

پارامترهای مؤثر در استخراج نیکل توسط D2EHPA با اصلاح کننده TBP

مهندس ابوالفضل اوحدیزاده، دکتر اسکندر کشاورز علمداری، مهندس زهرا مصطفی شبستری،

مهند مريم اکبری^۱

دکتر سید خطیب الاسلام صدرثزاد^۲

۱- دانشگاه صنعتی امیرکبیر، ۲- دانشگاه صنعتی شریف

Effect of TBP Modifier on Extraction parameters of Nickel with D2EHPA

Eng. A. O'hadizadeh, Dr. E.Keshavarz Alamdari, Eng. Z.Moshefi Shabestari and Eng. M.Akbari,
Amirkabir University of Technology

Prof. S.K. Sadrnezhaad, Sharif University of Technology

چکیده

هدف از ارائه این مقاله بررسی تأثیر پارامترهای pH، دما، درصد TBP بر میزان استخراج نیکل توسط محلول ۲۰٪ D2EHPA می‌باشد. برای این کار محلول‌هایی با غلظت‌های یکسان نیکل و غلظت‌های مختلف اسید سولفوریک تهیه می‌شوند. سپس حجم یکسانی از این محلول‌ها با محلول حاوی D2EHPA و درصد های مختلف TBP محلوط می‌شوند، تا عمل استخراج انجام شود. این کار در سه دمای مختلف انجام می‌شود. پس از انجام آزمایش غلظت نیکل و pH محلول‌های آبی اندازه گیری می‌شوند و با مقادیر قبل از آزمایش مقایسه می‌شوند. نتایج حاصله حاکی از آن است که تغییرات درصد استخراج نیکل با pH به صورت منحنی S شکل زیگمویدی است و با افزایش درصد TBP منحنی‌ها به سمت راست کشیده شده‌اند، ضمن این که در محدوده دمائی ۲۸ تا ۶۰ درجه استخراج نیکل تابعی از دما نیست.

واژه‌های کلیدی: استخراج حلali، نیکل، D2EHPA (تری بوتیل فسفات)، pH، ضریب توزیع، درصد استخراج

Abstract

Efect of TBP as a modifier for extraction of Nickel with D2EHPA dissolved in kerosene from aqueous sulfuric acid media at different conditions were investigated under different temperatures, acidities and D2HPA concentrations. Results show an adiabatic extraction reaction with a distribution factor that increases with the increasing pH and decreasing of the TBP concentration.

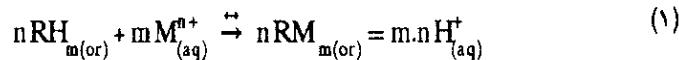
Keywords: Solvent extraction, Nickel, D2EHPA, TBP, pH, Distribution factor, Extraction percent

مقدمه

فرآیندهای هیدرومیتالورژی به عنوان یکی از روش‌های مهم در متالورژی استخراجی بعضی از کانی‌های که از نظر اقتصادی مغرون به صرفه نیست مطرح می‌باشد. استخراج این کانی‌ها توسط فرآیندهای هیدرومیتالورژی اقتصادی ترمی شود. در فرآیندهای هیدرومیتالورژی ابتدا سنگ معدن تحت لیچینگ اسیدی قرار می‌گیرد در نتیجه علاوه بر یون موردنظر بیون‌های دیگر نیز وارد فاز آبی می‌شوند. بنابراین بعد از فرآیند لیچینگ به منظور بالا بردن غلظت نیکل در محلول آبی و حذف ناخالصی‌ها از فرآیند استخراج حلالی استفاده می‌شود.

استخراج حلالی، استخراج گزینش یک فلز از فاز آبی توسط یک حلال آبی و جدا کردن آن از فاز آبی می‌باشد. فاز آبی غنی شده برای استخراج گزینش فلزات توسط اسید آبی عاری سازی می‌شود در مرحله استخراج حلالی کاتیون فلزی باید از فاز آبی وارد فاز آبی شود. فاز آبی شامل دو جزء استخراج کننده و رقیق کننده است.

استخراج کننده ماده‌ای است که می‌تواند با کاتیون فلزی ترکیب شود و کاتیون را وارد فاز آبی کند. بعضی از استخراج کننده‌ها دارای خاصیت جذب انتخابی می‌باشند. به عنوان مثال حلال‌های لیکس و لکس که در استخراج مس به کار می‌روند دارای قدرت جذب انتخابی بالای مس نسبت به سایر عناصر می‌باشند. ولی D2EHPA دارای خصوصیات انتخابی نمی‌باشد، یا به عبارت دیگر منحنی‌های استخراج عناصر هنگام استفاده از این ماده آبی نزدیک به هم می‌باشد. یکی از اهداف استفاده از تری بوتیل فسفات (TBP) بهبود موارد ذکر شده می‌باشد. رقیق کننده ماده‌ای است که استخراج کننده را در خود حل می‌کند تا ویسکوزیته آن کاهش یابد. استخراج کننده اغلب یک اسید آبی است که می‌تواند به فاز آبی یون هیدروژن بدهد و از آن کاتیون فلزی دریافت کند. واکنش شیمیایی تعادلی استخراج سیستم استخراج کننده اسیدی به شرح ذیل است.



که در این رابطه ثابت تعادل به صورت:

$$K = \frac{a_{RH_m}^n \cdot a_H^{m+n}}{a_{RM_m}^n \cdot a_M^{m+n}} \quad (2)$$

تعريف می‌شود که در آن a_i بیانگر فعالیت جزء i ام رابطه تعادلی (1) می‌باشد. اگر به جای مقدار اکتیویته مقدار ضریب اکتیویته در جزء مولی جایگزین شود رابطه (2) را می‌توان به صورت زیر نوشت:

$$K = \frac{[RM_m]^n [H^+]_{aa}^m}{[RH_m]^n [M^{n+}]^m} \cdot \frac{\gamma_{RM_m}^n \cdot \gamma_{H^+}^{m+n}}{\gamma_{RH_m}^n \cdot \gamma_{M^{n+}}^m} = \frac{[RM_m]^n [H^+]_{aa}^m}{[RH_m]^n [M^{n+}]^m} * Q \quad (3)$$

در رابطه فوق Q نسبت ضرایب اکتیویته اجزاء تشکیل‌دهنده است. اگر ضریب توزیع فلز M بصورت:

$$D_m = \frac{\sum [M]_{or}}{\sum [M]_{aa}} \quad (4)$$

تعريف شود، در صورتی که فلزات استخراج شده در فاز آبی به صورت کمپلکس تشکیل شده باشند رابطه (3) به صورت:

$$K = \frac{D_m^n [H^+]_{aa}^{m+n}}{[RH_m]^n [M^{n+}]^{m-n}} * Q \quad (5)$$

نوشته می‌شود. باگرفتن لگاریتم از این رابطه و جایگزین کردن تعریف اسیدیتۀ خواهیم داشت:

$$\log D_M = \frac{1}{n} \log \frac{K}{Q} + \log [RH_m] + \frac{m-n}{n} \log [M^{n+}] + mpH \quad (6-\text{الف})$$

از آنجایی که $\frac{K}{Q}$ تابعی از دما می‌باشد با جایگزین کردن مقدار انرژی آزاد ظاهری معادل با این

مقدار می‌توان رابطه فوق را بصورت زیر نشان داد:

(۶-ب)

$$\log D_M = \frac{1}{nRLn10} \left(\frac{\Delta H^\circ_{app}}{T} + \Delta S^\circ_{app} \right) + \log [RH] + \frac{m-n}{n} \log [M^{n+}] + mPH$$

که در این رابطه RH_m استخراج کننده آلی، ΔH°_{app} و ΔS°_{app} به ترتیب معادل آنتالپی استاندارد ظاهری و آنتروپی استاندارد ظاهری واکنش استخراج فلز هستند. با اندازه‌گیری مقدار ضریب جذب در شرایط معین و دمای های گوناکون می‌توان واکنش استوکیومتریک استخراج را معین نموده و مقدار آنتالپی ظاهری و آنتروپی ظاهری جذب را بدست آورد. مقدار $pH_0.5$ که در آن $50/50$ ٪ استخراج صورت گرفته است (pH استخراج) از اهمیت بسیار زیادی برخوردار است. در این شرایط اگر pH تعادلی آبی بیش از pH استخراج باشد استخراج (Extraction) صورت می‌گیرد. اگر pH تعادلی کمتر از pH استخراج باشد فرآیند بازیابی (stripping) صورت خواهد گرفت.

روش تحقیق:

مواد:

محلول سولفات نیکل با غلظت 5 g/L از حل کردن سولفات نیکل آبدار ($NiSO_4 \cdot 6H_2O$) تولید شرکت پانزراک-اسپانیا و اسید سولفوریک با خلوص آزمایشگاهی از محصولات شرکت شیمیایی باران و سود ($NaOH$)، در آب مقطر تهیه شد. فاز آلی استفاده شده حاوی 20% $D2EHPA$ به عنوان استخراج کننده و درصد های مختلف TBP ساخت شرکت Fluka می باشد. از کروزین (نفت سفید) تولید پالایشگاه تهران به عنوان رقیق کننده استفاده شد.

روش آزمایش:

ابتدا پنج نمونه سولفات نیکل با غلظت 5 g/L بر لیتر نیکل و غلظت های $1/10$ ، $1/5$ و $1/20$ کرم بر لیتر اسید سولفوریک تهیه شد. برای آماده کردن محلول های با pH بالاتر محلول های حاوی 5 g/L کرم بر لیتر نیکل با غلظت های مختلف سود تهیه شد. علاوه بر این 5 g/L نوع محلول آلی حاوی استخراج کننده $D2EHPA$ با مقدار ثابت 20% و TBP با درصد های $0/5$ ، $2/5$ ، $5/5$ و $10/5$ رقیق شده در کروزین تهیه شد.

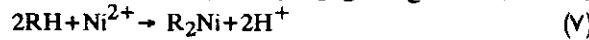
برای انجام آزمایش مقدار 20 cc از محلول آبی با 20 cc محلول آلی داخل اrlen برای مدت زمان یک ساعت توسط یک دستگاه همزن مکانیکی مخلوط می شوند تا دو فاز آبی و آلی به تعادل برسند. بعد از رسیدن به تعادل مخلوط دو فاز آبی و آلی داخل قیف دکانتور منتقل می شوند تا این دو فاز از هم جدا شوند. پس از اینکه فاز آبی و آلی از هم جدا شدند مقدار غلظت نیکل در فاز آبی و همچنین pH تعادلی فاز آبی اندازه گیری می شود. با توجه به برقراری قانون بقای جرم می توان مقدار غلظت نیکل در فاز آلی را نیز محاسبه کرد.

برای اندازه گیری pH از یک دستگاه pH متر دیجیتالی ساخت شرکت زاک شیمی و برای اندازه گیری غلظت نکلیل از روش تیتراسیون استفاده می شود. تمامی آزمایشات در سه دمای $28/40/60$ درجه سانتیگراد انجام شده است. برای کنترل درجه حرارت از یک حمام بن ماری با دقت دمایی $0.5/0.5$ درجه سانتیگراد استفاده شده است.

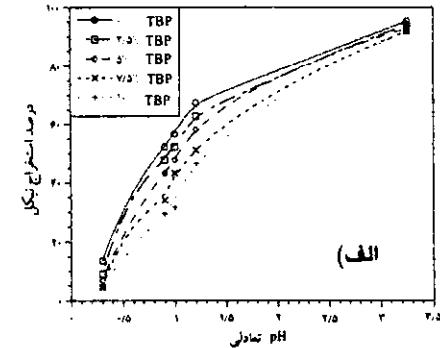
ارائه نتایج و سگالش:

۱- تأثیر pH بر میزان استخراج نیکل:

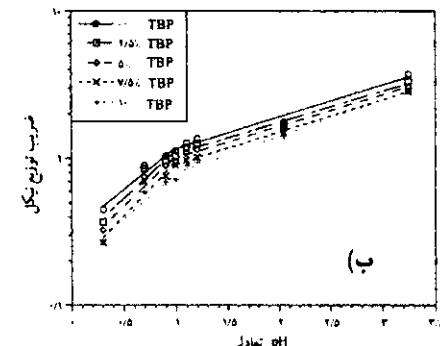
برای بررسی تأثیر pH بر میزان استخراج نیکل، محلول هایی با غلظت های مختلف اسید سولفوریک و سود تحت آزمایش قرار گرفتند. نتایج حاصل از این بررسی هادر شکل های ۱-الف و ۱-ب برای دمای محیط نشان داده شده است. همانطور که در شکل (۱-الف) مشاهده می شود منحنی درصد استخراج نیکل بر حسب pH به صورت منحنی S شکل می باشد. به عبارت دیگر با افزایش pH میزان استخراج نیکل توسط حلال آلی افزایش می یابد. نتیجه بدست آمده با توجه به واکنش استخراج حلالی نیکل به صورت:



مطابقت دارد. به عبارت دیگر با کاهش مقدار اسیدیتۀ محیط یا افزایش pH واکنش به سمت راست پیش می رود. همانطور که در شکل (۱-الف) مشاهده می شود با افزایش درصد TBP در



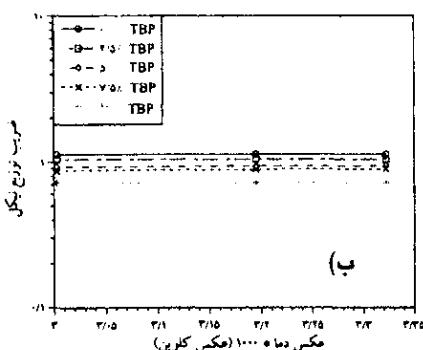
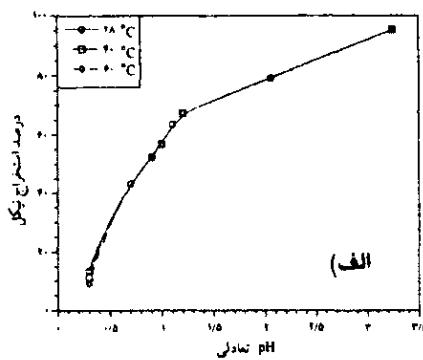
(الف)



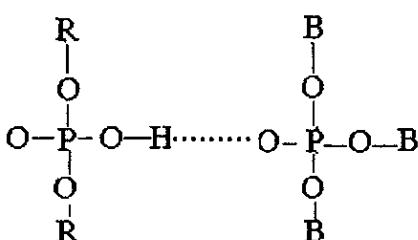
(ب)

شکل ۱- تأثیر pH تعادلی فاز آبی در دمای محیط بر نیکل:

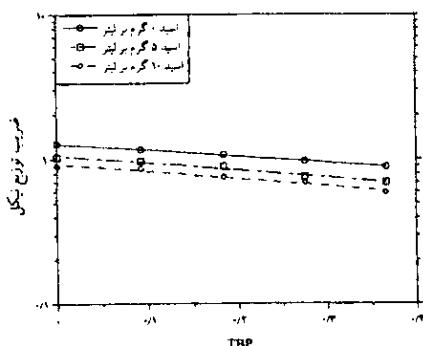
(الف) درصد استخراج نیکل توسط فاز آلی
(ب) ضریب توزیع نیکل میان فاز آبی و آلی



شکل ۲- تأثیر درجه حرارت بر استخراج نیکل توسط حلال آبی



شکل ۳- شمای کلی پیوند ایجاد شده



شکل ۴- تأثیر غلظت TBP بر استخراج نیکل

جدول ۱- مقادیر pH استخراج نیکل در درصدهای مختلف TBP برای دمای محیط

درصد	.	۲/۵	۵	۷/۵	۱۰
TBP					
pH _{0.5}	۰/۸	۰/۹۵	۱/۱۵	۱/۲	۱/۶

فاز آبی مقدار pH_{0.5} استخراج افزایش یافته است. در جدول ۱ مقادیر pH_{0.5} استخراج نیکل به ازاء درصدهای مختلف TBP نشان داده شده است. همانطور که مشاهده می شود مقدار ۰/۸۵ میلی‌مolar TBP با افزایش مقدار pH_{0.5} تا ۱۰ درصد تا ۱/۶ افزایش می‌یابد.

همان‌طور که از شکل ۱- ب مشاهده می شود شبیه تغییرات ضریب توزیع نیکل D_{Ni} با تغییر مقدار pH به ازاء مقادیر مختلف TBP در محدوده ۱ < pH < ۱ مقداری ثابت است. این مسئله نشان دهنده مکانیزم‌های متفاوت استخراج در محدوده ۱ < pH < ۱ می‌باشد.

۲- تأثیر دما بر میزان استخراج نیکل:

برای بررسی تأثیر دما بر میزان استخراج نیکل، بررسی‌ها در سه دمای ۲۰، ۲۸ و ۴۰ درجه سانتیگراد صورت گرفت. نتایج این بررسی‌ها در شکل‌های ۲- الف و ۲- ب نشان داده شده است. همان‌طور که در شکل (۲-الف) مشاهده می شود منحنی‌های تغییرات درصد استخراج نیکل بر حسب pH در سه دمای بررسی شده تقریباً بر هم منطبق می‌باشند. بنابراین نتیجه می شود که در محدوده دمایی فوق تغییرات دما تأثیری بر روی چگونگی فرآیند استخراج حلali نیکل ندارد. در شکل (۲-ب) تغییرات ضریب توزیع نیکل D_{Ni} بر حسب عکس دما در pH مختلف نشان داده شده است. همان‌طور که در این شکل مشاهده می شود شبیه تغییرات ضریب توزیع نیکل D_{Ni} بر حسب عکس دما تقریباً مساوی صفر است. این نتیجه با نتایج بدست آمده از شکل (۲-الف) مطابقت دارد. شبیه این منحنی نشان دهنده مقدار تغییرات $\Delta H_{RIn^{10}}$ می‌باشد. از آنجایی که شبیه این خطوط تقریباً برابر صفر می‌باشد می‌توان گفت، گرمایی و اکشن استخراج حلali نیکل با استفاده از مواد آبی ذکر شده، تقریباً برابر با صفر می‌باشد.

۳- تأثیر غلظت TBP بر میزان استخراج نیکل:

برای تعیین تأثیر TBP در شرایط دمایی و غلظت اسید یکسان بررسی هادر غلظت‌های مختلف حلali آبی صورت گرفت. همان‌طور که در شکل (۱-الف) مشاهده می شود، با افزایش TBP منحنی تغییرات درصد استخراج به سمت راست منتقل می‌شود. به عبارت دیگر در یک pH مشخص مقدار نیکل استخراج شده با افزایش TBP کاهش می‌یابد.

این کاهش استخراج در یک شرایط معین pH (ثابت) نشان دهنده کاهش غلظت ماده آبی استخراج کننده می‌باشد که علت کاسته شدن غلظت ماده آبی D2EHPA مربوط به ساختار شیمیایی D2EHPA و TBP می‌باشد و در ساختار شیمیایی TBP پیوند هیدروژنی برقرار می‌کند (شکل ۳). فاز آبی بروند نیکل جذب آبی شود با اکسیژن TBP پیوند هیدروژنی برقرار می‌کند. در واقع با افزایش غلظت TBP و برقراری پیوندهای هیدروژنی بیشتر با D2EHPA، مقدار D2EHPA باقیمانده برای واکنش با کاتیون فلزی نیکل کاهش می‌یابد که این کاهش در ماده آبی استخراج کننده کاهش درصد استخراج را بدینال دارد. در شکل ۴- تأثیر غلظت مولار TBP بر روی تغییرات ضریب توزیع نیکل D_{Ni} نشان داده شده است. همان‌طور که در این شکل مشاهده می شود شبیه منحنی تغییرات ضریب توزیع نیکل D_{Ni} بر حسب [TBP] مقداری منفی می‌باشد. به عبارت دیگر افزایش TBP باعث کاهش استخراج نیکل شده است.

در فرآیند استخراج نیکل توسط D2EHPA از این مورد می‌توان به برای بهینه کردن در غلظت TBP غیر انتخابی می‌باشد. بنابراین تغییرات درصد استخراج برخی از فلزات ردیف اول عنصر واسطه بسیار نزدیک به هم است. بنابراین براساس نتایج بدست آمده از این تحقیق می‌توان به این نتیجه رسید که با استفاده از تغییرات درصد TBP می‌توان شرایط را برای یک فلز زمانی که فلز دیگر در شرایط بازیافت قرار دارد، فراهم نمود.

نتیجه‌گیری

براساس آزمایشات انجام شده نتیجه می‌شود که:

- ۱- pH تعادلی یکی از مهمترین عوامل مؤثر در استخراج حلال نیکل می‌باشد و افزایش آن باعث افزایش استخراج نیکل می‌شود.
- ۲- میزان pH استخراج در مجاورت حلال آلی حاوی صفر درصد TBP برابر با ۰/۸ می‌باشد و برای محلول‌های با غلظت TBP بیشتر pH استخراج افزایش می‌یابد. این مقدار برای حلال آلی حاوی ۱۰ درصد TBP به ۱/۶ می‌رسد.
- ۳- شب تغییرات ضریب توزیع نیکل بر حسب pH برای تمام حلال‌ها تقریباً ثابت می‌باشد.
- ۴- واکنش استخراج نیکل توسط حلال آلی D2EHPA-TBP یک واکنش با آنتالپی متسط تقریباً صفر می‌باشد.
- ۵- میزان استخراج نیکل با افزایش درصد TBP کاهش پیدا می‌کند.

مراجع

1. K.Marcus, Kertes, Ion Exchange and solvent Extraction of metal complexes. 1969, Wiley Interscience, London
2. A.K.Biswas, W.G.Davenport, Extractive metallurgy of copper, 1980 , pergamen press, (2 nd), London.
- ۳- مسعود عباسپور، خطیب‌الاسلام صدرزاد، اسکندر کشاورز علمداری؛ «پارامترهای مؤثر در استخراج نیکل توسط D2EHPA»، دومین کنگره متالورژی فلزات غیرآهنی ایران، کرمان ۲۰ تا ۲۲ اردیبهشت ۱۳۷۹، ص ۸۱.
- ۴- اسکندر کشاورز علمداری، سید خطیب‌الاسلام صدرزاد؛ «ترمودینامیک استخراج مولیبدن توسط حلال آلی TBP»، دومین کنگره متالورژی فلزات غیرآهنی ایران، کرمان ۲۰ تا ۲۲ اردیبهشت ۱۳۷۹، ص ۹۳.