از حلال آلی

محمد عبداللهم^{*}، احمد خدادادی، مهدی هادی نژاد نوکنده

تهران، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده فنی و مهندسی، بخش مهندسی معدن

چکیده: در این پژوهش، قابلیت سامانه‌های دوفازی آبی پلیمر پلی‌اتیلن گلیکول-نمک برای استخراج فلز به عنوان جایگزین سامانه‌های مرسوم استخراج با حلال (SX) مطالعه شد. به این منظور، محلول سنتزی دارای روی تهیه شده و آنیون‌های کلرید به عنوان استخراج کننده غیرآلی به کار رفت. اثر پارامترهای گوناگون آزمایشگاهی، مانند غلاظت کلرید، پلی‌اتیلن گلیکول و سدیم سولفات، مقدار وزنی اولیه یون‌های روی و H^+ فاز سنجیین بر بازده استخراج مطالعه شد. سرانجام استخراج کننده‌های کلرید موجود در سامانه‌های دوفازی آبی مشکل از پلیمر پلی‌اتیلن گلیکول و نمک سدیم سولفات، در شرایط بهینه H^+ برابر ۱/۵، غلاظت یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر، محلول دارای ۵٪ وزنی پلیمر PEG ۱۵۰۰ م محلول دارای ۱۵٪ وزنی سدیم سولفات و مقدار وزنی اولیه یون‌های روی افزوده شده به سامانه برابر ۳/۴ میلی گرم، درصد یون‌های روی را از محلول‌های سنتزی آن استخراج نمودند.

واژه‌های کلیدی: سامانه دوفازی آبی، محلول سنتزی، استخراج کننده غیرآلی، استخراج روی.

KEY WORDS: Aqueous two phase system, Synthetic solution, Inorganic extractant, Zinc extraction.

مقدمه

۳- جدایش میان فازها در این سامانه‌ها سریع‌تر اتفاق افتد و فصل مشترک میان دو فاز واضح‌تر به نظر می‌رسد [۵]. متدالوتین سامانه‌های دوفازی آبی، سامانه‌های پلیمر - نمک می‌باشد که به دلیل ایجاد تفاوت زیاد آب‌گریزی میان دو فاز، برای استخراج یون‌های فلزی کارایی بهتری دارد [۶]. پژوهشگران تاکنون فعالیت‌های آزمایشگاهی گوناگونی برای بررسی کاربرد سامانه‌های دوفازی آبی به منظور استخراج یون‌های فلزی انجام داده‌اند. در پایان مقاله، لیستی از کارهای انجام شده آمده است (جدول ۲). در این مقاله استخراج روی از محلول سنتزی توسط سامانه دوفازی پلیمر - نمک مورد بررسی قرار گرفته است.

+E-mail: minmabd@modares.ac.ir

(۱) Aqueous two phase system

امروزه به دلیل گرانی و مضر بودن حللاهای آلی برای محیط زیست، تلاش‌های زیادی برای جایگزین کردن سامانه‌های جدید، در کاربردهای صنعتی صورت گرفته است. به تازگی، سامانه‌های دوفازی آبی^(۱) بدین منظور به بهره برداری رسیده است [۲، ۱]. این سامانه‌ها نسبت به سامانه‌های متدالوت استخراج با حلال برتری‌هایی دارند که عبارتند از:
 ۱- در این سامانه‌ها، نیازی به استفاده از رقیق کننده‌های آلی که به طور معمول سمی، فرار و قابل اشتعال هستند، نمی‌باشد [۳].
 ۲- هزینه‌ی استفاده شده در سامانه‌های دوفازی آبی پایین‌تر می‌باشد [۴].

*عهده دار مکاتبات

استخراج یون‌های فلزی توسط سامانه‌های دو فازی آبی پلیمر

– نمک (PEG)

- یون‌های فلزی در غیاب استخراج کننده، به دلیل برهم کنش‌های زیر در فاز سنگین باقی مانده و استخراج نمی‌شوند:
- ۱- برهم کنش یون – یون (مانند کمپلکس شدن با آنیون به دست آمده از اتحاد نمک در آب).
 - ۲- برهم کنش یون – حلال (آب) (یون‌های فلزی انرژی آزاد گیس هیدراسیون خیلی منفی داشته و خیلی هیدراته می‌شوند) [۱۱].
 - استخراج یون‌های فلزی به فاز سبک، در نتیجه دو فرایند می‌باشد:
 - ۱- تشکیل گونه‌های قابل استخراج با درجه هیدراسیون پایین تر و متناسب با درجه ی هیدراسیون محیط فاز سبک که توسط برهم کنش آنیون‌های استخراج کننده غیرآلی با یون فلزی به دست می‌آید.
 - ۲- تشکیل گونه‌های شیمیایی با بیشترین پایداری با استفاده از استخراج کننده‌های غیرآلی [۱۲].

برای استخراج یون‌های فلزی به فاز سبک، باید از استخراج کننده‌ای استفاده شود که در رقابت با آنیون به دست آمده از نمک تشکیل دهنده فازی (SO_4^{2-})، با یون فلزی تشکیل کمپلکس پایدار دهد [۱۳].

استخراج یون‌های فلزی در حضور استخراج کننده‌های غیرآلی در سامانه‌های دوفازی آبی نمک – PEG را می‌توان به صورت شمای شکل ۲ نشان داد. یون فلزی که در ابتدا در فاز سنگین به صورت گونه‌های آنیونی یا خنثی حضور دارد (MA_m^{-y}) (A: آنیون تشکیل دهنده فاز سنگین مانند سولفات) سپس با استخراج کننده‌های غیرآلی (مانند کلرید) بر هم کنش داشته و گونه‌های تشکیل شده (MX_n^{-x}) راهی فاز سبک می‌شوند [۹].

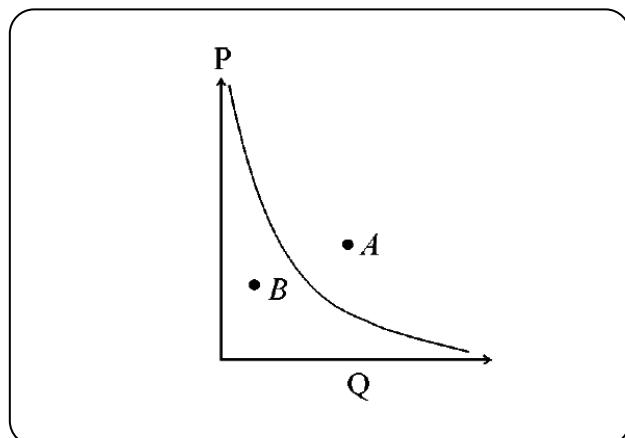
بخش تجربی

پلیمر پلی اتیلن گلیکول با وزن مولکولی میانگین ۱۵۰۰ نمک‌های سدیم کلرید (NaCl)، سدیم سولفات (Na_2SO_4) و روی سولفات یک آبه ($\text{ZnSO}_4 \cdot \text{H}_2\text{O}$) به همراه سولفوریک اسید (H_2SO_4) از شرکت مرک آلمان بدون هر گونه خالص‌سازی مورد استفاده قرار گرفت.

برای انجام آزمایش‌ها روند زیر اعمال شد:

- ۱- محلول دارای مقدارهای وزنی متفاوت از پلی اتیلن گلیکول با وزن مولکولی ۱۵۰۰ گرم بر مول با اتحاد مقدار مشخص از ماده جامد سفید رنگ پلیمر PEG در آب قطره تهیه شد.

(۱) Binodal



شکل ۱- منحنی فازی اجزای تشکیل دهنده فازی P و Q [۷].

بخش نظری

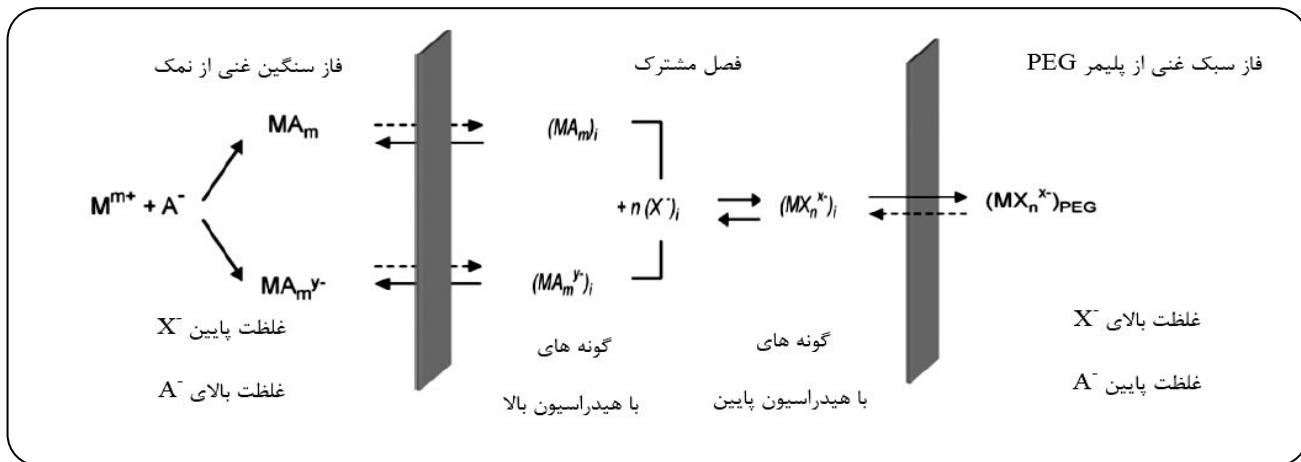
چگونگی تشکیل سامانه‌های دو فازی آبی

سامانه‌های دو فازی پلیمر – نمک هنگامی تشکیل می‌شوند که غلظت‌های پلیمر و نمک مورد استفاده در سامانه، از میزان مشخصی فراتر رود، که در نتیجه، دو فاز غیر مخلوط در هم تشکیل می‌شود. فاز سبک غنی از پلیمر بوده و محلول دارای نمک به دلیل هیدراسیون خیلی بالاتر خود در فاز سنگین قرار می‌گیرد [۶]. منحنی‌های فازی مهمنترین شاخصه‌ی سامانه‌های دوفازی است. یک مثال کلی مربوط به ترکیب محلول‌های آبی پلیمر (P) و نمک (Q)، در شکل ۱ نشان داده شده است. منحنی ای که ناحیه‌ی دوفازی (نقطه A) را از ناحیه تک فازی (نقطه B) جدا می‌کند، منحنی بینووال (۱) نامیده می‌شود. هر زوجی از نمک و پلیمر مورد استفاده در سامانه‌های دو فازی آبی، منحنی بینووال منحصر به فرد خود را دارد [۷].

برتری پلیمر پلی اتیلن گلیکول نسبت به سایر پلیمرها

اصلی‌ترین پلیمر مورد استفاده در سامانه‌های دو فازی آبی، پلیمر پلی اتیلن گلیکول (PEG) می‌باشد. زیرا PEG غیر سمی، غیر قابل اشتعال، غیر فرار و قابل تجزیه‌ی زیستی پس از رها شدن در محیط زیست می‌باشد [۸]. هم چنین پلیمرهای PEG و پلی‌گی‌های دیگری دارند که عبارتند از:

- ۱- ارزان بودن
- ۲- پایدار در محیط‌های اسیدی و قلیایی
- ۳- حجم انبوه تولید و قابلیت دسترسی آسان [۹، ۱۰].



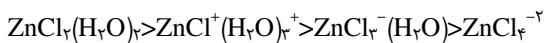
شکل ۲- شمایی از تعادل موجود در استخراج یون‌های فلزی توسط استخراج کننده‌های غیرآلی، در سامانه دو فازی آبی-PEG-نمک غیرآلی (A⁻: آئیون تشکیل دهنده فازی، X⁻: استخراج کننده غیرآلی).[۹].

غله‌ت‌های روی فلزی (بین ۲ الی ۱۰۰ میلی گرم در لیتر) عملیات رقیق‌سازی انجام گرفت. با تجزیه نمونه، و با توجه به مقدار اولیه روی موجود در سامانه، می‌توان درصد استخراج را به دست آورد که نتیجه‌های آن در زیر آورده شده است.

نتیجه‌ها و بحث

تعیین غله‌ت مناسب یون‌های کلرید

با توجه به شکل ۳ دیده می‌شود که چنانچه غله‌ت یون کلرید پایین باشد، کمپلکس آئیونی روی سولفات‌پایدارتر بوده و درصد استخراج پایین می‌باشد (حدود ۵٪). از طرف دیگر نیز چنانچه غله‌ت آئیون‌های کلرید از مقدار مناسب آن افزایش یابد، گونه‌های کلرید روی با ثابت پایداری پایین‌تر تشکیل خواهد شد و با وجود ویژگی آب‌گریزی به نسبت خوب (اتصال تعداد پایین‌تر مولکول‌های آب در گونه‌ی ZnCl₄²⁻)، درصد استخراج روی دوباره کاهش یافته و سپس ثابت می‌ماند. در غله‌ت مناسب از یون کلرید، بیشتر گونه‌های کلریدی تشکیل شده‌ی روی، به صورت ZnCl₇(H₂O)_۷ می‌باشد. در زیر روند افزایشی ثابت‌های پایداری کمپلکس‌های کلریدی روی آورده شده است [۸].



درنتیجه دیده می‌شود که نوع ZnCl₇ پایدارترین گونه‌ی کلریدی روی می‌باشد. همچنین نتیجه‌ی دیگر این است که گونه‌هایی که پایداری خوبی دارند، چنانچه انرژی هیدراتیون آنها

(مقدارهای مربوط به درصد وزنی پلیمر PEG در توضیحات زیر هر شکل آورده شده است).

۱- محلول دارای درصد وزنی مورد نظر از سدیم سولفات با اتحلال مقدار مشخص از نمک سفید رنگ آن در آب مقطر تهیه شد. (مقدارهای مربوط به درصد نمک سدیم سولفات در توضیحات زیر هر شکل آورده شده است).

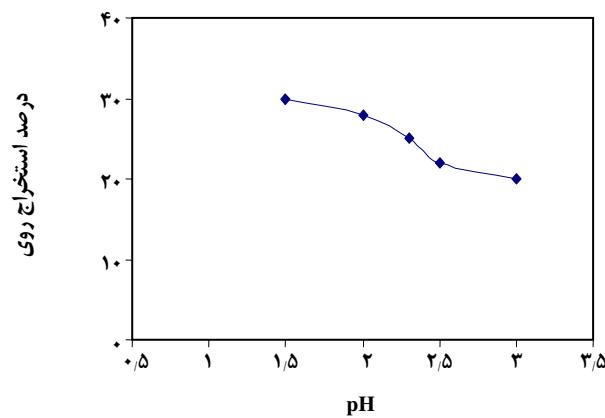
۲- محلول ۵ مولار سدیم کلرید (NaCl) با اتحلال مقدار معین از نمک در مقدار مشخص در آب مقطر تهیه شد.

۴- سولفوریک اسید برای تنظیم pH استفاده شد.

۵- محلول سنتزی روی با اتحلال نمک روی سولفات یک آبه مربوطه در آب مقطر فراهم شد.

سپس حجم‌هایی به تقریب معادل (درصد اجزای تشکیل دهنده دوفازی باید بالای منحنی دوفازی قرار گیرند) از محلول‌های با درصد وزنی مشخص از PEG و سدیم سولفات با pH تنظیم شده توسط سولفوریک اسید، در یک لوله فالکون ۱۵ میلی‌لیتری ترکیب شدند و زمان ۵ دقیقه برای به تعادل رسیدن سامانه، در نظر گرفته شد (می‌توان برای رسیدن به تعادل سریعتر از سانتریفوژ در مقیاس آزمایشگاهی استفاده نمود). سپس به مقدار مورد نیاز از محلول سدیم کلرید و محلول دارای روی به سامانه افزوده شده و سپس محتویات لوله فالکون به مدت ۵ دقیقه با دست تکان داده شدند، و پس از آن به مدت ۱۰ دقیقه با سرعت ۲۰۰۰ دور در دقیقه سانتریفوژ شد.

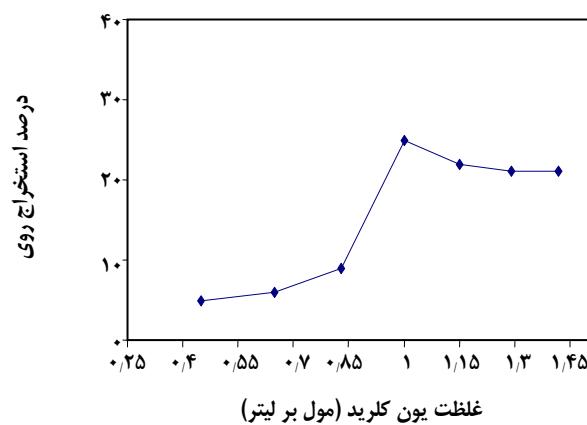
در پایان از محلول فاز سنگین توسط سرنگ نمونه‌گیری کرده و با توجه به محدودیت‌های دستگاه جذب اتمی در بازه‌ای از



شکل ۴- تأثیر pH فاز سنگین بر درصد استخراج روی. حجم استفاده شده از محلول ۴٪ وزنی PEG ۱۵۰۰ برابر ۴۴ میلی لیتر، حجم استفاده شده از محلول ۲٪ وزنی Na_2SO_4 برابر ۵ میلی لیتر، مقدار وزنی روی افزوده شده به سامانه برابر ۰.۵ میلی گرم، غلظت اولیه یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر.

تعیین غلظت اولیه مناسب Zn^{+2} در فاز سنگین
همان‌گونه که در شکل ۵ دیده می‌شود با افزایش در مقدار وزنی اولیه یون‌های روی در فاز سنگین، درصد استخراج هم افزایش می‌یابد. علت این است که با افزایش مقدار وزنی اولیه یون‌های روی و ثابت نگه داشتن غلظت یون‌های کلرید، تشکیل کمپلکس‌های با ثابت پایداری بالاتر ZnCl_2 بهتر صورت می‌گیرد. در مقدارهای وزنی پایین از یون‌های روی، بیشتر کمپلکس‌های تشکیل شده از نوع ZnCl^+ می‌باشد، که به دلیل هیدراتاسیون بیشتر نسبت به ZnCl_2 خیلی کمتر به فاز دارای PEG استخراج می‌شوند. بنابراین با انتخاب مقدار وزنی مناسب از روی (۰.۳ mg) که درصد استخراج ۴۵٪ به دست آمد، آزمایش‌های مرحله بعد تعیین شد.

تعیین درصد وزنی مناسب PEG ۱۵۰۰ در فاز سبک
همان‌گونه که از شکل ۶ دیده می‌شود، افزایش درصد وزنی PEG تا مقدار ۰.۵ به دلیل زیاد شدن اتم‌های اکسیژن به دست آمده از پلیمر، باعث استخراج بهتر می‌شود، ولی چنانچه آب‌گریزی فاز دارای PEG خیلی بیشتر از آب‌گریزی گونه‌های کلریدی روی شود (اتفاقی که در فاز سبک دارای ۶۰٪ وزنی PEG می‌افتد) کمپلکس‌های روی کلرید در فصل مشترک باقی مانده و استخراج نمی‌شوند. دلیل دیگر این است که با افزایش درصد وزنی پلیمر از ۰.۵ به ۰.۶ محلول اشباع تری به دست آمده که این خود باعث کاهش در استخراج گونه‌های کلریدی می‌شود،



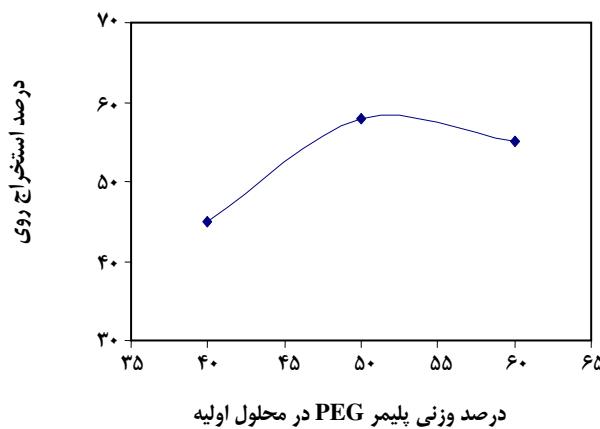
شکل ۳- تأثیر غلظت یون‌های کلرید افزوده شده به سامانه، بر درصد استخراج روی. حجم استفاده شده از محلول ۴٪ وزنی Na_2SO_4 برابر ۵ میلی لیتر، حجم استفاده شده از محلول ۲٪ وزنی Na_2SO_4 برابر ۰.۵ میلی لیتر، مقدار وزنی روی افزوده شده به سامانه برابر ۰.۳ مول بر لیتر pH ۲.۳ برابر ۰.۵ میلی گرم.

متناسب با محیط فاز سبک باشد، به این فاز انتقال می‌یابند. با توجه به اینکه گونه‌های مولکولی $\text{ZnCl}_2(\text{H}_2\text{O})_2$ از نظر بار الکترویکی خنثی می‌باشند، برای انتقال آنها به فاز سبک، نیاز به تشکیل جفت یون (غالباً با یونهای سدیم) نمی‌باشد، که این خود مکانیسم استخراج را آسانتر می‌کند. در شکل ۳ می‌توان دید که غلظت مناسب Cl^- افزوده شده به سامانه دو فازی، 1 mol/L می‌باشد (درصد استخراج ۲۵٪). از لحاظ نظری تشکیل کمپلکس‌ها، میزان یون کلرید مناسب فرایند سامانه دو فازی آبی، متناسب با یون فلزی روی موجود در سامانه تغییر می‌کند، که در اینجا غلظت ۱ مول بر لیتر مناسب تشخیص داده شد.

تعیین pH مناسب فاز سنگین

در شکل ۴ نتیجه آزمایش‌های تغییر pH آمده است. همان‌گونه که دیده می‌شود، با افزایش pH، غلظت پروتون‌های H^+ (که انرژی آزاد $(\Delta G_{\text{hyd}} = -1500 \text{ kJ/mol})$ موجود در محلول فاز سنگین کاهش یافته و منجر به کاهش شدید آب‌گریزی فاز PEG شده و بازده استخراج را کاهش می‌دهد.

با توجه به شکل ۴ دیده می‌شود که درصد استخراج در pHهای ۱/۵ و ۲ به تقریب به هم نزدیک می‌باشد، درنتیجه pH برابر ۲ به عنوان pH مناسب در نظر گرفته شد تا اینکه محلول فاز سنگین اسیدیته‌ی پایین‌تری داشته باشد.



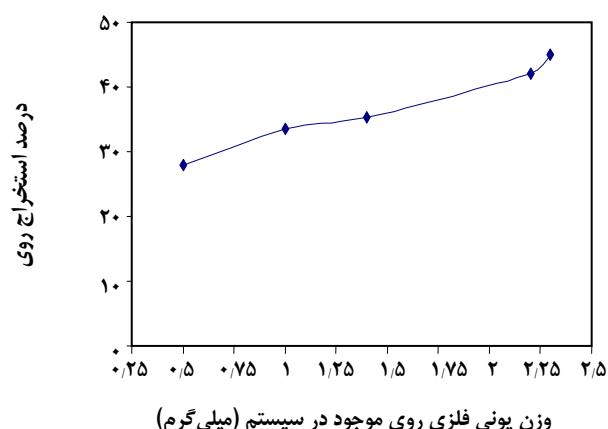
شکل ۶ - تأثیر درصد وزنی PEG_{۱۵۰۰} در فاز سبک بر درصد استخراج روی. مقدار وزنی یونهای روی افزوده شده به سامانه برابر ۲۰ میلی گرم، حجم استفاده شده از محلول ۲۰٪ وزنی Na_۲SO_۴ برابر ۵ میلی لیتر، غلظت اولیه یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر، pH برابر ۲.

از ۱۵ درصد وزنی سدیم سولفات در فاز سنگین، نتیجه‌ی بهتری به دست می‌آید (درصد استخراج ۷۰٪). شایان گفتن است که تهیه محلول آبی سدیم سولفات با درصد بالای ۲۰ امکان‌پذیر نمی‌باشد، زیرا محلول اشباع به دست می‌آید.

با توجه به کاهش غلظت آئیون‌های SO_۴^{۲-} فزون بر اینکه از کمپلکس‌سازی آن با یون‌های روی کاسته می‌شود، تفاوت هیدرات‌سیون محیط‌های دو فاز به حدی می‌رسد که گونه‌های ZnCl_۲ بهتر به فاز سبک استخراج می‌شوند. درنتیجه غلظت ۱۵٪ وزنی از سدیم سولفات در فاز سنگین به عنوان میزان مناسب به دست آمد و در مرحله‌ی بعد از این درصد وزنی استفاده شد.

تغییر غلظت اولیه Zn^{۲+} در فاز سنگین

همان‌گونه که در شکل ۹ دیده می‌شود، افزایش مقدار اولیه یون‌های روی موجود در فاز سنگین تا حدود ۳/۴ mg ZnCl_۲ بهبود تشکیل کمپلکس‌های قابل استخراج و پایدارتر ZnCl_۲ منجر شده و استخراج بیشینه را سبب شد. با افزایش بیشتر از مقدار مناسب (۳/۴ mg)، به دلیل افزایش نسبت یون‌های روی به کلرید موجود در فاز سنگین، تشکیل کمپلکس‌های هیدروفیل تر آسان‌تر شده است و درنتیجه کاهش دوباره در درصد استخراج را می‌توان به همین علت دانست. درنتیجه سرانجام درصد استخراج یون‌های روی به ۸۰٪ رسید. در غلظت‌های بالاتر از ۴/۰ میلی گرم، درصد استخراج روی روند ثابتی را نشان می‌دهد.



شکل ۵ - تأثیر مقدار وزنی یون‌های روی افزوده شده به سامانه، بر درصد استخراج روی. حجم استفاده شده از محلول ۴۰٪ وزنی PEG_{۱۵۰۰} برابر ۴/۴ میلی لیتر، حجم استفاده شده از محلول ۲۰٪ وزنی Na_۲SO_۴ برابر ۵ میلی لیتر، غلظت اولیه یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر، pH برابر ۲.

درنتیجه غلظت ۵۰٪ وزنی از PEG_{۱۵۰۰} به عنوان مقدار مناسب در نظر گرفته شد.

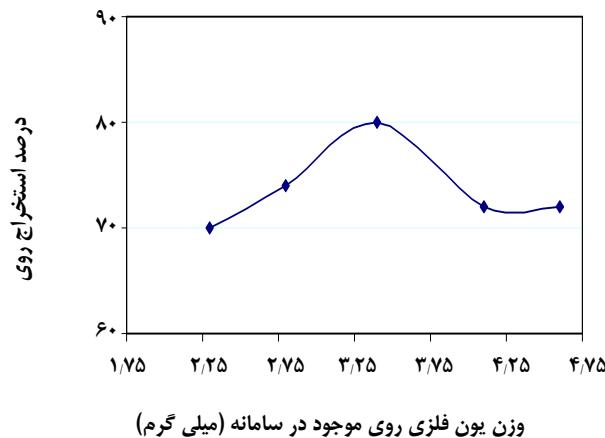
بورسی افزایش استخراج روی از محلول سنتزی توسط کلرید تقییر در pH فاز سنگین

همان‌گونه که در شکل ۷ دیده می‌شود، در pH برابر با ۱/۵ بیشترین مقدار استخراج به دست می‌آید. کاهش pH به افزایش آب گریزی فاز PEG می‌شود، زیرا یون‌های H⁺ به شدت هیدراته شده و به خروج PEG به فاز سبک منجر می‌شوند. ولی در pH برابر ۱، این اثر با کاهش در غلظت آئیون‌های SO_۴^{۲-} موجود در فاز سنگین خنثی می‌شود، زیرا در pHهای ۱/۵ HSO_۴⁻ بخشی از یون‌های سولفات موجود در فاز سنگین به شکل H⁺ در می‌آیند، که نسبت به آئیون‌های سولفات کمتر هیدراته شده و درنتیجه در خروج PEG به فاز سبک و گونه‌های استخراج شده ضعیفتر عمل می‌کنند. بنابراین pH برابر با ۱/۵ به عنوان pH مناسب شناخته شد (درصد استخراج حدود ۶۵٪).

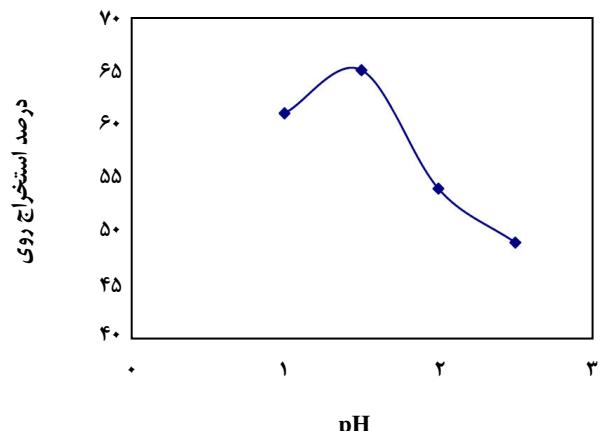
تقییر درصد وزنی Na_۲SO_۴ در فاز سنگین در شکل ۸ دیده می‌شود که در مقدارهای ۵ و ۱۰ درصد وزنی از سدیم سولفات در فاز سنگین، سامانه‌های دو فازی تشکیل نمی‌شوند. هم چنین مقایسه‌ی سامانه دو فازی مشکل از فاز سنگین دارای ۱۵ و ۲۰ درصد وزنی نشان داد که در حالت استفاده

جدول ۱- پارامترهای بهینه شده به دست آمده از آزمایش‌های استخراج روی از محلول سنتزی توسط یون کلرید.

محلول دارای ۵۰٪ وزنی PEG۱۵۰۰	محلول دارای ۱۵٪ وزنی Na_2SO_4	مقدار وزنی یونهای روی افزوده شده به سامانه	pH	غلظت کلرید افزوده شده به سامانه
۴/۴ mL	۵ mL	۳/۴ mg	۱/۵	۱ mol/L

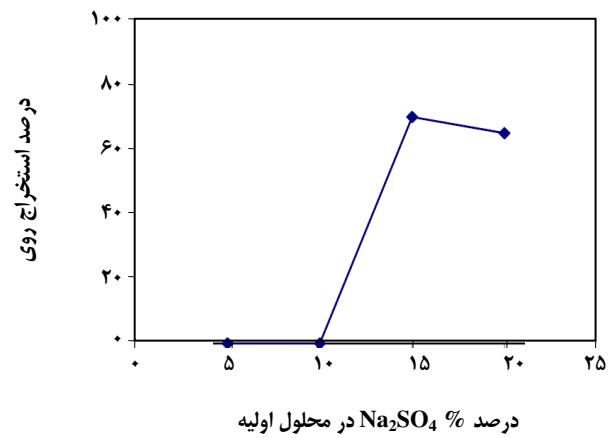


شکل ۹- تأثیر مقدارهای وزنی یون‌های روی افزوده شده به سامانه‌ی دو فازی بر درصد استخراج روی. حجم استفاده شده از محلول ۱۵٪ وزنی Na_2SO_4 برابر ۵ میلی‌لیتر، حجم استفاده شده از محلول ۵۰٪ وزنی PEG۱۵۰۰ برابر ۴/۴ میلی‌لیتر، غلظت اولیه یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر، pH برابر ۱/۵.



شکل ۷- نتیجه‌های آزمایش‌های مربوط به تغییر در pH فاز سنتزی. حجم استفاده شده از محلول ۵۰٪ وزنی PEG۱۵۰۰ برابر ۴/۴ میلی‌لیتر، حجم استفاده شده از محلول ۲۰٪ وزنی Na_2SO_4 برابر ۵ میلی‌لیتر، غلظت اولیه یون افزوده شده به سامانه برابر ۲/۳ میلی‌گرم، غلظت اولیه یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر.

نتیجه‌گیری
نتیجه‌های آزمایشگاهی نشان داد که سامانه‌های دو فازی آبی پلیمر پلی اتیلن گلیکول- نمک قابلیت خوبی برای استخراج یون‌های فلزی روی از محلول سنتزی آن دارند. با توجه به گران و سمی بودن حللاهای آلی مورد استفاده در فرایند مرسوم استخراج با حللا، ضرورت مطالعه سامانه‌های مقرر به صرفه اقتصادی و دوستدار محیط زیست دوفازی آبی ضرورت دارد. دیده شد که میزان یون کلرید بر نوع کمپلکس تشکیل شده با روی تأثیر می‌گذارد. از سویی پارامتر pH هم بر نوع کمپلکس تشکیل شده و هم بر هیدروفوتبیسیته PEG تأثیر گذاشته و درصد استخراج را تغییر می‌دهد. در pH بالاتر، به دلیل کاهش کاتیون‌های H^+ در فاز سنگین، و در نتیجه به دلیل امتصاص بیشتر پلیمر با آب در فاز سنگین، میزان شفافیت فصل مشترک فازی کمتر شده و در نتیجه استخراج کمتری صورت می‌گیرد. در پایان پارامترهای بهینه شده به صورت جدول ۱ به دست آمدند



شکل ۸- نتیجه‌های آزمایش‌های مربوط به تغییر درصد وزنی Na_2SO_4 در فاز سنگین. حجم استفاده شده از محلول ۵۰٪ وزنی PEG۱۵۰۰ برابر ۴/۴ میلی‌لیتر، مقدار وزنی یون‌های روی افزوده شده به سامانه‌ی دو فازی برابر ۲/۳ میلی‌گرم، غلظت اولیه یون کلرید برابر ۱ مول بر لیتر، pH برابر ۱/۵.

جدول ۲- سوابق پژوهش‌های انجام شده توسط پژوهشگران مختلف.

اسامی افراد	سال	فعالیت آزمایشگاهی
و همکاران [۱۰] Zvarova	۱۹۸۵	مقایسه میان PEG با دی ایزو پروپیل اتر و TBP جهت استخراج مس با تیوسیانات
و همکاران [۱۴] E.D. Godard	۱۹۸۶	ترسیم انواع دیاگرام‌های دو فازی
و همکاران [۱۵] R. Rogers	۱۹۹۶	دسته بندی سامانه‌های دو فازی جهت استخراج یون‌های فلزی
و همکاران [۱۶] R. Rogers	۱۹۹۸	استخراج حدود ۹۰% Hg^{+2} توسط هالیدها از محلول سنتزی
[۶] K. Osseo & X. Zeng	۲۰۰۰	جدایش ذره‌های پیریت
و همکاران [۱۷] M. Shibukawa	۲۰۰۱	بررسی جدایش انتخابی Cd^{+2} از محلول سنتزی حاوی یون‌های فلزی گوناگون توسط استخراج کننده I و SCN ⁻ و ماسک کننده‌ی آمونیاک
و همکاران [۱۸] T. Zhang	۲۰۰۱	استخراج حدود ۱۰۰% Au(CN) ⁻ از محلول سنتزی قلیایی
و همکاران [۱۹] I.G. Tananaev	۲۰۰۳	بررسی استخراج U(IV)
[۱۹] K. Osseo & X. Zeng	۲۰۰۳	جدایش ذرات سیلیس
و همکاران [۲۰] T. Griffin	۲۰۰۴	تأثیر گونه‌های مختلف ید (I) موجود در محلول آبی و استخراج آن به فاز سیلیک
و همکاران [۲۱] M. Shibukawa	۲۰۰۵	استخراج انتخابی یونهای فلزی با استفاده از ماسک کننده‌های گوناگون
و همکاران [۲۲] Xiaohai Liu	۲۰۰۶	استخراج حدود ۱۰۰% Cd^{+2} توسط یدید از محلول سنتزی
[۲۲] D. Bulgariu & L. Bulgariu	۲۰۰۶	بررسی تأثیر نمک تشکیل دهنده فاز سنگین بر استخراج Cd^{+2} توسط یدید از محلول سنتزی
[۲۳] M. Smolik & A. Jakobik	۲۰۰۷	استخراج Zr و Hf با استفاده از هالیدها
[۲۳] D. Bulgariu & L. Bulgariu	۲۰۰۸	استخراج Cd^{+2} با استفاده از هالیدها
و همکاران [۱۱] G.D. Rodrigues	۲۰۰۸	بررسی قابلیت جایگزینی پلیمرهای PEG توسط تری بلوك کوپلیمر برای استخراج یونهای فلزی
[۹] D. Bulgariu & L. Bulgariu	۲۰۰۸	بررسی استخراج یونهای فلزی و ثابت‌های پایداری گونه‌های استخراج شده
[۲۴] K. Roy & S. Lahiri	۲۰۰۹	بررسی استخراج Hg^{+2} و متیل جیوه

یون فلزی از محلول به دست آمده از فروشوبی خاک معدنی نیز مورد مطالعه قرار داد.

که طی آن استخراج روی برابر ۸۰ درصد به دست آمد. می‌توان قابلیت سامانه‌های دو فازی آبی را برای استخراج

تاریخ دریافت: ۱۳۹۲/۳/۱۰؛ تاریخ پذیرش: ۱۳۹۲/۶/۴

مراجع

- [1] Zhang, T. Li, W. Zhou, W. Gao, H. Wu, J. Xu, G. Chen, J. Liu, H. Chen, J., Extraction and Separation of Gold (I)/ Cyanide in Polyethylene Glycol-Based Aqueous Biphasic Systems, *Hydrometallurgy*, **62**, p. 41 (2001).
- [2] Mageste A.B., Lemos L.R.D., Aqueous Two-Phase Systems: An Efficient, Environmentally Safe and Economically Viable Method for Purification of Natural Dye Carmine, *Journal of Chromatography A.*, **1216**(45), p. 7623 (2009).

- [3] Pai S.A., Lohithakshan K.V., Mithapara P.D., Aggarwa S.K., Use of Polyethylene Glycol (PEG) Based Aqueous Biphasic System (ABS) for the Extraction of Pu(IV), Pu(VI) and Am(III) with 18- Crown-6 : A Thermodynamic Study, *Journal of Radioanalytical and Nuclear Chemistry*, **245**(3), p. 619 (2000).
- [4] Huddleston J., Willauer H.D., Griffin S.T., Rogers R.D., Aqueous Polymeric Solutions as Environmentally Benign Liquid/ Liquid Extraction Media, *Ind. Eng. Chem. Res.*, **38**, p. 2523 (1999).
- [5] Liu X., Gaob Y., Tang R., Wang W., On the Extraction and Separation of Iodide Complex of Cadmium(II) in Propyl-Alcohol Ammonium Sulfate Aqueous Biphasic System, *Separation and Purification Technology*, **50**, p. 263 (2006).
- [6] Osseo-Asare K., Zeng X., Partition of Pyrite in Aqueous Biphasic Systems, *Int. J. Miner. Process.*, **58**, p. 319 (2000).
- [7] Rozen A.M., Safiulina K., Shkinev V.M., Problems of Phase Formation in the Polyethylene Glycol Inorganic Salt Water Systems at Metal Extraction: I. Selected Anions Inducing Phase Separation. *Radiochemistry*, **43**(6), p. 558. Translated from *Radiokhimiya*, **43**(6), p. 490 (2001).
- [8] Bulgariu L., Bulgariu D., The Extraction of Zn(II) in Aqueous PEG (1550) - $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ Two-Phase system Using Cl^- Ions as Extracting Agent, *J. Serb. Chem. Soc.*, **72** (3), p. 289 (2007).
- [9] Bulgariu L., Bulgariu D., Extraction of Metal Ions in Aqueous Polyethylene Glycol-Inorganic Salt Two-Phase Systems in the Presence of Inorganic Extractants: Correlation between Extraction Behaviour and Stability Constants of Extracted Species, *Journal of Chromatography A*, **1196–1197**, p. 117 (2008).
- [10] Zvarova T.A., Shkinev V.M., Vorob'eva G.A., Spivakov B.Y., Zolotov D.Y.A., Liquid-Liquid Extraction in the Absence of Usual Organic Solvents: Application of Two-Phase Aqueous Systems Based on a Water-Soluble Polymer, *Mikrochimica Acta [Wien]* **III**, p. 449 (1984).
- [11] Rodrigues G.D., Silva M., Silva L., Paggioli F.G., Minim L.A., Coimbra J., Liquid-Liquid Extraction of Metal Ions without Use of Organic Solvent, *Separation and Purification Technology*, **62**, p. 687 (2008).
- [12] Bulgariu L., Bulgariu D., The Partition Behavior of Zn(II) using Halide Ions Extractants in Aqueous Peg-Based Two-Phase Systems, *Separation Science and Technology*, **42**, p. 1093 (2007).
- [13] Bulgariu L., Bulgariu D., Cd(II) extraction in PEG (1500)- $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ Aqueous Two- Phase Systems Using Halide Extractants, *J. Serb. Chem. Soc.*, **73** (3), p. 341 (2008).
- [14] Ananthapadmanabhan K.P., Goddard E.D., "Aqueous Biphasic Formation in Polyethylene Oxide-Inorganic Salt Systems", Research and Development Department, Specialty Chemicals Division, Union Carbide Corporation, Tarrytown, New York 10591, (1986).

- [15] Rogers R.D., Bond A.H., Bauer C.B., Zhang G., Griffin S.T., Metal Ion Separation in Polyethylene Glycol-Based Aqueous Biphasic System: Correlation of Partitioning Behavior with Available Thermodynamic Hydration Data, *Journal of Chromatography B*, **680**, p. 221 (1996).
- [16] Rogers R.D., Griffin S.T., Partitioning of Mercury in Aqueous Biphasic Systems and on ABEC Resins, *Journal of Chromatography B*, **711**, p. 277 (1998).
- [17] Shibukawa M., Nakayama N., Hayashi T., Shibuya D., Endo Y., Kawamura S., Extraction Behaviour of Metal Ions in Aqueous Polyethylene Glycol-Sodium Sulphate Two-Phase Systems in the Presence of Iodide and Thiocyanate Ions, *Analytica Chimica Acta*, **427**, p. 293 (2001).
- [18] Safiulina A.M., Tananaev I.G., Extraction of U(VI) with Poly(Ethylene Glycol) in Two-Phase Aqueous Systems Containing Various Anions, *Radiochemistry*, **46**(5), p. 457. Translated from *Radiokhimiya*, **46**(5), p. 423 (2004).
- [19] Zeng X., Osseo-Asare K., Partitioning Behavior of Silica in the PEG/dextran/H₂O Aqueous Biphasic System, *Colloids and Surfaces A, Physicochem. Eng. Aspects*, **226**, p. 45 (2003).
- [20] Griffin S.T., Spear S.K., Rogers R.D., Effects of Speciation on Partitioning of Iodine in Aqueous Biphasic Systems and Onto ABEC Resins, *Journal of Chromatography B*, **807**, p. 151 (2004).
- [21] Shibukawa M., Minamisawa H., Saitoh K., Shiozawa H., Komine K., Shimizu S., Selective Separation of Metal Ions by Aqueous Polyethylene Glycol-Sodium Sulfate Biphasic Extraction with Thiocyanate Ion and Some Masking Agents, *Japanese Article*, **38** (2) (2005).
- [22] Bulgariu L., Bulgariu D., Sarghie1 I., Malutan T., Cd(II) Extraction in PEG based Two-Phase Aqueous Systems in the Presence of Iodide Ions. Analysis of PEG-rich Solid Phases, *CEJC*, **5**(1), p. 291 (2007).
- [23] Smolik M., Jakobik-Kolon A., Poraski M., Extraction of Zirconium and Hafnium in Polyethylene Glycol-Based Aqueous Biphasic System, *Separation Science and Technology*, **42**, p. 1831 (2007).
- [24] Roy K., Lahiri S., Extraction of Hg(I), Hg(II) and Methylmercury Using Polyethylene Glycol Based Aqueous Biphasic System, *Applied Radiation and Isotopes*, **67** (10) p. 1781 (2009).