

بازیابی سرب موجود در پسماند باقی مانده از فرایند لیچینگ کانه اکسیده روی به روش هیدرومتالورژی

محمود عبدالهی*⁺، سید محمد جواد کلینی، مجید وفایی فرد

تهران، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده فنی و مهندسی، گروه فراوری مواد معدنی، صندوق پستی ۴۸۳۸-۱۴۱۵۵

چکیده: در این پژوهش که به منظور بررسی بازیابی سرب از باطله حاصل از فرایند لیچینگ کانه اکسیده روی انجام شده، پس از مطالعه‌های اولیه شناسایی نمونه که از کارخانه دندی (زنجان) گرفته شده و تشخیص فاز سولفات‌ها برای سرب موجود در باطله، مطالعه‌های آزمایشگاهی برای بازیابی سرب از نمونه‌ها انجام شد. روشی که در این تحقیق به منظور بازیابی سرب از باطله‌های لیچینگ روی مورد بررسی قرار گرفت روش لیچینگ با آب نمک موسوم به روش شوراب شویی است که تا کنون در ایران کم‌تر شناخته و بررسی شده است. در این روش، باطله لیچینگ روی به‌طور مستقیم تحت عملیات لیچینگ با آب نمک در مجاورت کلریدریک اسید قرار گرفت. در مطالعه‌ها و آزمایش‌هایی که در این مورد انجام شد، عامل‌های موثر بر فرایند شوراب شویی و مقدارهای بهینه آنها به این شرح تعیین شد: زمان لیچینگ: ۳۰ دقیقه، pH پالپ: ۱، چگالی پالپ: ۵۰ g/l، سرعت هم‌زدن: RPM ۱۰۰۰، دمای فرایند: ۲۰ درجه سانتی‌گراد. میزان بازیابی سرب در این شرایط ۹۵/۲۲ درصد به دست آمد.

واژه‌های کلیدی: باطله لیچینگ روی، کارخانه دندی، شوراب شویی، سرب سولفات، سدیم کلرید.

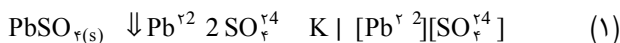
KEY WORDS: Zinc leaching tailing, Dandy concentrator plant, Brine leaching, Lead sulphate, Sodium chloride.

مقدمه

نمک به‌عنوان عامل لیچ^(۱) در فرایند بازیابی سرب از باطله لیچینگ روی پرداخته می‌شود. محلول اشباع سدیم کلرید در انحلال سولفات‌های سرب موثر است. از آنجایی که سرب سولفات به نوعی یک جامد با ترکیب یونی - کووالانسی است، لذا فرایند انحلال آن در گروه فرایندهای شیمیایی قرار می‌گیرد. به‌طور کلی این نوع جامدها وقتی در آب قرار می‌گیرند به علت ویژگی پیوند ضعیف یونی آنها مقدار اندکی یون تشکیل می‌شود.

با راه‌اندازی واحدهای تولید روی، به روش‌های هیدرومتالورژی که امروزه بیش از ۸۰ درصد تولید این فلز را به خود اختصاص داده است، افزایش باطله‌های حاصل از فرایند لیچینگ روی، این صنعت را با چالش‌های متعددی روبرو ساخته است. این باطله‌ها به‌طور عمده حاوی مقدارهای زیادی سرب هستند که بازیابی سرب موجود افزون بر رفع تبعات زیست محیطی حاصل، با توجه به افزایش قیمت‌های اخیر و موردهای مصرف متعدد این فلز از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است.

در این تحقیق به بررسی امکان استفاده از محلول اشباع آب



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

*عاهده دار مکاتبات

(۱) Leaching agent

هدف از این تحقیق، بررسی عامل‌های موثر بر فرایند شوراب شویی به‌منظور بازیابی سرب از باطله لیچینگ روی و بهینه‌سازی این عامل‌ها است. وجه تمایز این کار با دیگر مطالعه‌ها در نوع روش است زیرا عمده مطالعه‌های قبلی در ایران در مورد بازیابی سرب از باطله‌های لیچینگ به‌وسیله روش فلوتاسیون انجام شده است [۶-۸].

مواد و روش‌ها

در این تحقیق برای انجام آزمایش‌های لیچینگ، از محلول اشباع آب نمک (آب معمولی به اضافه نمک خوراکی معمولی) به عنوان عامل لیچینگ استفاده شد. برای تنظیم pH محیط از کلریدریک اسید ۳۷ درصد (Merck) با خلوص آزمایشگاهی استفاده شد.

آزمایش‌ها در یک بشر ۱۰۰۰ میلی لیتری انجام و برای هم‌زدن محلول از یک هم‌زن مکانیکی استفاده شد. پس از تهیه محلول اشباع آب نمک، نمونه مورد نظر با ترازوی دیجیتال آزمایشگاهی با دقت ۰/۰۰۱ توزین و سپس به داخل محلول اشباع نمک ریخته و هم‌زده شد.

پس از انجام آزمایش به‌منظور جدایش محلول باردار سرب از پسماند لیچ، پالپ حاصل از فرایند شوراب شویی تحت عمل صاف‌کردن قرار گرفته و محلول حاصل که حاوی سرب می‌باشد به آزمایشگاه ارسال و تجزیه شد و بازیابی سرب در هر آزمایش تعیین گردید.

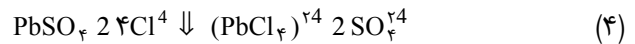
حجم محلول آب نمک اشباع در آزمایش‌ها ۲۰۰ میلی لیتر در نظر گرفته شد. لازم به ذکر است که مصرف اسید برای تنظیم pH حدود ۲ تا ۳ درصد حجم محلول اولیه (۲۰۰ میلی لیتر) یعنی در حدود ۴ تا ۶ میلی لیتر بود و با تزریق کلریدریک اسید در طی فرایند pH مربوط برای هر آزمایش کنترل گردید. همچنین pH در طول آزمایش‌ها تغییرهای کمی در حدود ۰/۱ تا ۰/۲ داشته و پس از اتمام آزمایش نیز در همان حد ثابت بوده است.

برای طراحی آزمایش‌ها از روش تک عاملی استفاده شد، بدین‌صورت که در هر مرحله مقدار بهینه عامل مورد نظر تعیین و آزمایش‌های بعدی با مقدار بهینه عامل به‌دست آمده در مرحله‌ی قبل و مقدارهای متغیر دیگر عامل‌ها انجام شد و به همین ترتیب شرایط بهینه برای سایر عامل‌ها تعیین شد [۹ و ۱۰].

مقدار ثابت تعادل واکنش بالا اندک و حدود 10^{-8} است و تعادل آن با کاهش مقدار یون Pb^{2+} به هم می‌خورد، بنابراین مقدار بیشتری از جامد حل می‌شود تا مقدار K ثابت بماند. کاهش هر یک از این یون‌ها می‌تواند نتیجه واکنش خنثی‌سازی، تشکیل کمپلکس، جابه‌جایی و ... باشد که در مورد سرب سولفات، مکانیسم تشکیل کمپلکس در انحلال نافذ است. در واقع انحلال سرب سولفات در محلول سدیم کلرید مثالی از تشکیل کمپلکس‌های سرب سولفات دارای حالیت کم در آب است. در مجاورت یون‌های کلرید، یون کلروپلمبات^(۱) تشکیل می‌شود.



در نتیجه غلظت یون Pb^{2+} به‌طور قابل ملاحظه‌ای کاهش می‌یابد. این پدیده تعادل Pb^{2+} در تماس با فاز جامد یعنی $PbSO_4$ را به هم می‌زند، بنابراین مقدار بیشتری از جامد وارد محلول می‌شود. واکنش کلی را می‌توان به صورت زیر نوشت [۱ و ۲]:



مطالعه‌های علمی در مورد فرایند لیچ با آب نمک^(۲) توسط راقاوان و همکاران در هند انجام شده است [۳]. در این پژوهش که به پیشنهاد روشی برای افزایش بازیابی سرب در واحدهای لیچینگ روی می‌پردازد، مقدارهای کم بازیابی و پر هزینه بودن روش فلوتاسیون را برای بازیابی فلزهای همراه، عمده دلایل این رویکرد جدید می‌داند [۳].

در این مطالعه‌ها، لیچ با آب نمک قسمتی از فرایند بزرگ استحصال روی و فلزهای همراه آن (سرب و نقره) که شامل لیچینگ با سولفوریک اسید، تشویه، سم‌تاسیون^(۳) و الکترووینینگ^(۴) است. در پژوهشی دیگر، مطالعات مازی کریست و همکاران در مورد فرایند لیچینگ روی در مجاورت یون‌های کلرید منجر به ثبت فرایند موسوم به $IZP^{(5)}$ شد. این فرایند به منظور تولید فلز روی با خلوص بسیار بالا و نیز تولید فراورده‌ی جانبی کمپلکس‌های سولفیدی انجام شد [۴]. همچنین در تحقیقی دیگر استحصال روی و سرب از کمپلکس‌های سولفیدی به وسیله‌ی فرایندهای بیولیچینگ و لیچ اسیدی با آب نمک توسط لیاو و دنگ مورد بررسی قرار گرفت [۵].

(۱) Choloropolombate

(۲) Brine leach

(۳) Cementation

(۴) Electrowinning

(۵) Intec Zinc Process

جدول ۱- تجزیه کمی جامد باقی مانده از لیچ به روش جذب اتمی.

فلز	Zn	Pb	Co	Ni	Cd	Fe	Cu	Mn
درصد	۷/۵۰۰	۹/۵۰۰	۰/۰۰۸	۰/۰۲۸	۰/۰۴۲	۳/۳۱۵	۰/۰۱۷	۰/۰۴۶

جدول ۲- تجزیه XRF برای نمونه باطله لیچینگ کارخانه ذوب روی دندی.

ترکیب	Pb	Fe _۲ O _۳	Zn	As	Zr	Cd	TiO _۲	CaO	ترکیب
درصد	۹/۵۹	۷/۷۰	۱۰/۶۰	۳/۰۶	۰/۰۳	۰/۴۹	۰/۲۲	۱۴/۳۸	درصد
ترکیب	LOI*	MgO	Al _۲ O _۳	SiO _۲	P _۲ O _۵	SO _۳	Cl	K _۲ O	ترکیب
درصد	۱۹/۸۳	۱/۹۱	۵/۲۵	۱۸/۶۴	۰/۰۷	۶/۹۲	۰/۱۲	۱/۱۹	درصد

* افت حرارتی

مطالعه‌های شناسایی نمونه

نمونه معرف تهیه شده به وزن ۲۵۰ کیلوگرم از باطله‌های واحد لیچینگ کارخانه ذوب روی دندی زنجان می‌باشد که به‌وسیله‌ی شرکت کالسیمین برداشت و همگن‌سازی شده است. نمونه برداری با نمونه گیر لوله‌ای در فاصله‌های یک متری از محل انباشت باطله‌ها انجام شد. در این کارخانه، باطله حاصل از فلوتاسیون کانه سرب خاک معدن انگوران به عنوان کنسانتره روی تحت عملیات لیچینگ با سولفوریک اسید قرار گرفته و یک فیلتر حاصل از عملیات خنثی‌سازی به عنوان باطله لیچینگ در حاشیه کارخانه انباشت می‌شود [۱۱].

وزن نمونه مورد نظر با استفاده از تقسیم کننده شانه‌ای و نیز روش مخروط‌سازی و ربع کردن کاهش داده شد و سپس برای انجام آزمایش‌های متفاوت به آزمایشگاه ارسال شد. به منظور تجزیه کمی نمونه از روش جذب اتمی^(۱) (AAS) و فلورسانس پرتو ایکس^(۲) (XRF) و برای شناسایی کیفی نمونه از تجزیه پراش پرتو X^(۳) (XRD) استفاده شد.

تجزیه‌ها به‌وسیله‌ی بخش زمین شناسی اقتصادی دانشکده علوم پایه دانشگاه تربیت مدرس انجام شد و دستگاه از نوع Philips X-Ray Diffractometer است. جدول ۱ تجزیه کمی باطله لیچینگ در کارخانه دندی را به روش جذب اتمی نشان می‌دهد. به‌منظور شناخت دقیق عناصرها و میزان هر یک از آنها در نمونه از روش XRF استفاده شد که نتیجه‌های آن در جدول ۲ آورده شده است.

نتیجه‌های تجزیه پراش پرتو X نمونه نیز در شکل ۱ آورده شده است که حاکی از وجود ترکیب سولفات برای سرب و ترکیب‌هایی مانند سدیم آلومینوسیلیکات^(۴)، ژپس^(۵)، وزوویانیت^(۶) و جاروسیت^(۷) در نمونه است.

برای بررسی تجزیه دانه بندی مواد از روش تجزیه سرندهی تر استفاده شد که نتیجه‌های دانه بندی نمونه در جدول ۳ و منحنی آن در شکل ۲ آورده شده است که طبق آن D_{۸۰} نمونه ۱۲۰ میکرون است.

در شکل ۳ نمودار ستونی توزیع سرب در محدوده‌های متفاوت دانه‌بندی از ۳۷ تا ۲۱۰ میکرون نشان داده شده و همان‌طور که ملاحظه می‌شود تمرکز سرب در ابعاد ۵۳ و ۸۸ میکرون بیش تر از سایر ابعاد است.

مطالعه‌های لیچینگ

به منظور بررسی عامل‌های موثر بر فرایند شوره‌ای شویی و تعیین شرایط بهینه، آزمایش‌های متعددی انجام شد. با توجه به مبانی نظری فرایند و نتیجه‌های حاصل از آزمایش‌های اولیه لیچ با آب نمک (محلول اشباع سدیم کلرید)، عامل‌های موثر بر بازیابی سرب در فرایند شوره‌ای شویی و مقادیرهای اولیه هرکدام از این عامل‌ها به شرح زیر تعیین شد:

- چگالی پالپ: ۱۵۰ گرم بر لیتر
- pH لیچینگ: ۱/۵
- زمان لیچینگ: ۳۰ دقیقه

(۱) Atomic Absorption spectroscopy

(۲) X-ray fluorescence

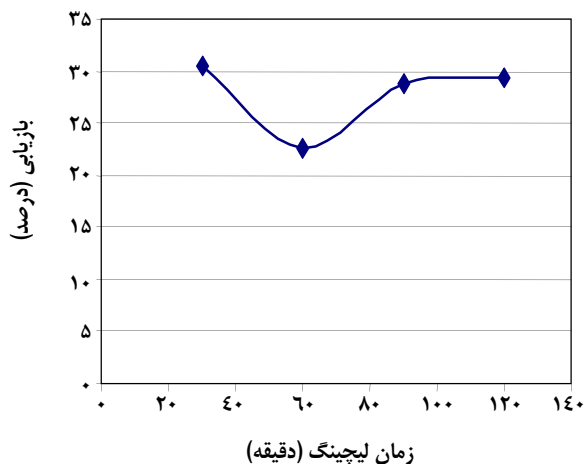
(۳) X-ray diffraction

(۴) Sodium aluminum silicate

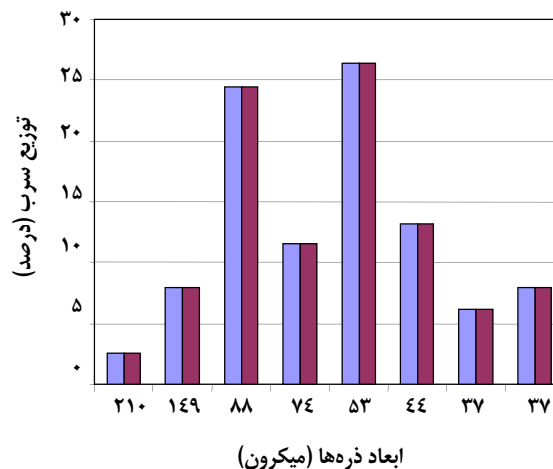
(۵) Gypsum

(۶) Vesuvianite

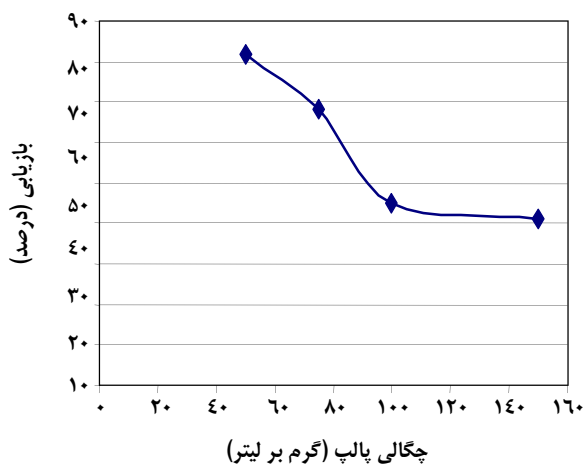
(۷) Jarosite



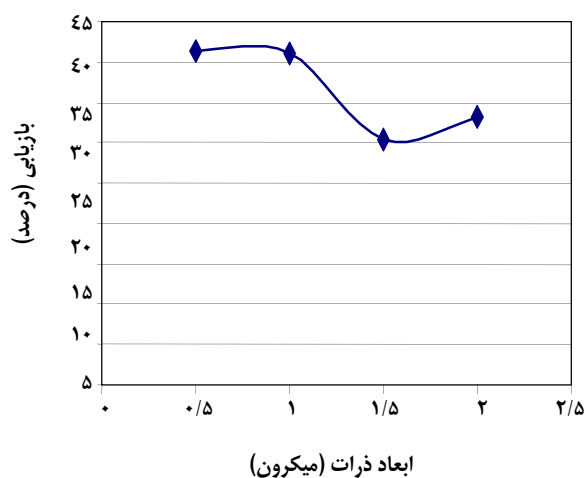
شکل ۴- تغییرهای بازیابی برحسب مقادیرهای متفاوت زمان لیچ.



شکل ۳- نمودار ستونی توزیع سرب در محدوده‌های متفاوت دانه‌بندی.



شکل ۶ - تغییرهای بازیابی لیچینگ نسبت به مقادیرهای متفاوت چگالی پالپ.



شکل ۵ - تغییرهای بازیابی برحسب مقادیرهای متفاوت pH.

تعیین سرعت بهینه هم‌زدن

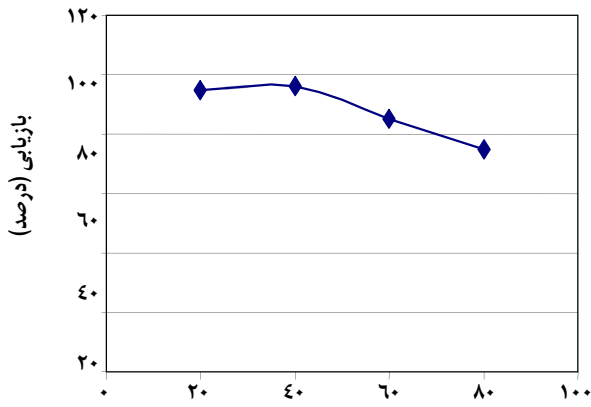
بدین منظور با اعمال مقادیرهای بهینه پارامترهای موثر در فرایند به‌دست آمده در قسمت‌های قبل، آزمایش‌های بررسی تاثیر سرعت هم‌زدن بر بازیابی فرایند با تغییر سرعت هم‌زدن در ۴ سطح ۳۰۰، ۵۰۰، ۷۵۰ و ۱۰۰۰ دور بر دقیقه (RPM) طرح ریزی و انجام شد که نتیجه‌های این آزمایش‌ها در شکل ۷ نشان داده شده است، بنابراین سرعت بهینه هم‌زدن نیز ۱۰۰۰ RPM تعیین شد. همان‌طور که در شکل ۷ دیده می‌شود با افزایش سرعت هم‌زدن، سرعت واکنش و در نتیجه میزان بازیابی فرایند افزایش می‌یابد که می‌توان گفت انحلال سرب سولفات در محلول آب نمک از نوع فرایند با کنترل نفوذی^(۱) است که سرعت اختلاط

نکته مورد توجه در تنظیم pH محلول، تغییرهای لحظه‌ای آن در حین فرایند بود، بدین صورت که با تنظیم pH محیط در نقطه مورد نظر، مقدار آن تغییر یافته و روند افزایشی داشت که برای ثابت نگه‌داشتن آن می‌بایست با تزریق آرام اسید به محیط مانع تغییرهای لحظه‌ای آن شد.

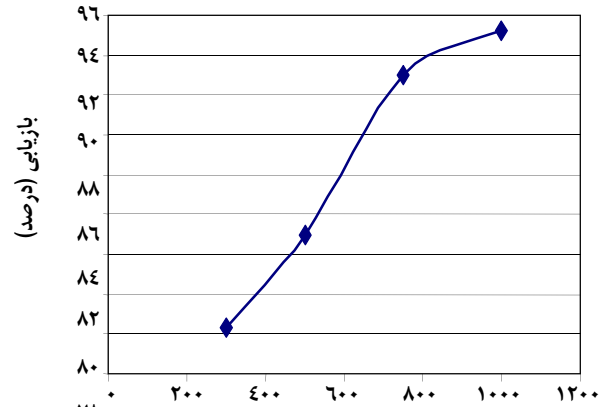
تعیین چگالی بهینه پالپ

بدین منظور درصد جامد پالپ را در ۴ سطح ۵۰، ۷۰، ۱۰۰ و ۱۵۰ گرم بر لیتر تغییر داده، با حفظ سایر شرایط اولیه و مقادیرهای بهینه حاصل، بازیابی در هر آزمایش محاسبه شد. مطابق شکل ۶ بیشترین بازیابی در چگالی پالپ ۵۰ g/l است.

(1) Diffusion controlled processes



شکل ۸ - تغییرهای بازیابی برحسب مقادیرهای متفاوت دما.



شکل ۷ - تاثیر سرعت هم‌زدن بر بازیابی سرب در شرایط بهینه.

حاصل از فرایند شوراب شویی ملاحظه شد. تاثیر کاهش غلظت نمک بر بازیابی نیز در آزمایش بعدی بررسی شده است. بنابراین، با توجه به مطالب ذکر شده و در عین حال تفاوت کم بازیابی در دماهای ۲۰ و ۴۰ درجه سانتی‌گراد و لحاظ کردن مسایل اقتصادی، دمای بهینه همان دمای ۲۰ درجه سانتی‌گراد تعیین می‌شود.

آزمایش تکمیلی کاهش درجه اشباع نمک بر بازیابی فرایند

به منظور بررسی امکان استفاده از محلول‌های آب نمک با میزان نمک کمتر، یک آزمایش با میزان نمک ۱۵۰ g/l و حفظ سایر شرایط بهینه انجام شد که همان طور که انتظار می‌رفت با کاهش شدید بازیابی سرب به میزان ۱۶٫۸ درصد همراه بود.

نتیجه‌گیری نهایی

با توجه به آزمایش‌های انجام شده، عوامل اصلی موثر در بازیابی فرایند شوراب شویی، چگالی پالپ، زمان لیچینگ، pH پالپ، سرعت هم‌زدن و دمای فرایند تشخیص داده شد که در مجموع شرایط بهینه برای بازیابی سرب از باطله حاصل از فرایند لیچینگ کانه اکسیده روی به روش شوراب شویی به شرح زیر به‌دست آمد:

- چگالی پالپ: ۵۰ گرم بر لیتر
- زمان لیچ: ۳۰ دقیقه
- دمای فرایند: دمای محیط
- سرعت هم‌زدن: ۱۰۰۰ RPM
- pH فرایند: ۱ (با توجه به تفاوت اندک با بازیابی در شرایط $\text{pH} = ۰٫۵$ و در عین حال اسیدیته کمتر)

سبب افزایش نفوذ و در نتیجه سرعت واکنش می‌شود. در این فرایندها سرعت واکنش شیمیایی در فصل مشترک سیال - جامد خیلی بیشتر از سرعت نفوذ مواد واکنش دهنده است. ویژگی‌های این گونه فرایندها عبارت‌اند از:
- وابستگی زیاد بین سرعت هم‌زدن محلول و سرعت پیشرفت واکنش و کاهش ضخامت لایه مرزی.

- وابستگی اندک سرعت واکنش به دما، زیرا سرعت نفوذ به میزان کمی از تغییرهای دما تاثیر می‌پذیرد (این مساله در مورد فرایند مورد بحث در آزمایش‌های قسمت بعد قابل ملاحظه است).

تعیین دمای بهینه فرایند

تمام آزمایش‌های مراحل قبل در دمای محیط انجام شد. در عین حال برای بررسی تاثیر افزایش دما بر بازیابی فرایند، چهار آزمایش دیگر با شرایط بهینه به‌دست آمده در دماهای ۲۰، ۴۰، ۶۰ و ۸۰ درجه سانتی‌گراد انجام شد که نتیجه این آزمایش‌ها در شکل ۸ آمده است.

همان‌طور که در شکل ۸ مشخص است با افزایش دما تا ۴۰ درجه سانتی‌گراد بازیابی سرب در فرایند کمی افزایش می‌یابد و پس از آن با افزایش دما کاهش بازیابی مشاهده می‌شود که علت آن کاهش درجه اشباع نمک در آب با افزایش دماست. بدین‌صورت که در دماهای بالا (۸۰ درجه سانتی‌گراد) درجه اشباع نمک در حد کمتر از ۳۰۰ گرم بر لیتر شده و باعث خروج مقدار مازاد نمک به صورت تبلور بلورهای آن و در نتیجه کاهش غلظت نمک در محلول لیچ و به دنبال آن کاهش بازیابی می‌شود. این پدیده در حین انجام آزمایش و در ته ظرف محتوی محلول صاف شده

تشکر و قدردانی

نویسندگان مقاله از دانشگاه تربیت مدرس و همچنین کارخانه ذوب روی دندی (شرکت کالسیمین) به دلیل فراهم آوردن امکانات انجام این پژوهش تشکر و قدردانی می‌نمایند.

با اعمال شرایط بهینه ذکر شده، حداکثر بازیابی برای فرایند شوراب‌شویی ۹۵/۲۲ درصد به دست آمد. همان‌طور که از مجموع مطالب عنوان شده بر می‌آید، چگالی پالپ و سرعت هم‌زدن تاثیرهای بیشتری بر بازیابی فرایند دادند.

تاریخ دریافت: ۸۴/۲/۴ ؛ تاریخ پذیرش: ۸۵/۱/۲۸

مراجع

- [۱] شفایی، سیدضیاءالدین؛ عبداللهی، محمود؛ "هیدرومتالورژی"، جلد اول، دانشگاه شاهرود، (۱۳۷۸).
- [۲] اولیاء زاده، منوچهر؛ "هیدرومتالورژی پیشرفته"، دانشگاه تهران، گروه معدن (۱۳۷۷).
- [3] Raghavan, R., Mohanan, P.K., Patnai, S.C., Innovative Processing Technique to Produce Zinc Concentrate from Zinc Leach Residue with Simultaneous Recovery of Lead and Silver, *Hydrometallurgy*, **48**, p. 225 (1998).
- [4] WWW.Intec.com.au (2005).
- [5] Liao, M.X., Deng, T.L., Zinc and Lead Extraction from Complex Raw Sulfides by Sequential Bioleaching and Acidic Brine Leach, *Minerals Engineering*, **17**, p. 17 (2003).
- [6] Dashti, A., Rashchi, F., Abdizadeh, H., Recovery of Lead from Zinc Leach Residue of an Oxidic Ore of Angouran Mine, Mineral Engineering Conference, UK (2002).
- [7] Arabpour-Yazdi, M., Rashchi, F., Abdizadeh, H., Anglesite Sulphidization and Flotation: A Study for Lead Recovery from Residues, Mineral Engineering Conference, UK (2002).
- [8] Rashchi, F., Sui, C. and Finch, J.A, Sphalerite Activation and Surface Pb Ion Concentration, *International Journal of Mineral Processing*, **67**, p. 43 (2002).
- [9] American Cyanamid Company, "Mining Chemicals Hand Book", Revised Edition Mineral Processing Notes No.26, Copyright (1986).
- [۱۰] یوسفی، ایرج؛ وفایی فرد، مجید؛ "بررسی عامل‌های موثر بر بازیابی سرب و روی در کارخانه کانه آرایی لکان"، نخستین همایش تخصصی روی، زنجان، خرداد (۱۳۸۳).
- [11] RTZ Consultant, "Characterization of Sample of >2.0 mm HMS Tailing from the Angouran Mine", (1992).