



دانشگاه شهرستان و بلوچستان
تحصیلات تکمیلی

پایان نامه کارشناسی ارشد شیمی کاربردی

عنوان:

بررسی تشکیل لجن شناور و ارائه روشی برای حذف آن، از الکتروولیت پالایشگاه مس سرچشمه

پیوژ رهگاهات مرکز علمی پژوهی
تشریفاتی پژوهشگاه

استادید راهنمای:

دکتر عبدالرضا صمیمی

دکتر علی ابراهیمی

۱۳۸۸ / ۰۷ / ۱۵

تحقیق و نگارش:

حسن عنایتی

(این پایان نامه با حمایت مالی مجتمع مس سرچشمه انجام شده است)

تابستان ۱۳۸۷

۱۱۱۷۱۴

بسمه تعالی

این پایان نامه با عنوان "بررسی تشکیل لجن شناور و ارائه روشی برای حذف آن، در الکتروولیت پالایشگاه مس سرچشمہ" قسمتی از برنامه آموزشی دوره کارشناسی ارشد شیمی کاربردی توسط دانشجو حسن عنايتی تحت راهنمایی استاد پایان نامه دکتر عبدالرضا صمیمی و دکتر علی ابراهیمی تهیه شده است. استفاده از مطالب آن به منظور اهداف آموزشی با ذکر مرجع و اطلاع کتبی به حوزه تحصیلات تکمیلی دانشگاه سیستان و بلوچستان مجاز می باشد.



این پایان نامه ۸ واحد درسی شناخته می شود و در تاریخ ۱۳۸۷/۶/۲۶ توسط هیئت داوران بررسی و درجه عالی به آن تعلق گرفت.

نام و نام خانوادگی	امضاء	تاریخ
عبدالرضا صمیمی		۱۳۸۷/۶/۲۶
علی ابراهیمی		۱۳۸۷/۶/۲۶
علی اکبر میرزاپی		۱۳۸۷/۶/۲۶
مصطفی حبیبی خراسانی		۱۳۸۷/۶/۲۶
نماینده تحصیلات تکمیلی: حمیدرضا شاطریان		۱۳۸۷/۶/۲۶

استاد راهنمای
دانشگاه پاکستان



دانشگاه سیستان و بلوچستان

تعهدنامه اصالت اثر

اینجانب حسن عنايتى تأييد می کنم که مطالب مندرج در این پایان نامه حاصل کار پژوهشی اينجانب است و به دستاوردهای پژوهشی ديگران که در اين نوشه از آن استفاده شده است مطابق مقررات ارجاع گردیده است. اين پایان نامه پيش از اين برای احراز هیچ مدرک هم سطح یا بالاتر ارائه نشده است. كليه حقوق مادي و معنوی اين اثر متعلق به دانشگاه سیستان و بلوچستان می باشد.

حسن عنايتى
امضاء

تقدیم به:

پدر دلسوز و مادر مهربانم

پدر و مادری که دعای خیرشان بدرقه‌ی راهم و دست نوازشگرانشان تسلای
دلم می‌باشد. آنانکه وجودم باریست بر دو ششان و وجودشان بالیست بر دوشم.

سپاسگزاری

این‌جانب از استاد بزرگوارم، آقایان دکتر عبدالرضا صمیمی و دکتر علی ابراهیمی تشکر و قدر دانی نموده و بخاطر
زحمات بیدریغشان سپاسگزاری مینمایم، همچنین از جناب آقای مهندس قاسمی، مدیریت محترم امور تحقیق و
توسعه مجتمع مس سرچشم، مهندس آتش دهقان، ریاست محترم واحد هیدرومتوالورژی و مهندس دانش پژوه
سرپرست محترم واحد هیدرومتوالورژی و مشاور صنعتی این طرح تشکر می‌کنم. از دوست عزیزم آقای آزاد و آقای
نادرپور بخاطر همکاری‌های صمیمانه شان تشکر می‌نمایم.

چکیده:

در صنعت مس برای بدست آوردن محصولی با خلوص بالا، مس بدست آمده از کوره‌ی ذوب را با روش پالایش الکتریکی مس خالص سازی می‌کنند. در این روش ناخالصی‌های موجود در مس (آندی) وارد الکتروولیت شده و در اثر بالارفتن غلظت عناصر بویژه آنتیموان و بیسموت، لجن شناور تشکیل شده که مشکلاتی از قبیل: غیر فعال شدن آند، آلودگی کاتد، ایجاد نودول، کاهش بازده انرژی و... را بوجود می‌آورد. در این طرح تحقیقاتی ابتدا در مورد شرایط تشکیل لجن شناور و ساختار آن تحقیقاتی انجام شده و با توجه به اینکه عامل اصلی تشکیل لجن شناور، آنتیموان می‌باشد، رزین‌های تعویض یونی Eporous MX-2 و Duolite C467 برای حذف گزینشی آنتیموان مورد آزمایش قرار گرفته است. در این آزمایشات تاثیر پارامترهای مهم در فرآیند تعویض یونی مانند: زمان، دما، BV و... بررسی شده‌اند. آزمایشات در دو بستر ثابت و شناور انجام شده است. رزین‌های مذکور نسبت به حذف آنتیموان از الکتروولیت بطور گزینشی عمل کرده و مناسب می‌باشند. کلیه آزمایشات مربوط به آنالیز نمونه‌های مایع توسط روش‌های ICP و AAS انجام شده است.

کلمات کلیدی: آنتیموان - لجن شناور - پالایش الکتریکی - رزین تعویض یونی

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱	مقدمه
۵	فصل اول مروری بر تحقیقات گذشته
۶	۱-۱- مقدمه
۶	۱-۲- ناخالصی های موجود در الکتروولیت
۷	۱-۲-۱- ناخالصی های الکتروپوزیتیو نسبت به مس
۷	۱-۲-۲- ناخالصی های الکترونگاتیو نسبت به مس
۹	۱-۳- لجن شناور
۹	۱-۳-۱- تعریف
۹	۱-۳-۲- ترکیبات تشکیل دهنده
۹	۱-۳-۳- مکانیسم تشکیل
۱۰	۱-۴- عوامل موثر بر فرآیند تشکیل
۱۰	۱-۴-۱- غلظت عناصر Sb و Bi در الکتروولیت
۱۰	۱-۴-۲- نسبت As و Sb به Bi
۱۰	۱-۴-۳- اکسیژن
۱۰	۱-۴-۴- دمای الکتروولیت
۱۱	۱-۴-۵- چگالی جریان
۱۱	۱-۴-۶- سرب
۱۱	۱-۵- معایب لجن شناور
۱۲	۱-۶- روش های حذف یا کاهش لجن شناور
۱۳	۱-۶-۱- ترکیبات استانیک اسید و استرانسیم، باریم کربنات
۱۳	۱-۶-۲- زئولیت

۱۳.....	ذغال فعال-۳-۶-۳-۱
۱۴.....	افزودن سرب-۳-۶-۴-۱
۱۴.....	افزودن آرسنیک-۳-۶-۵-۱
۱۵.....	گوگرد دی اکسید-۳-۶-۶-۱
۱۵.....	جادب های سنتزی-۱-۳-۶-۷
۱۷.....	حلال های استخراج کننده-۱-۳-۶-۸
۱۹.....	رزین های تعویض یونی-۱-۳-۶-۹
۲۴.....	رزین های تبادل یونی-۱-۴-۱
۲۴.....	شیمی رزین ها-۱-۴-۱
۲۴.....	انواع رزین ها-۱-۴-۲
۲۵.....	تقسیم بندی رزین ها-۱-۴-۳-۳
۲۵.....	رزین های کاتیونی قوی-۱-۴-۳-۱
۲۵.....	رزین های کاتیونی ضعیف-۱-۴-۳-۲
۲۶.....	رزین های آنیونی قوی-۱-۴-۳-۳
۲۶.....	رزین های آنیونی ضعیف-۱-۴-۳-۴
۲۶.....	مقایسه رزین ها-۱-۴-۴
۲۶.....	مراحل تعویض یونی-۱-۴-۵
۲۷.....	جذب-۱-۴-۵-۱
۲۷.....	بازیابی-۱-۴-۵-۲
۲۷.....	تبادل یون در رزین ها-۱-۴-۶
۲۹.....	ضریب توزیع و گرینش پذیری-۱-۴-۷
۳۱.....	سرعت جذب-۱-۴-۸
۳۲.....	ظرفیت رزین-۱-۴-۹
۳۲.....	احیاء رزین-۱-۴-۱۰
۳۳.....	آلودگی رزین-۱-۴-۱۱

۳۳.....	۱۲-۴-۱- دستگاه های تعویض یوتی
۳۳.....	۱۳-۴-۱- بستر رزین
۳۴.....	۱۴-۴-۱- خصوصیات رزین
۳۴.....	۱۵-۴-۱- مزایای تبادل یونی
۳۴.....	۱۶-۴-۱- کاربرد رزین ها
۳۵.....	۱-۵-۱- ساختار رزین های مورد استفاده در این پروژه
۳۶.....	۱-۶-۱- هدف این تحقیق
۳۸.....	فصل دوم مواد و روش تحقیق
۳۹.....	۱-۲-۱- مقدمه
۳۹.....	۲-۲-۱- مواد و تجهیزات مورد نیاز
۳۹.....	۲-۲-۱- مواد مورد نیاز
۴۰.....	۲-۲-۲- دستگاه ها و تجهیزات مورد استفاده
۴۱.....	۳-۲-۱- روش انجام آزمایشات
۴۱.....	۳-۲-۱- آزمایشات تشکیل لجن شناور
۴۱.....	۳-۲-۱-۱- بررسی عوامل مهم در تشکیل لجن شناور
۴۲.....	۳-۲-۱-۲- ساختار لجن شناور
۴۲.....	۳-۲-۲- آزمایشات حذف لجن شناور
۴۲.....	۳-۲-۱-۲- آزمایشات ظروف اختلاط
۴۳.....	۲-۳-۲-۱-۱- جذب یون ها روی رزین
۴۴.....	۲-۳-۲-۱-۱-۱- بررسی اثر زمان
۴۴.....	۲-۳-۲-۱-۱-۱-۲- اثر دما
۴۴.....	۲-۳-۲-۱-۱-۱-۲- تاثیر نسبت حجم الکتروولیت به حجم رزین
۴۵.....	۲-۳-۲-۱-۱-۱-۲- تاثیر سرعت هم زدن رزین و الکتروولیت
۴۵.....	۲-۳-۲-۱-۱-۲- واجذب یون ها یا احیاء رزین
۴۶.....	۲-۳-۲-۱-۱-۲- تاثیر غلظت هیدروکلریدریک اسید

۴۶.....	-۲-۲-۱-۲-۳-۲	-اثر زمان.....
۴۶.....	-۳-۲-۱-۲-۳-۲	-تاثیر دما.....
۴۶.....	-۴-۲-۱-۲-۳-۲	-تاثیر نسبت حجم اسید به رزین.....
۴۷.....	-۲-۲-۳-۲	-آزمایشات بستر ثابت (ستونی)
۴۸.....	-۱-۲-۲-۳-۲	-مرحله‌ی جذب
۴۸.....	-۱-۱-۲-۲-۳-۲	-ارتفاع ستون رزین.....
۴۸.....	-۲-۱-۲-۲-۳-۲	-بررسی نسبت ارتفاع به قطر (h/d)
۴۹.....	-۳-۲-۲-۳-۲	-نسبت حجم الکتروولیت به رزین (BV)
۴۹.....	-۴-۱-۲-۲-۳-۲	.BV/hr - تاثیر
۴۹.....	-۵-۱-۲-۳-۲	-اثر دما.....
۵۰.....	-۲-۲-۳-۲	-مرحله‌ی احیاء (واجدب)
۵۱.....	-۲-۳-۳-۲	-سایر آزمایشات.....
۵۱.....	-۱-۳-۳-۲	-حداکثر جذب Sb روی رزین
۵۱.....	-۲-۳-۳-۲	-حداکثر حذف Sb از الکتروولیت
۵۱.....	-۳-۳-۳-۲	-آزمایشات رزین D402
۵۲.....	-۴-۳-۳-۲	-ظرفیت رزین
۵۲.....	-۵-۳-۳-۲	-کاهش نخستین
۵۲.....	-۶-۳-۳-۲	-شستشوی رزین
۵۳.....	-۴-۲	-ساختن محلول ها
۵۳.....	-۵-۲	-اندازه گیری عناصر
۵۴.....		فصل سوم بحث و بررسی
۵۵.....	-۱-۳	-نتایج آزمایشات تشکیل لجن شناور
۵۷.....	-۲-۳	-نتایج ساختار لجن شناور و سیستم های تبلور آن
۶۱.....	-۳-۳	-نتایج آزمایشات حذف لجن شناور
۶۱.....	-۱-۳-۳	-آزمایشات مرحله‌ی جذب ظروف اختلاط

۶۱.....	- بررسی اثر زمان ۱-۳-۳
۶۴.....	- اثر دما ۲-۱-۳-۳
۶۷.....	- تاثیر نسبت حجم الکتروولیت به حجم رزین ۱-۳-۳
۷۱.....	- تاثیر سرعت هم زدن ۴-۱-۳-۳
۷۱.....	- واجذب یون ها یا احیاء رزین در ظروف اختلاط ۲-۳-۳
۷۱.....	- تاثیر غلظت هیدروکلریدریک اسید ۱-۲-۳-۳
۷۲.....	- اثر زمان ۲-۲-۳-۳
۷۳.....	- تاثیر دما ۳-۲-۳-۳
۷۳.....	- تاثیر نسبت حجم اسید به رزین ۴-۲-۳-۳
۷۴.....	- آزمایشات مرحله‌ی جذب بستر ثابت (ستونی) ۳-۳-۳
۷۴.....	- ارتفاع ستون رزین ۱-۳-۳-۳
۷۶.....	- بررسی نسبت ارتفاع به قطر (h/d) ۲-۳-۳-۳
۷۸.....	- BV/hr ۳-۳-۳-۳
۷۹.....	- اثر دما ۴-۳-۳-۳
۸۰.....	- مرحله‌ی احیاء (واجذب) ۴-۳-۳
۸۱.....	- حداقل جذب آنتیموان روی رزین ۴-۳
۸۱.....	- حداقل حذف آنتیموان از الکتروولیت ۵-۳
۸۱.....	- آزمایشات رزین D402 ۶-۳
۸۲.....	- ظرفیت رزین ۷-۳
۸۲.....	- کاهش نخستین ۸-۳
۸۲.....	- تعیین مش رزین ۹-۳
۸۲.....	- مکانیسم و گزینش پذیری ۱۰-۳
۸۳.....	- محاسبات و خطاهای ۱۱-۳
۸۴.....	فصل چهارم نتیجه گیری و پیشنهادات ۴
۸۵.....	- تشکیل لجن شناور ۴

۸۵.....	۲-۴- ساختار لجن شناور
۸۵!.....	۳-۴- شرایط آزمایشات
۸۶.....	۴-۴- رزین های مورد استفاده
۸۶.....	۴-۵- اثر کاهش نخستین
۸۶.....	۴-۶- حذف عناصر
۸۷.....	۴-۷- تاثیر شرایط بر جذب و واجذب عناصر
۸۷.....	۴-۸- پیشنهادات
۸۸.....	مراجع

فهرست جداول

صفحه

جدول

۲۱.....	جدول ۱-۱ اثر کاهش نخستین بر میزان جذب عناصر
۲۲.....	جدول ۱-۲-۱- حداکثر آنتیموان و بیسموت جذب شده روی رزین های مذکور
۲۳.....	جدول ۱-۳-۱- مقدار جذب عناصر از الکترولیت توسط رزین های مختلف
۲۵.....	جدول ۱-۴-۱- انواع رزین ها
۵۶.....	جدول ۱-۳-۱- اثر غلظت آنتیموان بر تشکیل لجن شناور
۵۶.....	جدول ۱-۳-۲- اثر دما بر میزان تشکیل لجن شناور
۵۷.....	جدول ۱-۳-۳- اثر سطح تماس الکترولیت با هوا بر میزان تشکیل لجن شناور

فهرست شکل ها

صفحه

شکل

شکل ۱-۱- ایجاد نودول در لبه بالایی کاتد در اثر تشکیل لجن شناور.....	۱۲.....
شکل ۱-۲- ایجاد نودول در لبه کناری کاتد در اثر تشکیل لجن شناور	۱۲.....
شکل ۱-۳- دستگاه اینکوباتور شیکر	۴۳.....
شکل ۲-۱- نمایی از عمل جذب توسط رزین.....	۴۷.....
شکل ۲-۲- نمایی از احیاء رزین	۵۰.....
شکل ۲-۳- لجن شناور تشکیل شده در سطح الکترولیت.....	۵۵.....
شکل ۲-۴- لجن شناور معلق در الکترولیت با سطح تماس کم با هوا	۵۷.....
شکل ۲-۵- لجن شناور معلق در الکترولیت با سطح تماس زیاد با هوا	۵۸.....
شکل ۳-۱- لجن شناور جمع آوری شده از سایر آزمایشات.....	۵۸.....
شکل ۳-۲- رسوبات لجن شناور	۵۹.....
شکل ۳-۳- لجن آندی حاصل از ناخالصی های موجود در مس آندی	۵۹.....
شکل ۳-۴- رسوبات سوزنی شکل	۶۰.....
شکل ۳-۵- محل تشکیل رسوبات سوزنی شکل	۶۰.....
شکل ۳-۶- ساختار آمورف لجن شناور	

فهرست نمودارها

صفحه

نمودار

نمودار ۱-۳-۱- درصد حذف عناصر توسط رزین Duolite C-467 بر حسب زمان در دمای ۳۰ °C	۶۱
نمودار ۱-۳-۲- درصد حذف عناصر بر حسب زمان توسط رزین Eporous MX-2 در دمای ۳۰ °C	۶۲
نمودار ۱-۳-۳- ضریب توزیع عناصر بر حسب زمان در رزین Duolite C-467 در دمای ۳۰ °C	۶۲
نمودار ۱-۳-۴- ضریب توزیع عناصر بر حسب زمان روی رزین Eporous MX-2 در دمای ۳۰ °C	۶۳
نمودار ۱-۳-۵- گزینش پذیری Sb نسبت به As, Fe و Bi برای رزین Duolite C-467 در دمای ۳۰ °C	۶۳
نمودار ۱-۳-۶- گزینش پذیری Sb روی رزین Eporous MX-2 نسبت به Fe و Bi در دمای ۳۰ °C	۶۴
نمودار ۱-۳-۷- درصد حذف عناصر بر حسب دما توسط رزین Duolite C-467 در ۳۰ دقیقه	۶۴
نمودار ۱-۳-۸- درصد حذف عناصر بر حسب دما توسط رزین Eporous MX-2 در ۳۰ دقیقه	۶۵
نمودار ۱-۳-۹- تغییرات ضریب توزیع عناصر در برابر دما برای رزین Duolite C-467 در ۳۰ دقیقه	۶۵
نمودار ۱-۳-۱۰- تغییرات ضریب توزیع عناصر در برابر دما برای رزین Eporous MX-2 در ۳۰ دقیقه	۶۶
نمودار ۱-۳-۱۱- تاثیرات دما بر گزینش پذیری عناصر برای رزین Duolite C-467 در ۳۰ دقیقه	۶۶
نمودار ۱-۳-۱۲- تاثیرات دما بر گزینش پذیری عناصر برای رزین Eporous MX-2 در ۳۰ دقیقه	۶۷
نمودار ۱-۳-۱۳- درصد حذف عناصر در برابر BV برای رزین Duolite C-467 در ۳۰ دقیقه	۶۸
نمودار ۱-۳-۱۴- درصد حذف عناصر در برابر BV برای رزین Eporous MX-2 در ۳۰ دقیقه	۶۸
نمودار ۱-۳-۱۵- ضریب توزیع عناصر در برابر BV روی رزین Duolite C-467 در ۳۰ دقیقه	۶۹
نمودار ۱-۳-۱۶- ضریب توزیع عناصر در برابر BV روی رزین Eporous MX-2 در ۳۰ دقیقه	۶۹
نمودار ۱-۳-۱۷- تاثیر تغییرات BV بر گزینش پذیری عناصر روی رزین Duolite C-467 در ۳۰ دقیقه	۷۰
نمودار ۱-۳-۱۸- تاثیر تغییرات BV بر گزینش پذیری عناصر روی رزین Eporous MX-2 در ۳۰ دقیقه	۷۰
نمودار ۱-۳-۱۹- تاثیر سرعت تکان دادن بر درصد حذف عناصر از الکتروولیت	۷۱
نمودار ۱-۳-۲۰- درصد واجذب عناصر از رزین در برابر غلظت هیدروکلریدریک اسید	۷۲

نحوه ۳-۲۱-۳- درصد واجذب عناصر از رزین در برابر زمان.....	۷۲.....
نحوه ۳-۲۲-۳- اثر دما بر درصد واجذب عناصر از رزین	۷۳.....
نحوه ۳-۲۳-۳- تاثیر دما بر درصد واجذب عناصر از رزین.....	۷۴.....
نحوه ۳-۲۴-۳- درصد حذف عناصر در برابر ارتفاع ستون رزین.....	۷۵.....
نحوه ۳-۲۵-۳- تغییرات ضریب توزیع عناصر در برابر ارتفاع ستون رزین	۷۶.....
نحوه ۳-۲۶-۳- گزینش پذیری آنتیموان نسبت به عناصر در ستون هایی با ارتفاع متفاوت.....	۷۶.....
نحوه ۳-۲۷-۳- تاثیر نسبت ارتفاع به قطر ستون های رزین بر درصد حذف عناصر از الکترولیت	۷۷.....
نحوه ۳-۲۸-۳- تغییرات ضریب توزیع عناصر با h/d	۷۷.....
نحوه ۳-۲۹-۳- گزینش پذیری آنتیموان به آهن و آرسنیک در برابر h/d ستون	۷۸.....
نحوه ۳-۳۰-۳- تاثیر دبی الکترولیت بر درصد حذف عناصر از الکترولیت	۷۸.....
نحوه ۳-۳۱-۳- تغییرات ضریب توزیع عناصر در برابر BV/hr	۷۹.....
نحوه ۳-۳۲-۳- گزینش پذیری آنتیموان به آهن و آرسنیک در برابر BV/hr	۷۹.....
نحوه ۳-۳۳-۳- درصد حذف عناصر از الکترولیت در برابر دما.....	۸۰.....
نحوه ۳-۳۴-۳- میزان واجذب عناصر از رزین با گذشت زمان در بستر ثابت	۸۱.....

فهرست علامت ها

صفحه	علامت
۲۷.....	Z (ظرفیت یون)
۲۸.....	a' (فعالیت مولی یون در داخل رزین)
۲۸.....	a (فعالیت مولی یون در داخل محلول)
۲۸.....	C (غلظت مولی یون در محلول)
۲۸.....	q (غلظت مولی یون در رزین)
۲۸.....	γ (ضرایب فعالیت یون در محلول)
۲۸.....	γ' (ضرایب فعالیت یون در رزین)
۲۸.....	q_m (غلظت مولاری در داخل رزین)
۲۸.....	C_m (غلظت مولاری در داخل محلول)
۲۸.....	Q (ظرفیت رزین)
۲۸.....	C_0 (نرمالیتهای محلول)
۲۹.....	y (جزء اکی والانی در داخل رزین)
۲۹.....	x (جزء اکی والانی در داخل رزین)
۲۹.....	d (ضریب توزیع یون)
۳۰.....	α (ضریب گزینش یا فاکتور جدایش)
۳۱.....	X (مقدار مایع وارد شده به ازای هر گرم رزین)
۳۱.....	d (چگالی مایع)
۳۱.....	V (حجم حفره رزین بر حسب سانتیمتر مکعب)
۳۲.....	V (حجم رزین بر حسب متر مکعب)
۳۲.....	U (دبی آب ورودی بر حسب متر مکعب بر ساعت)

- ۳۲..... (غلظت یون هایی که باید حذف شوند) L
- ۳۲..... (طول زمان سرویس دهی بر حسب ساعت) T

مقدمه

هر چند که متالورژی حرارتی، روش متداول استخراج فلزات می‌باشد، لکن هیدرومتوالورژی نیز به عنوان یک روش دیگر برای استخراج فلزات به ویژه فلزات غیر آهنی بکار می‌رود. هیدرومتوالورژی در مقایسه با متالورژی حرارتی سازگاری بیشتری با محیط زیست و سایر مشکلات مربوط به جوامع بشری داشته، از این رو مورد توجه قرار گرفته، و از رونق بیشتری برخوردار است. کاربرد هیدرومتوالورژی و تکنولوژی‌های جدید مانند: تعویض یونی، حل‌های انتخابی، حل کردن بیولوژیکی، رسوب دادن و بازیابی فلز از محلول توسط گازها به خصوص هیدروژن تحت فشار و بالاخره الکترولیز باعث رونق بیشتر این روش گردیده است. امروزه از این روش می‌توان برای تولید همه‌ی فلزات غیر آهنی استفاده کرد ولی به علل مختلف کاربرد این روش منحصر به چند فلز می‌باشد. فلزاتی از قبیل طلا، نقره، آلومینیوم و اورانیوم فقط از این طریق قابل استحصال می‌باشند. در مورد فلزات مس و روی سهم هیدرومتوالورژی بترتیپ ۲۵ و ۸۰ درصد کل تولید این دو فلز است. بخار کاهش ذخایر پرعيار مس و همچنین آلدگی محیط زیست در اثر انتشار گاز SO_2 و در نهایت افزایش انرژی مصرفی در استخراج مس به روش پیرومتوالورژی، تولید مس به روش هیدرومتوالورژی در سال‌های اخیر افزایش چشمگیری داشته است.

امروزه رزین‌های تعویض یونی و حل‌های استخراج کننده نقش بسیار ارزنهای در هیدرومتوالورژی ایفا می‌کنند. یکی از کاربردهای مهم رزین‌های تعویض یونی در هیدرومتوالورژی مس، حذف آهن (به دلیل مزاحمت در حل کردن مس) موجود در محلول اسید سولفوریک حاصل از لیچینگ سنگ‌های کم عیار می‌باشد. یکی دیگر از کاربردهای مهم رزین‌های تعویض یونی در هیدرومتوالورژی مس، کاربرد آن‌ها برای حذف آنتیموان موجود در الکترولیت پالایشگاه مس می‌باشد.

ناخالصی‌های موجود در مس تولیدی از واحد ذوب (مس آندی) پس از حل شدن الکتریکی در حوضچه‌های الکترولیز پالایشگاه، وارد الکترولیت می‌شوند. دسته‌ای از این ناخالصی‌ها مزاحمتی در فرآیند پالایش الکتریکی مس ایجاد نکرده و پس از ورود به الکترولیت به صورت فلز و یا ترکیبات فلزی در کف حوضچه‌ی الکترولیز رسوب می‌کنند. اما دسته‌ای از ناخالصی‌ها پس از ورود به الکترولیت رسوب نکرده و تشکیل لجن شناور می‌دهند. چگالی لجن شناور نزدیک به چگالی الکترولیت بوده و به همین دلیل به آسانی رسوب نمی‌کند. لجن شناور دارای بافت آمورفی بوده و مهم‌ترین عناصر تشکیل دهنده‌ی آن، آنتیموان، آرسنیک، بیسموت و اکسیژن می‌باشند. هر چند

آرسنیک و بیسموت از عناصر سازنده‌ی لجن شناور می‌باشند ولی اصلی ترین عامل تشکیل لجن شناور، آنتیموان می‌باشد. آنتیموان به صورت سه ظرفیتی وارد الکتروولیت شده و پس از ورود به الکتروولیت با اکسیژن موجود در آن ترکیب شده و تولید آنتیمونیک اسید (HSb(OH)_6) می‌کند که چگالی آن به چگالی الکتروولیت نزدیک بوده و به صورت شناور باقی می‌ماند. عناصر آنتیموان، آرسنیک و بیسموت در شرایط مناسب می‌توانند روی کاتد نشسته و بر کیفیت مس تولیدی و خواص الکتریکی و مکانیکی آن اثر بگذارند. یکی دیگر از مشکلاتی که این عناصر بوجود می‌آورند غیر فعال شدن آند^۱ بویژه در چگالی جریان‌های بالا می‌باشد. غیر فعال شدن آند، توقف گاهگاهی در احلال و حرکت جریان یون‌های مس است. تشکیل لجن شناور بسیار مضر بوده و منجر به آلودگی کاتد، غیر فعال شدن آند، ایجاد نودول، اتصال کوتاه و کاهش راندمان جریان و در نهایت بالا رفتن مصرف انرژی می‌شود.

برای جلوگیری از مشکلات به وجود آمده می‌بایست از تشکیل لجن شناور جلوگیری نموده و یا عوامل بوجود آورنده‌ی آن را حذف نمود. برای حذف لجن شناور و عوامل بوجود آورنده‌ی آن می‌توان از روش‌هایی مانند: رزین‌های تعویض یونی، حلال‌های استخراج کننده، استفاده از گاز گوگرد دی اکسید، افزودن آرسنیک، جاذبهای سنتزی، زئولیت و کربن فعال استفاده کرد. با توجه به شرایط الکتروولیت مانند اسیدیته‌ی بالا، تنوع عناصر موجود و غلظت بالای عناصر و شرایط مورد نظر عملیاتی مانند: راندمان بالا، محدود بودن دما، زمان انجام واکنش و مهم‌تر از همه اقتصادی بودن روش، تنها بعضی از روش‌های مذکور اقتصادی به نظر می‌آیند.

چندین مورد مطالعه آزمایشگاهی و نیمه صنعتی در خصوص حذف عناصر آنتیموان، آرسنیک و بیسموت از الکتروولیت پالایشگاه مس، در کشورهایی مانند آمریکا، ژاپن و شیلی صورت گرفته که مهم ترین آنها استفاده از رزین‌های تعویض یونی و حلال‌های استخراج کننده می‌باشد. تاکنون از چند نوع رزین تعویض کننده‌ی یونی سنتزی با نام‌های تجاری Unitika UR-3300S و Eporous MX-2 Duolite C-467 برای حذف آنتیموان، آرسنیک و بیسموت استفاده شده است.

مجتمع مس سرچشمه در فاصله ۱۶۰ کیلومتری جنوب غرب کرمان قرار دارد. پالایشگاه مس سرچشمه تنها تولید کننده‌ی مس کاتدی در ایران بوده و سالیانه بطور میانگین ۱۴۰۰۰۰ تن مس کاتدی با خلوص ۹۹/۹۹ تولید می‌کند. در این پالایشگاه ۹۶۰ حوضچه‌ی الکتروولیز قرار دارد حجم کل الکتروولیت موجود ۳۰۰۰ متر مکعب می-

^۱ Anode Passivation