

فلوتواسیون سیلولیت از شورابه های پتابسیم دار

احمد امینی

کارشناس

سازمان زمین شناسی کشور

منوچهر اولیازاده

دانشیار

دانشکده مهندسی معدن، دانشگاه تهران

چکیده

در بی اکتشافات شورابه های پتابسیم دار منطقه خور و بیابانک واقع در شرق و شمال شرقی شهرستان خور و آن جام مطالعات اولیه جهت بررسی امکان تولید پناس، تحقیقاتی برای فلوتواسیون سیلولیت از این شورابه انجام گرفت که نتایج آن در این مقاله ارائه شده است. وجود کارناالیت و نملک های کلسیم به همراه سیلولیت و هالیت در شورابه های خور و بیابانک، فلوتواسیون تفریقی سیلولیت را کار مشکل و پیچیده ای می سازد. کمبود مقاولات و گزارش های علمی محدود در این زمینه بر پیجیدگی موضوع می افزاید. در این مطالعه، پس از آن جام چندین مرحله فلوتواسیون با فاز آبی شورابه و محلول های اشباع کلرور سدیم و شورابه، جدا سازی سیلولیت با استفاده از محلول تقریباً اشباع کلرور مینیزیم امکان پذیر شد. استفاده از محلول کلرور مینیزیم باعث تجزیه کارناالیت به KCl و $MgCl_2$ شده و جدا سازی KCl را ممکن می سازد. در شرایط بهینه، گنسانتره ای با عیار ۷۴ درصد کلرور پتابسیم به کمک کلکتور لیلافلوت، شرکت کنوبل به دست آمد. شورابه خور و بیابانک حدود ۶ درصد پتابسیم دارد.

Flotation of Sylvite from Potash Brine

M. Oliazadeh

Associate Professor

Department of Mining Engineering ;
Tehran University

A. Amini

Expert

Geological Survey of Iran

Abstract

After exploration of potash deposits at Khour and Biabanac areas near Khour city. Some research works were carried out to study the possible extraction of potash from these areas. This paper presents the results of intensive investigations performed on sylvite separation by flotation. Many efforts were made to float sylvite selectively by liquid phase of the saturated brine samples, but due to presence of carnalite in the Khour and Biabanac brine, no success was achieved. Thus, a saturated liquid of $MgCl_2$ was used. At the optimum conditions in terms of collector type and dosage, a concentrate containing 74% KCl was produced.

مقدمه

داخل آن گردیده و ژیپس و نمک ته نشین می شوند که می تواند ترکیبات پتاسیم نیز تشکیل شود. [۱]

جدول شماره (۱) کانسنگ های اصلی و مهم پتاس را نشان می دهد. سیلووینیت مخلوط فیزیکی سیلوویت (KCl) نشان می دهد. سیلووینیت منبیع تولید پتاس در دنیا است. کیزریت و نمک طعام (NaCl) می باشد که به همراه مقداری از کانی های رسی و کمپلکس های پتاسیم دار یافت می شود و مهمترین منبع تولید پتاس در دنیا است. کیزریت (MgSO₄.H₂O) سولفات منیزیم، مهمترین ناخالصی نهشتہ های پتاس است. مقادیر ناقیز اکسید آهن باعث تغییر رنگ سیلووینیت به قرمز می شود. در حالی که رنگ خاکستری و یا زرد سیلووینیت دلالت بر موجود کانی های رسی همراه دارد.

نمک های محلول پتاس از اهمیت صنعتی بیشتری برخوردار هستند. حدود ۸۵ درصد منابع پتاس را تبخیرهای دریابی تشکیل می دهد. پتاس از نهشتہ های زیرزمینی، و از تبخیر شورابه های قابل استحصال می باشد. [۴]

جدول (۱) کانی های اصلی پتاس

سنگ	ترکیب شیمیایی
سیلووینیت	KCl, NaCl سیلووینیت و هالیت
نمک کارنالیت	کارنالیت، هالیت، کیزریت KCl, MgCl ₂ .6H ₂ O, NaCl, MgSO ₄ .H ₂ O
نمک کاینیت	کاینیت و هالیت KCl, MgSO ₄ . 2H ₂ O, NaCl
نمک سخت	سیلووینیت، هالیت، کیزریت KCl, NaCl, MgSO ₄ . H ₂ O

مهمترین تولیدات صنعت پتاس، کلرور پتاسیم، سولفات پتاسیم، سولفات مضاعف پتاسیم و منیزیم می باشند و مقدار کمی از سنگ معدنی به صورت سیلووینیت در بازار به فروش می رسد. تولیدات دیگر پتاسیم عبارتند از: هیدروکسید پتاسیم، کربنات پتاسیم، نیترات پتاسیم که در مقادیر کم و برای صنایع ویژه ای تولید می شوند.

صرف عمده پتاس، در کود شیمیایی است که حدود ۹۵ درصد تولید پتاسیم را به خود اختصاص می دهد.

پتاس از نظر فراوانی هفتمین عنصر سطح زمین است. پتاسیم یک جزء اصلی و مهم در گیاهان و بدن موجودات زنده می باشد. به علت فعالیت شیمیایی زیاد پتاسیم، این عنصر در طبیعت به صورت خالص یافت نمی شود. بلکه به صورت ترکیبات مختلف معدنی در نهشتہ های زیرزمینی و شورابه های طبیعی، پدیدار می شود. کانسنگ های محدودی برای استخراج پتاسیم مناسبند، کانسارهای نمک در تمام دنیا تقریباً در تمام سازندهای زمین شناسی به سنهای مختلف وجود داشته اند. برای تشکیل ذخایر نمک وجود حوضچه های تبخیری لازم است. جهت ایجاد حوضچه های تبخیری لازم است بخشی از اقیانوس یا دریا به صورت حوضه مجزا از آن جدا شود. این عمل توسط ریف ها و یا وجود کوه های زیردریایی و حرکت پیوسته زمین و نظایر آن ایجاد می شود. در اثر شرایط آب و هوای خشک و گرم که باعث افزایش میزان تبخیر و غلظت شورابه و رسیدن آن به حد فوق اشباع می شود، نمک های محلول، بدین ترتیب که اول کربنات ها مثل آهک و دولومیت و سپس سولفات ها مانند ژیپس و آنیدریت و در مرحله بعدی که حجم آب به ۸/۰ حجم اولیه شورابه رسیده است، نمک طعام و در نهایت نمک های پتاسیم و منیزیم دار در حالی که فقط ۴/۰ از حجم اولیه آب باقی مانده است، از محلول نمکی به صورت کانی های تبخیری جدا می شوند. این امر بارها با به زیر آب رفتن مجدد حوضه تکرار گشته و باعث جدایش کل نمک های تبخیری با لایه های رسی از یکدیگر و تشکیل کانسارهای عظیم تبخیری می گردد. تشکیل کانی های تبخیری در محیط های مختلف نمکی از توالی و ترتیب خاص آن منطقه به عواملی مانند: قابلیت حلایت نمک ها، درجه حرارت محیط ترکیب شیمیایی شورابه و مقدار آب موجود در حوضه و عوامل دیگر بستگی دارد. [۱]

شرایط پیدایش نهشتہ های نمک های پتاسی از لحاظ ژئومورفولوژی شرایط خاصی است. یک مشکل کافی حوضه تبخیری بسته یا نبسته بودن آن جهت تمرکز شورابه می باشد و دیگری شرایط آب و هوایی خشک و گرم با میزان تبخیر زیاد و سوم ورود مستمر یا متناوب آب شورابه حوضه می باشد.

یک مورد مشخص از ایجاد سدهای طبیعی و حوضه تبخیری، خلیج قره بغاز در شرق دریای خزر می باشد. در این حوضه روزانه حدود ۱۳۰ تن نمک های محلول

پتاس به همراه ترکیبات فسفر و ازت به عنوان منبع

غذایی به خاک افزوده می شود.

کربنات پتاسیم در تولید شیشه های با کیفیت بالا به کار می رود. حدود ۶۰ درصد تولید کربنات پتاسیم برای تولید لامپ های تلویزیون، ۲۰ درصد آن برای تبدیل به سایر ترکیبات شیمیایی، ۱۰ درصد بلور و سرامیک، شیشه های نوری و ۱۰ درصد باقیمانده به مصارف گوناگون دیگر می رسد. از پتاس همچنین در صابون سازی، شوینده ها، دارو سازی، صنایع غذایی و نوشیدنی ها استفاده می شود. آینده صنعت پتاس بسیار روشن است، چون پتاسیم به عنوان عامل غذایی گیاهان از اهمیت به سزاگی برخوردار است و دنیا جهت رشد محصولات غذایی به آن نیازمند است. [۲]

کویر بزرگ ایران، بخش مرکزی و پست یک حوضه آبریز بزرگ را تشکیل می دهد. سطح اکثر فرورفتگی های (پلایا) کویر بزرگ پوشیده از یک لایه نسبتاً ضخیم نمکی به نام پوسته نمکی^(۱) است که به طور معمول شورابه اشبع از کلرور سدیم فضای خالی بین کریستال های این پوسته نمکی را پر کرده است. سطح ایستایی این شورابه بین کریستالی^(۲) معمولاً در ۳۰ سانتی متری سطح دلیل وجود درصد نسبتاً بالای یون پتاسیم در آن جهت بررسی امکان بهره برداری و استحصال پتاس از آن مورد بررسی های اکتشافی و آزمون های آزمایشگاهی و صحرا ای واقع شده است. یکی از بزرگترین پلایاهای کویر بزرگ به نام پلایا خور واقع در شرق و شمال شرق شهرستان خور است. وسعت این پلایا حدود ۱۸۰ کیلومتر مربع می باشد.

در شرایط عادی بارندگی حجم شورابه بین کریستالی در پوسته نمکی این پلایا حدود ۱۸۰۰ میلیون متر مکعب است که متوسط ترکیب شیمیایی آن بر مبنای نمونه برداری های سطحی و عمیق به صورت ذیل است. [۱]

سولفات: ۰/۲ گرم در لیتر

کلر: ۱۹ گرم در لیتر

چگالی: ۱/۲۶ گرم بر سانتیمتر مکعب

سدیم: ۶۸ گرم در لیتر

پتاسیم: ۴ گرم در لیتر

منیزیم: ۱۵/۸ گرم در لیتر

کلسیم: ۳۹/۲ گرم در لیتر

۱- فرآوری پتاس

سه روش عمده برای فرآوری معمولی کانسنگ های سیلولینیتی وجود دارد: فلوتاسیون، جدایش واسطه سنگین، انحلال و کریستالیزاسیون. از روش انحلال و جدایش با حلال آلی نیز برای جداسازی کلرور پتاسیم (KC1) استفاده می شود.

دانه بندی مناسب روش های مختلف فرآوری پتاس در جدول شماره (۲) آورده شده است.

جدول (۲) مناسب ترین اندازه دانه بندی برای روش های

مختلف فرآوری پتاس در صنعت.

فرآوری پتاس در صنعت.

روش فرآوری	مناسب ترین اندازه دانه ها (میلیمتر)
سیلولینیت ها: انحلال و کریستالیزاسیون	۴-۱۰
کارنالیت ها: انحلال و کریستالیزاسیون	۲۰-۴
نمکهای سخت: انحلال و کریستالیزاسیون	۰/۵-۴
واسطه سنگین (ثقلی)	۱۰
فلوتاسیون	۰/۰۶-۰/۸

۱- فلوتاسیون

این روش متداول ترین و اقتصادی ترین روش بازیابی سیلولیت از سیلولینیت می باشد. در این روش کلرور پتاسیم (یا کلرور سدیم) شناور شده و در کف تجمع می یابد. شناور کردن کلرور پتاسیم از لحاظ اقتصادی، مرسوم تر است. به طور معمول از آمین ها برای آبران کردن سیلولیت استفاده می شود. فلوتاسیون فرایند شیمیایی - فیزیکی و مکانیکی است و عوامل زیادی برای تولید محصول پر عیار با بازیابی بالا، باید به دقت کنترل شوند. اگر کانسنگ پتاس حاوی بیش از ۲/۵ تا ۴ درصد رس و نرمه باشد، باید نرمه گیری شود و در نتیجه بازیابی کلی پتاس کاهاش می یابد. برای بازیابی ذرات ریز سیلولیت در گیر بر اساس روش ها به روشن ها و تجهیزات خاصی نیاز است. [۲]

شناور کردن رس های نامحلول از کانسنگ پتاس، پیچیده است. برای شناور کردن کانی های رسی از ۴ مرحله فلوتاسیون استفاده می شود و پس از آن پتاس، معمولاً در دو مرحله (اولیه و تمیز کردن) شناور می شود. برای فلوتاسیون کانی های رسی از حدود ۶۵

می شود و در نتیجه گروه های آکلیل را به حالت اشباع نزدیک می کند. این گروه از آمین ها به آمین های هیدروژن معروفند که نقطه ذوب بالا، پایداری و توان آبرانی بیشتر از مشخصه های آنها می باشد. کیفیت هر دو آمین چرب و هیدروژن را می توان با تقطیر بهبود بخشد، این کلکتورها، به نام تجاری آمین های تقطیری شناخته می شوند. هر کدام از این چهار نوع کلکتور در فلوتاسیون پتاسی به صورت نمک های کلرور یا استاتی استفاده می شود. یک روش معمول خنثی کردن آمین های محلول گیاهی تا حدود ۹۰ تا ۹۷ درصد است. آمین های با زنجیره طولانی مانند استریل (۱۸ کربن) و اراچدیل - بنیل^(۲) (۲۰ - ۲۲ کربن) با قیمت های متفاوت در دسترس هستند. استفاده عمده این کلکتورها برای فلوتاسیون ذرات درشت سیلولیت در دمای بیشتر از ۳۲ درجه سانتیگراد است. بازدارنده های عمدۀ نرمۀ ها، نشاسته، دکسترین، صمغ، پلیمرها (ریلی اکریلامیدها و پلی گلیکول) هستند. صمغ از نشاسته مؤثرتر بوده ولی برای دستیابی به شرایط بازداشت یکسان ۵ برابر صمغ باید نشاسته مصرف کرد. پلی اکریلامیدها و دکسترین خیلی، مؤثر هستند، اما قیمت بالایی دارند. آمین های تجاری، معمولاً مقادیر کمی از آمین های با زنجیره کوتاه مانند کاپریل دارند که این آمین ها، قابلیت انحلال بیشتری داشته و مقادیر قابل توجهی کف تولید می کنند که مورد نیاز فرایند نیز می باشد. متیل ایزو بوتیل کربنیول (MIBC) یک کفساز متدائل است که در فلوتاسیون پتاس نیز بکار می رود. از مشتقات نفتی و کک (مانند بارت^(۳) و پلیمرهای سیلیکون در فلوتاسیون بلورهای درشت کلرور پتاسیم استفاده می شود. از نشاسته و صمغ به عنوان فلوكولانت نیز در ته نشین کردن نرمۀ در تیکرها و زلال سازی محلول برای کریستالیزاسیون استفاده می شود. در مورد مکانیزم جذب کلکتورهای کاتیونی، آمین ها با زنجیره هیدروکربوری طولانی، بر روی سیلولیت نظریات متفاوتی ارائه شده است. این عقیده وجود دارد که فلوتاسیون سیلولیت بعد از رسوب کلرور آمین اتفاق می افتد. هر چند این امکان که کلکتور رسوب کرده، بر روی سطح کانی جذب شود، ضعیف است.

در مطالعاتی که اخیراً توسط میلر انجام شده است [۷] پدیده هتروکوگلاسیون، که پدیده اتصال ذرات با بارهای مخالف در محیط آبی است، بین کلرئید باردار کلکتور و سطح ذرات نمک را در جذب کلکتور توسط

گرم در تن کلکتور سولفاتان (ائروقلوت ۸۷۰) و پلی اکریلامید (سوپرفلاک ۱۲۷) استفاده می شود. از کلکتورهای آمین (حدود ۱۰۰ گرم در تن) برای فلوتاسیون اولیه پتاس و از حدود ۲۰ گرم در تن برای تمیز کردن کنسانتره اولیه استفاده می شود. شکل (۱) شماتی از روش تولید کلرور پتاسیم را بر روی فلوتاسیون نشان می دهد. کانه های پتاس ترد و شکننده هستند. بنابراین باید در انتخاب وسایل برای کاهش ابعاد و اندازه آن دقت لازم را به عمل آورد. معمولاً اولین مرحله خرد کردن در معادن (زیرزمینی) با استفاده از سنگ شکن غلطکی انجام می شود. بزرگترین اندازه ذرات ۱۰ تا ۱۲/۵ سانتیمتر است. در مرحله دوم خردایش از سنگ شکن چکشی در سطح زمین استفاده می شود که پس از این مرحله سنگ توسط سرنده در اندازه های مناسب تقسیم می شود. آخرین مرحله خردایش، استفاده از آسیای میله ای تریا سومین مرحله سنگ شکنی خشک است. برای آسیا کردن پتاس تا ۱۲/۵ میلیمتر از آسیاهای میله ای در مسیر بسته با سرنده یا سیکلون استفاده می شود. بلورهای کلرور پتاسیم بزرگتر از ۲/۳۵ میلیمتر در مرحله فلوتاسیون به خوبی شناور نمی شوند. بنابراین باید خوراک تا ریزتر از ۳/۳۵ میلیمتر خرد شود.

کانسنگ های حاوی بیش از ۳ درصد رس باید مورد سایش قرار گرفته و در هر مرحله سایش، ذرات درشت توسط سرنده جدا گردند. نرمۀ گیری معمولاً در چند مرحله صورت می گیرد. امروزه عملی ترین روش، جدا کردن ذرات خرد شده تا ۸۵/۰ میلیمتر از ذرات درشت است. سرنده خمیده، سیکلون ها و یا کلاسیفایرها مکانیکی به طور یکسان، می توانند عمل نرمۀ گیری را انجام دهند.

یک فرآیند خوب نرمۀ گیری شامل جدا کردن بخش ۴۵ میکرون است که بخش عده ای از ذرات رس را شامل می شود. فلوتاسیون در دمای معمولی ۲۱ تا ۳۲ درجه سانتیگراد انجام می شود که این دما در طول آزمایش ثابت نگه داشته می شود.

کلکتورهای پتاس، آمین های اولیه هستند که از چربی حیوانی تهیه می شوند. آمین های تجاری، یک مخلوط هموژن از آمین های پالمتیل، استریل و اولئیل هستند که گروه آکلیل آنها شامل ۱۶ و ۱۸ اتم غیر اشباع کربن است. یک نوع جدید آمین با هیدروژن کردن تهیه می شود که باعث تبدیل اولئیل آمین به استریل آمین

در فلوتاسیون سیلولیت از نمک کارنالیتی، مصرف کلکتور به علت حضور یون منیزیم به ۵ - ۶ بار میزان مورد مصرف در نمک‌های سیلولیتی افزایش می‌یابد. معمولاً عیار کنسانتره حاصل از فلوتاسیون نمک‌های کارنالیتی حداقل به ۴۰ درصد K_2O با بازیابی ۵۰ - ۶۰ درصد می‌رسد. [۸]

۱-۲. واسطه سنگین

برای جدا کردن بلورهای درشت کلرورپتاسیم می‌توان از جدایش واسطه سنگین استفاده کرد. با توجه به اختلاف وزن مخصوص سیلولیت (۱/۹۸) و هالیت (۲/۱۳) و استفاده از یک واسطه با چگالی مابین این دو وزن مخصوص، می‌توان انتظار داشت این دو کانی از هم جدا شوند. از فروسیلیس و یا منیتیت می‌توان برای تهیه واسطه سنگین استفاده کرد. معمولاً از سیکلون‌های واسطه سنگین برای جدایش استفاده می‌شود. اختلاف وزن مخصوص کارنالیت (۱/۶) و هالیت نیز می‌تواند اساسی برای جدایش قللی هالیت باشد. از این پدیده با استفاده از شورابه با وزن مخصوص ۱/۳۰ به عنوان واسطه در مقیاس نیمه صنعتی در مجموعه پتاب شرکت پتاب عرب (APC) بهره برداری موفقیت آمیزی شده است [۱۰].

گراندروی زیاد واسطه کاربرد این فرایند را محدود به ذرات درشت تراز ۱/۵ میلی متر می‌سازد. در یک عملیات نیمه صنعتی در این شرکت مقدار کلرورسیدیم در محصول غوطه‌ور، در دانه‌بندی ۱/۶ تا ۴/۵ میلیمتر از ۹ درصد به ۴/۳۲ درصد افزایش یافته است. درصد کلرورسیدیم محصول شناور ۷/۲ درصد و بازیابی کارنالیت بالغ بر ۸۴ درصد گزارش شده است. شکل ۴ شمایی از جدایش واسطه سنگین را نشان می‌دهد. همانطوری که از شکل برمی‌آید منیتیت پس از جدایش و شستشو توسط جداکننده مغناطیسی جدا می‌شود و دو مرتبه به مدار برمی‌گردد. در مرحله شستشوی محصول غوطه‌ور شده امکان شستشوی ذرات ریز وجود ندارد لذا از بار ورودی با ابعاد بزرگتر از ۱/۷ میلیمتر استفاده می‌کنند و ذرات ریز توسط روش فلوتاسیون مورد جدایش قرار می‌گیرند. [۹ و ۴]

۱-۳. انحلال-کریستالیزاسیون

انحلال کانسنگ و بازیابی کلرورپتاسیم با کریستالیزاسیون ضرورتاً در معدنکاری انحلالی پتاب

سیلولیت و مؤثر تشخیص داده شده است. شکل ۲، توزیع محرك الکتروفورزی KCl و K_2O را نشان می‌دهد. همان طوری که مشاهده می‌شود، سیلولیت دارای بار الکتریکی منفی و هالیت دارای بار الکتریکی مثبت است. از اطلاعات حاصل برای تعیین علامت بار سطحی این کانی‌ها در محلول اشباع استفاده گردیده است. قابل ذکر است که اگر چه لایه دوتایی حول ذرات و در محلول اشباع، فشرده شده است، اما هنوز سطح کانی‌ها دارای بار سطحی نیست. شکل ۳ نشان می‌دهد که سیلولیت به خوبی با کلکتور $R_{12}NH_3CL$ پس از رسوب کلکتور شناور می‌شود. هر چند جذب تک لایه ای قبل از نقطه رسوب کلکتور اتفاق می‌افتد. قابل توجه است که هتروکواگولاسیون بین کلوئید کلکتور با بار مثبت و ذرات سیلولیت با بار منفی در pH طبیعی وجود دارد. به علاوه از شکل متذکر می‌توان دریافت که هالیت با این کلکتور شناور نمی‌شود. زیرا هالیت دارای بار سطحی هم علامت (مثبت) با کلکتور است.

فلوتاسیون هالیت و عدم شناور شدن سیلولیت با کلکتور کربوکسیلی هم به این طریق قابل توجیه است. زیرا هالیت دارای بار سطحی مثبت و کلکتور دارای بار سطحی منفی است. در مقابل سیلولیت با بار منفی داشته و لذا کلکتور نمی‌تواند بر روی آن جذب شود. در سنگ‌ها یا شورابه‌های حاوی کارنالیت، کلرور منیزیم حتی در شورابه‌های سرد وارد محلول شده و کلرور پتاسیم به صورت بلورین در آمدۀ و مشایه سیلولیت طبیعی قابل شناور شدن است. در فلوتاسیون سیلولیت هدف همیشه تولید کنسانتره‌ای با بیشترین عیار و بیشترین بازیابی است. معمولاً افزایش عیار کنسانتره، کاهش بازیابی را به دنبال دارد، بنابر این باید نقطه بهینه‌ای را بین عیار و بازیابی انتخاب کرد. [۲]

زمان و شرایط آماده سازی، چگالی پالپ، غلظت منیزیم و دمای پالپ فلوتاسیون از جمله عواملی هستند که در فلوتاسیون پتاب مؤثرند. اگر در دمای نسبتاً زیاد (فصل تابستان) کار شود، باید از آمین‌هایی با زنجیره الکلی طولانی و اشباع تری استفاده نمود ($C_{20}-C_{22}$) و در فصل زمستان استفاده از آمین‌هایی با زنجیره کوتاه و غیر اشباع توصیه می‌شود. عیار کنسانتره اولیه فلوتاسیون سیلولیت از سیلولینیت معمولاً به ۴۰ تا ۴۲ درصد K_2O می‌رسد. با چند بار تمیز کردن کنسانتره می‌توان به عیار ۵۸ - ۵۶ درصد K_2O رسید.

$MgCl_2 \cdot 6H_2O$ به همراه کارنالیت رسوب می‌کند، بررسد. کلرور پتاسیم را می‌توان با افزودن آب کافی برای انحلال تمام $MgCl_2$ و تشکیل محلولی با ترکیب E جدا کرد. این امر فقط حدود ۷/۵ درصد KCl موجود را حل کرده و ۹۲/۵ درصد آن به صورت جامد در محیط می‌ماند که می‌توان آن را جدا کرد. [۶، ۵]

جدول شماره ۳ نیز اساس جدایش کلرورپتاسیم از کلرور منیزیم را نشان می‌دهد.

جدول (۳) ترکیب فازهای جامد در سیستم $KCl-MgCl_2-H_2O$

مول / ۱۰۰۰ مول آب		فاز جامد	نقطه
$MgCl_2$	K_2Cl_2		
۰	۴۴	KCl	A
۱۰۸	۰	$MgCl_2 \cdot H_2O$	B
۷۲/۵	۵/۵	KCl + کارنالیت	E
۱۰۵	۱	$MgCl_2 \cdot H_2O$ کارنالیت و	F

۳- مطالعات انجام شده

۲- نمونه

حدود ۲۰۰ لیتر نمونه، از حوضچه‌های تغذیظ در معدن خور دریافت گردید. نمونه به صورت شورابه بوده و دو فاز جامد و مایع در آن قابل تشخیص و تمیز بودند. از هر دو فاز نمونه متوسطی تهیه شد که ترکیب شیمیایی آن در جدول ۴ آمده است. همان طور که نتایج نشان می‌دهد، علاوه بر یون پتاسیم، حضور یون‌های کلسیم و منیزیم در هر دو فاز قابل توجه است. مقدار یون پتاسیم در فاز مایع نسبت به فاز جامد ناچیز می‌باشد و در حقیقت یون پتاسیم در فاز جامد تجمع یافته است و جدایشی در دو فاز اتفاق افتاده است. از فاز جامد، پراش اشعه ایکس تهیه شد که کانی‌های اصلی موجود در آن کارنالیت، هالیت، ژیپس تاکاہیدریت، کلرورکلسیم تشخیص داده شدند.

به طور کلی در مورد این نمونه می‌توان گفت: مقدار کلرورپتاسیم کم و محدود به ۱۰ تا ۱۲ درصد می‌باشد. در مقابل نمونه حاوی مقدار زیادی یون منیزیم و کلسیم است که در فلوتاسیون پتاس مشکل ساز هستند.

۲- فلوتاسیون

کلیه آزمایش‌های فلوتاسیون در سلول آزمایشگاهی

به کار می‌رود. مزیت این روش، جداسازی پتاس از کانسنگهای با درصد زیاد مواد نامحلول مانند رسها و تولید محصول پرعیار (۶۲-۶۳ درصد K_2O) است. اساس جدایش، قابلیت انحلال KCl و آب $NaCl$ در آب گرم و سرد است. شکل ۵، میزان انحلال کلرور سدیم و پتاسیم را براساس دما نشان می‌دهد. کلرور پتاسیم به میزان ۷/۲۴ و کلرور سدیم به مقدار ۴/۲۵ گرم در ۱۰۰ میلی لیتر آب در دمای ۲۰°C حل می‌شود. این مقدار در آب ۱۰۰ درجه به ترتیب ۷/۱، ۵۶/۱، ۳۹/۱ گرم در ۱۰۰ میلی لیتر آب است. این اعداد برای انحلال این نمک‌ها به طور جدایشی است. برای محلول‌های حاوی هر دو نمک، انحلال $NaCl$ با افزایش دما، قدری کاهش می‌یابد. بنابراین وقتی شورابه اشباع شده در ۲۰°C تا ۱۰۰°C حرارت داده شود، قادر به انحلال مقادیر قابل توجهی KCl (اما نه $NaCl$) خواهد بود.

در اینجا سیلولینیت تا ۳ - میلیمتر خرد شده و با محلول سرد و اشباع از $NaCl-KCl$ شسته می‌شود. بخش عمده رس در مرحله نرمه گیری جدا می‌شود. محلول زلال حرارت داده می‌شود و برای انحلال سنگ شسته شده بکار می‌رود. همانطور که گفته شد، کلرور سدیم در شورابه داغ، حل نمی‌شود و در نتیجه به عنوان باطله دور ریخته می‌شود. محلول نمک، سپس خنک شده و بلورهای KCl پس از کریستالیزاسیون از محلول نمکی جدا شده و خشک می‌شود. محلول نمک باقیمانده به فرایند برگردانده می‌شود. اگر محصول با خلوص بالا در نظر باشد، بلورهای KCl ، دوباره حل شده و کریستالیزه می‌شود تا محصولی با بیش از ۹۹ درصد KCl تولید شود. [۲]

شکل ۶ شماتی ساده‌ای از روش کریستالیزاسیون را نشان می‌دهد.

در مورد مواد کارنالیتی اساس جدایش KCl از $MgCl_2$ را می‌توان در شکل ۷ مشاهده کرد. تمام محلول‌های داخل مرز AEFB غیراشباعند و محلول‌های خارج از این مرز مخلوط هتروژنی از نمک و محلولند. اگر محلول X، در دمای ۲۵ درجه سانتی گراد تبخیر شود، غلظت محلول افزایش می‌یابد تا به خط AB بررسد. تبخیر بیشتر باعث انباسته شدن KCl می‌شود تا اینکه ترکیب محلول به نقطه E بررسد، یعنی شرایطی که کارنالیت تشکیل می‌شود. اگر رسوب KCl جدا نشود، حل شده و دوباره به صورت کارنالیت رسوب می‌کند. کارنالیت آنقدر رسوب می‌کند تا به نقطه F که

دنور انجام شد. در این آزمایش‌ها، از کلکتورهای مختلفی به شرح زیر استفاده شد. علت استفاده از کلکتورهای مختلف، انتخاب مؤثرترین و بهترین کلکتور برای نمونه مورد نظر بود.

همانطوری که از جدول شماره ۶ مشخص است در هیچیک از آزمایشات جدایش قابل قبول یا امیدوارکننده‌ای به دست نیامده است.

۲-۳- آزمایش‌های فلوتاسیون مرحله سوم

در این سری از آزمایش‌ها از یک محلول اشباع نمکی در آب استفاده شد. در تمامی آزمایش‌ها، کلکتور مورد استفاده لیلافوت بود. خوراک فلوتاسیون فاز جامد بود که قبل از فلوتاسیون، فیلتر شده و تاحد امکان آب همراه آن جدا گردید. پس از انجام هر آزمایش، محصولات فیلتر شده و مورد تجزیه شیمیایی قرار گرفتند. نتایج آزمایش‌ها (جدول ۷) نشان داد که:

- در تمامی آزمایش‌ها، افت وزنی، ناشی از انحلال مجدد، صورت گرفته است.
- به علت پدیده انحلال مجدد، عیار جامد متوسط از نظر پتانسیم افزایش یافته است (عیار محاسباتی)
- در هیچ یک از آزمایش‌ها محصول مناسبی تولید نشده است.

۲-۴- آزمایش‌های فلوتاسیون مرحله چهارم

در این مرحله، از محلول فوق اشباع که با استفاده از آب معمولی و فاز جامد نمونه در درجه حرارت ۷۰ - ۷۵ درجه سانتیگراد تهیه شده بود، استفاده گردید. در این آزمایش‌ها، از فلوتیگام - اس و روغن کاج استفاده شد. فقط در آزمایش دوم، برای بررسی تأثیر انحلال بهتر کلکتور آمین، اسیدکلریدریک (نمک کلرور) به کار گرفته شد. نتایج این مرحله در جدول ۸ آمده است. همانطور که دیده می‌شود افت وزنی در این مرحله، ناچیز و یا به عبارت بهتر پدیده انحلال مجدد صورت نگرفته است. به علت تبخیر طبیعی نمونه اولیه، عیار متوسط سدیم و پتانسیم بار و رویی افزایش یافته بود، لذا نمونه متوسط جدیدی تهیه شده و مورد تجزیه شیمیایی قرار گرفت که نتایج به شرح ذیل است:

درصد پتانسیم = $\frac{6}{54}$ = ۱۱٪، درصد منیزیم = $\frac{6}{41}$ = ۱۵٪ و درصد سدیم = $\frac{2}{9}$. در این مرحله، به علت عدم موفقیت روش فلوتاسیون برای پرعيار سازی شورابه پتاں خور و بیابانک، چندین آزمایش فلوتاسیون مستقیم با استفاده از فاز آبی شورابه و چند آزمایش فلوتاسیون معکوس با استفاده از محلول فوق اشباع و فاز جامد نمونه اولیه انجام گرفت که به علت مثبت نبودن نتایج، از ذکر آنها خودداری شده است.

کلکتور	سازنده
آرمک-سی (Armc-C)	شرکت آکزو
اوام-سی (Omc-308)	شرکت هنکل
لیلافوت (Lila-Flot)	شرکت کنوبل
فلوتیگام - اس (Flotigam-S)	شرکت هوخت

علاوه بر کلکتورهای فوق، از دکسترن و کفساز آثروفلوت ۶۵ (شرکت سیانامید) نیز استفاده شد. به علت پیچیدگی فلوتاسیون کانی‌های پتانسیم از شورابه، آزمایش‌های فلوتاسیون در چند مرحله انجام شد. در آزمایش‌های مرحله اول، از فاز آبی نمونه اولیه برای تهیه پالپ فلوتاسیون استفاده شد. در مراحل بعدی به ترتیب از محلول اشباع کلورسدیم، آب، محلول فوق اشباع، استفاده شد و در نهایت محلول اشباع کلورمنیزیم به کار گرفته شد. هر مرحله فلوتاسیون به استناد سوابق تجربی و عملی بود که در منابع علمی مختلف برای شناورسازی پتاں گزارش شده‌اند.

۲-۱- آزمایش‌های فلوتاسیون مرحله اول

دو آزمایش فلوتاسیون با استفاده از فاز مایع نمونه اولیه انجام شد. در آزمایش اول، از ۱۵۰۰ گرم فاز جامد و ۵۰ میلی لیتر فاز مایع و در آزمایش دوم، از ۵۰ گرم فاز جامد به همراه ۱۰۰ میلی لیتر فاز مایع استفاده گردید. کلکتور و کف ساز مورد استفاده آرمک - سی و آثروفلوت ۶۵ بودند، با این تفاوت که در آزمایش از دکسترن نیز استفاده شد. نتایج این آزمایش‌ها در جدول ۵ آورده شده است. همان طور که نتایج نشان می‌دهند جدایشی در مورد پتانسیم صورت نگرفته است.

۲-۲- آزمایش‌های فلوتاسیون مرحله دوم

در این سری از آزمایش‌ها ابتدا محلول اشباعی از نمک طعام تهیه شده و سپس با استفاده از فاز جامد دو آزمایش فلوتاسیون مستقیم جهت شناور کردن کانی‌های پتانسیم دار انجام شد. مواد شیمیایی مصرفی در آزمایش اول او - ام - سی ۳۰۸ و روغن کاج بود ولی در آزمایش دوم از لیلافوت اج - بی - جی استفاده شد. [۳]

شد تا کارنالیت به دو فاز سیلولیت و کلرور منیزیم تبدیل شود. سیلولیت حاصل در این فاصله زمانی به صورت بلورهای ریز ظاهر می‌شود که می‌توان به کمک کلکتور، شناور جدا کرد. [۱۰، ۵] لازم به ذکر است که در این آزمایش‌ها، از فلوتیگام- اس و لیلافلوت استفاده شد. با توجه به توان بیشتر از نمک کلرور این کلکتورها استفاده گردید. برای ارزیابی نتایج، دو روش بکار گرفته شد. در روش اول، محصولات مختلف آبگیری نشندند ولی پس از خشک شدن در خشک کن، تجزیه شیمیابی شدند. در روش دوم، محصولات پس از آبگیری و خشک شدن مورد تجزیه قرار گرفتند. نتایج آزمایش‌های مرحله نهایی در جداول ۹ و ۱۰ درج گردیده است. تنها در این سری از آزمایش‌ها، جدایش مناسبی بین پetas و کانی‌های همراه صورت گرفته است.

عدم موفقیت آزمایش‌های فلوتاسیون تاکنون را می‌توان به علت حضور کارنالیت در شورابه خور و بیابانک دانست به خصوص در شرایطی که سایر یون‌ها مانند یون کلسیم نیز در محیط موجود باشند.

۲-۵-آزمایش‌های فلوتاسیون مرحله پنجم

برای جدایش پetas از شورابه خور و بیابانک، در این مرحله، تصمیم گرفته شد که کارنالیت مستقیماً شناور شود. برای شناور سازی کارنالیت، از محیط ۹۰-۸۰ درصد اشباع از کلرور منیزیم انجام شد. در هر آزمایش، ابتدا محلول اشباع ۸۰-۹۰ درصد کلرور منیزیم تهیه شده و سپس حدود ۲ کیلوگرم از فاز جامد شورابه به مدت یک ساعت در محلول اشباع، به هم زده شد. سپس پالپ آماده شده، به مدت ۲ ساعت بدون حرکت نگهداری

جدول (۴) تجزیه شیمیابی دو فاز جامد و مایع.

%I	%NO ₃	%Cl	%K	%Na	%Mg	%Ca	نمونه
nd	۱/۲	۳۵/۸۲	۶/۰۵	۱/۶	۵/۷۹	۶/۲۱	جامد
—	—	—	۰/۱۷	۰/۱۲	۲/۵۵۴	۱۲/۰۸	مایع

جدول (۵) فلوتاسیون با استفاده از فاز آبی نمونه اول.

Na درصد (لیتر/اگرم)	K درصد (لیتر/اگرم)	Ca درصد (لیتر/اگرم)	Mg درصد (لیتر/اگرم)	پالپ		محصول	آزمایش
				حجم - سی سی	وزن - گرم		
(۱۸) ۱/۲۲	(۴۲) ۲/۸۶	(۱۳۱/۰۶) ۸/۹۲	(۷۰/۰۴) ۴/۷۷	۶۸۵	۱۰۰۷	کف	۱
(۱۶) ۱/۰۹	(۶۸) ۴/۶۱	(۱۱۳/۰۳) ۷/۶۷	(۸۰/۰۵) ۴۶	۷۷۵	۱۱۴۳	باطله	
(۱۶/۹۴) ۱/۱۶	(۵۵/۸۳) ۲/۷۹	(۱۲۱/۲۸) ۸/۲۵	(۷۵/۶) ۵/۱۲	۱۴۶۰	۲۱۵۰	خوراک	-
(۱۶/۹۴) ۰/۲۷	(۱۴) ۰/۹۷	(۱۰۹/۵۲) ۱۱/۰۴	(۵۵/۴۵) ۳/۸۴	۷۷۵	۱۱۲۰	کف	۲
(۷۲) ۰/۵۰	(۲۶) ۱/۱۸۷	(۱۰۲/۷) ۱۰/۲۴	(۵۹/۳۴) ۴/۰۶	۵۵۰	۸۰۵	باطله	
(۸/۹۷) ۰/۴۹	(۱۹/۰۲) ۱/۳۱	(۱۵۶/۶۷) ۱۰/۷۹	(۵۷/۰۸) ۳/۹۴	۱۳۲۵	۱۹۲۵	خوراک	-

جدول (۶) فلوتاسیون با استفاده از محلول اشباع نمک طعام.

%K	%Na	%Mg	%Ca	درصد وزنی	وزن گرم	محصولات	آزمایش
۱/۱۱	۲۷/۱۳	۰/۷۶	۱/۰۷	۱۸/۰۲	۴۶/۵	کف	۳
۰/۸۷	۲۹/۸۱	۰/۴۲	۰/۵۲	۸۱/۹۸	۲۱۱/۵	باطله	
۱/۱۲	۲۹/۲۶	۰/۷۹	۰/۷۷	۶۰/۷۴	۱۴۷	کف	۴
۰/۶۱	۲۹/۹۰	۰/۴۱	۰/۵۹	۳۹/۲۶	۹۵	باطله	

جدول (۷) فلواتاسیون با محلول اشبع تهیه شده با آب معمولی.

درصد عیار				درصد وزنی	محصولات	بار ورودی		شماره آزمایش
K	Na	Mg	Ca			محلول اشبع	جامد	
۱۴/۱۴	۳/۲۲	۶/۶۹	۰/۹۲	۵۲/۴۳	۲۷۰ کف	۶۰۰ سی سی	۷۹۰ گرم	۵
۱۲/۳۸	۵/۹۴	۶/۲۱	۰/۸۵	۴۶/۰۷	۲۴۵ باطله			
۱۳/۲۰	۴/۵۱	۶/۴۶	۰/۸۹	۱۰۰	۵۱۵ خوراک	—	—	—
۱۱/۷۳	۱/۸۷	—	—	۳۴/۰۱	۱۵۲ کف اول	۶۰۰ سی سی	۶۰۰ گرم	۶
۱۰/۶۷	۲/۴۷	—	—	۳۸/۰۳	۱۷۰ کف دوم			
۱۰/۹۴	۴/۳۰	—	—	۲۷/۹۶	۱۲۵ باطله			
۱۱/۱۰	۳/۱۷	—	—	۱۰۰	۴۴۷ خوراک	—	—	—
۱۰/۶۳	۲/۴۷	—	—	۲۱/۰۶۳	۲۲۳ کف اول	۶۰۰ سی سی	۹۰۰ گرم	۷
۱۰/۴۱	۲/۵۹	—	—	۲۵/۰۳	۲۵۵ کف دوم			
۱۰/۹۷	۲/۱۱	—	—	۲۴/۴۴	۲۵۰ باطله			
۱۰/۶۷	۲/۰۸	—	—	۱۰۰	۷۲۸ خوراک	—	—	—
۱۰/۲۰	۴/۶۰	—	—	۲۸/۰۷	۱۶۴ کف	۵۰۰ سی سی	۸۰۰ گرم	۸
۱۰/۱۰	۲/۰۹	—	—	۷۱/۴۳	۴۱۰ باطله			
۱۰/۱۲	۲/۱۶	—	—	۱۰۰	۵۷۴ خوراک	—	—	—

جدول (۸)

درصد عیار		درصد وزنی	محصولات	بار ورودی		شماره آزمایش
K	Ma			محلول اشبع	جامد	
۹/۳۸	۴/۸۱	۳۲/۳۳	۲۷۰ کف	۵۰۰ سی سی	۸۵۰ گرم	۹
۹/۴۸	۲/۳۷	۶۷/۶۷	۵۶۵ باطله	۷۱۲ معادل گرم		
۹/۴۵	۳/۱۶	۱۰۰	۸۳۵ خوراک	—	—	—
۸/۸۸	۴/۴۴	۲۱/۶۹	۱۸۰ کف	۵۰۰ سی سی	۸۵۰ گرم	۱۰
۹/۲۴	۳	۷۸/۳۱	۶۵۰ باطله	۶۹۰ معادل گرم		
۹/۱۶	۳/۳۱	۱۰۰	۸۳۰ خوراک	—	—	—

۳- نتیجه گیری نهایی

- ۱- امکان فلواتاسیون مستقیم پtas با استفاده از محلول اشبع شورابه های پtasیم دار، مانند نمونه شورابه خور و بیابانک بعید می باشد.
- ۲- استفاده از فاز آبی شورابه، به عنوان محصول اشبع نیز چاره ساز فرآیند فلواتاسیون نیست.
- ۳- فلواتاسیون معکوس پtas، یعنی فلواتاسیون مستقیم

جدول (۹) فلوتاسیون بدون آبگیری محصولات.

شماره آزمایش	بار و رو دی جامد اشیاع	محصولات	وزن گرم	درصد وزنی	درصد عیار				٪K ₂ O	٪KCl	عیار بازیابی	عیار بازیابی
					K	Na	Mg	Ca				
۱۱	۱ لیتر ۱۵۰۰ گرم	کف اول	۸۰۷	۴۷/۰	۱۲/۰	۲/۰۲	۹/۹۲	۷/۰۲	۲۹/۲۹	۲۲/۹۲	۱۰/۷۷	۱۰/۷۷
	۹۰ درصد	کف دوم	۳۰۳	۲۲/۷۱	۷/۰۲	۲/۰۲	۱۰/۸۲	۷/۰۲	۱۰/۰۷	۱۱/۱۱	۱۰/۰۷	
	باطله اشیاع		۲۶۸	۲۸/۷۹	۷/۰۲	۲/۰۲	۱۴/۴۸	۷/۰۲	۱۲/۹۲	۸/۰۲	۱۲/۹۲	
	—	خوراک	—	۱۰۰	۱۰/۰۲	۱۰۰/۱۰/۷۷	۸/۰۲	۲/۰۲	۱۰۰	۱۷/۰۲		
۱۲	۱۶۰۰ گرم ۷۰۰ سی سی	کف اول	۹۵	۶/۶۹	۱۲/۰	۵/۰۲	۱۱/۲۲	۵/۰۲	۱۰/۷۰	۲۷/۲۰	۱۰/۷۰	
	۹۰ درصد	کف دوم	۲۵۶	۱۷/۸۷	۸/۰۲	۲/۰۲	۸/۰۲	۸/۰۲	۲۲/۸۱	۲۱/۷۹	۱۲/۷۵	
	اشیاع	کف سوم	۵۰۰	۳۹/۰۶	۷/۰۲	۲/۰۲	۷/۰۲	۷/۰۲	۱۰/۷۲	۱۰/۷۲	۳۵/۹۶	
	باطله	—	۵۱۷	۳۶/۲۸	۱۰/۰۱	۴/۰۲	۴/۰۲	۴/۰۲	۱۲/۲۱	۱۲/۲۱	۳۰/۴۸	
	—	خوراک	—	۱۰۰	۱۷/۰۷	۱۰۰/۱۰/۷۷	۸/۰۲	۳/۰۲	۱۰۰	۱۷/۰۷		
۱۳	۱ لیتر ۲ کیلوگرم	کف اول	۴۶۵	۲۶/۹۹	۱۱/۱۸	۲/۰۲	۸/۰۲	۸/۰۲	۲۲/۰۹	۲۱/۳۰	۲۲/۰۹	
	۹۰ درصد	کف دوم	۲۴۰	۱۲/۲۲	۵/۰۲	۲/۰۲	۵/۰۲	۵/۰۲	۱۷/۸۰	۱۷/۸۰	۱۴/۰۰	
	اشیاع	کف سوم	۳۹۰	۲۲/۶۳	۱۲/۰	۲/۰۲	۱۲/۰	۱۲/۰	۱۵/۰۰	۱۵/۰۰	۲۰/۷۰	
	باطله	—	۶۲۲	۳۸/۱۶	۵/۰۱	۳/۰۲	۳/۰۲	۳/۰۲	۱۸/۷۸	۲۱/۱۱	۹/۳۱	
	—	خوراک	—	۱۰۰	۱۷/۱۵	۱۰۰/۱۰/۸۲	۸/۰۲	۳/۰۲	۱۰۰	۱۷/۱۵		
۱۴	۱ لیتر ۲ کیلوگرم	کف سه بار پاک شده	۳۰۰	۱۶/۰۲	۱۴/۱۵	۱/۰۲	۵/۰۲	۲/۰۲	۲۲/۰۲	۲۲/۰۲	۱۷/۰۰	
	۹۰ درصد	باطله	۲۲۸	۱۲/۷۱	۲/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۲۱/۷۹	۲۱/۷۹	۱۲/۷۰	
	اشیاع	باطله دوبار	۲۶۰	۱۹/۲۲	۲/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۱۰/۷۰	۱۰/۷۰	۱۰/۰۹	
	باطله یکبار	—	۴۸۲	۲۵/۷۳	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۷/۷	۱۰/۰۰	۴/۰۲	
	باطله نهایی	—	۴۹۲	۲۶/۳۲	۰/۰۰	۰/۰۰	۰/۰۰	۰/۰۰	۱۲/۹۰	۸/۰۰	۱۲/۹۰	
	—	خوراک	—	۱۰۰	۱۲/۷۲	۱۰۰/۸/۰۲	۷/۰۲	۲/۰۲	۱۰۰	۱۲/۷۲		
۱۵	۱ لیتر ۲ کیلوگرم	کف سه بار پاک شده	۲۸۵	۱۰/۴۸	۱/۰۲	۱/۰۲	۰/۰۱	۰/۰۲	۲۲/۹۷	۲۲/۹۷	۲۰/۰۲	
	۸۰ درصد	باطله	۲۱۶	۱۱/۷۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۲۲/۱۱	۲۲/۱۱	۱۸/۱۱	
	اشیاع	باطله دوبار	۴۰۵	۲۲/۷۸	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۱۷/۰۲	۱۷/۰۲	۱۷/۰۲	
	باطله یکبار	—	۳۴۰	۱۸/۲۷	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۱۲/۲۲	۱۰/۳۷	۸/۰۲	
	باطله نهایی	—	۵۹۵	۳۲/۲۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۰/۰۲	۱۰/۴۸	۸/۰۰	۱۰/۴۸	
	—	خوراک	—	۱۰۰	۱۲/۲۸	۱۰۰/۹/۰۲	۷/۰۲	۲/۰۲	۱۰۰	۱۲/۲۸		

درصد می باشد.

۸ - باطله نهایی حدود ۲۳ درصد سدیم، ۵/۲ درصد کلسیم و ۹/۰ درصد منیزیم دارد. محلول حاصل از فیلتراسیون باطله، حاوی ۱/۵ درصد سدیم، ۳/۵ درصد پتاسیم، ۶ درصد کلسیم و ۸/۵ درصد منیزیم است.

۹ - با توجه به عدم وجود گزارشات منتشر شده در مورد فلوتاسیون پتابس از شورابه ها، نتایج حاصله می تواند علاوه بر طرح پتابس خور و بیابانک، از لحاظ علمی نیز در خور توجه باشد.

هالیت از شورابه ها نیز به سادگی امکان پذیر نیست.

۴ - به نظر می رسد، استفاده از یک محلول اشباع ۸۰ تا ۹۰ درصدی کلرور منیزیم، بهترین شرایط را برای فلوتاسیون سیلویت فراهم می کند. در این شرایط، کارنالیت موجود در شورابه، به سیلویت و کلرور منیزیم تفکیک می شود و در نتیجه می توان سیلویت را جدا کرد. محلول اشباع کلرور منیزیم را می توان به فرایند برگردانید.

۵ - از میان کلکتورهای مطرح برای فلوتاسیون پتابس از شورابه ها، لیلافلوت بهترین نتیجه را نشان داده است.

۶ - پس از دو مرحله شستشو کنسانتره فلوتاسیون، عیار پتاسیم (اکسید پتاسیم و کلرور پتاسیم) در محصول نهایی به ۳۷/۸۴ درصد (و بهمین ترتیب ۴۵/۶ و ۷۲/۷۲ درصد) افزایش می یابد.

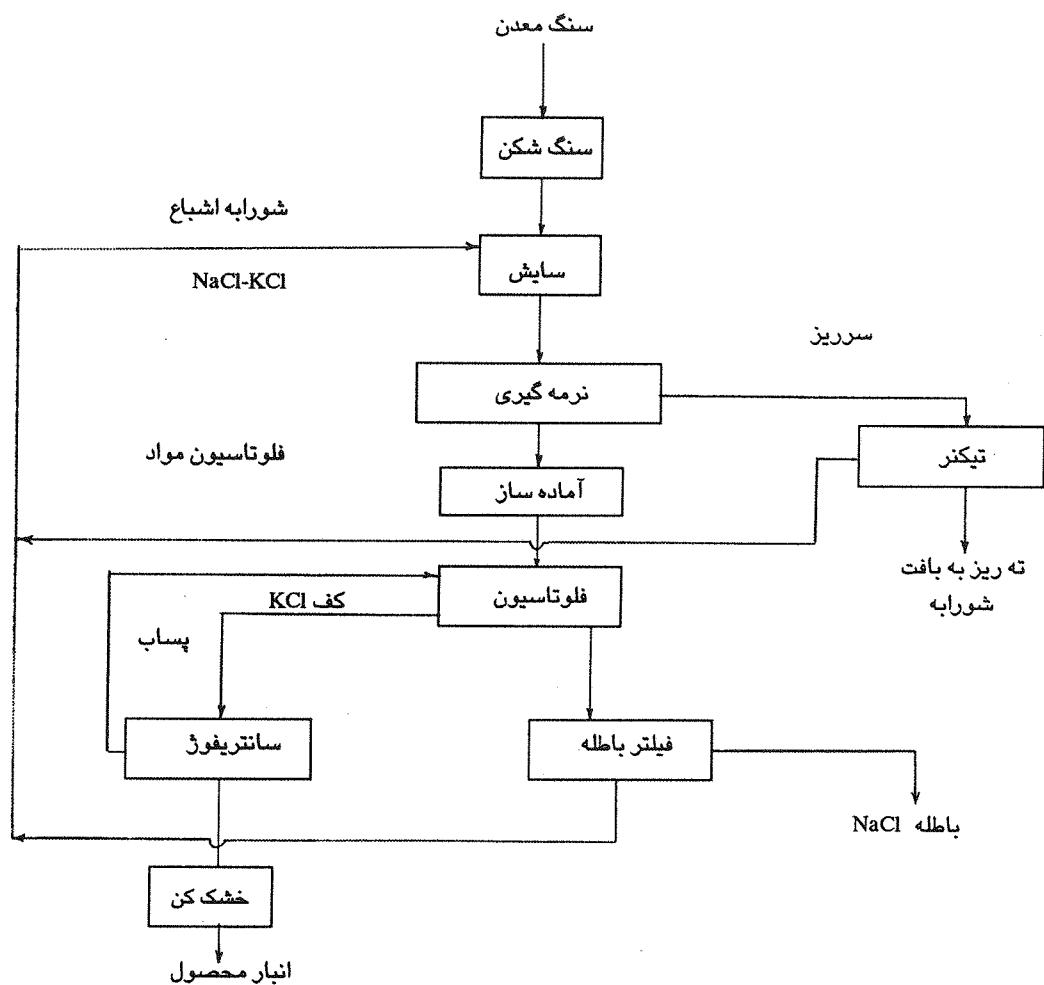
۷ - افت بازیابی در محصول باطله برداری پتابس حدود ۵

زیرنویس ها

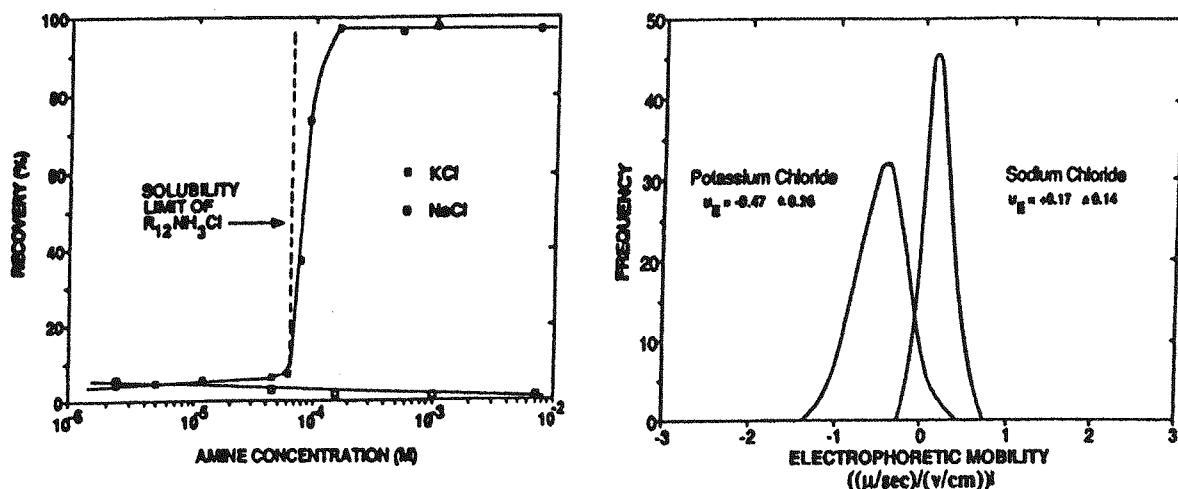
- 1 - Salt Crust
- 2 - Inter Crystaline Brine
- 3 - Arachiady- Behnyl
- 4 - Barret Oil 64

جدول (۱۰) فلوتاسیون همراه با آبگیری محصولات.

شماره آزمایش	بار و روغنی	محلول اشباع	محصولات	وزن گرم	درصد وزنی	درصد عیار					%K ₂ O		%KCl		عیار بازیابی	عیار بازیابی			
						جامد	اشباع	K	Na	Mg	Ca	عیار بازیابی	عیار بازیابی	عیار بازیابی	عیار بازیابی				
۱۶	۱ کیلوگرم	پر عیار	الیتر	۳۲۵	۱۶/۶۹							۵۴/۱۰	۵۹/۲۸	۶۴/۱۰	۳۷/۴۰	۳۱/۰۴	۶/۴۶	۲/۷۲	۲/۷۹
	۱۶	محلول اشباع باطله		۹۰	۴/۶۲							۵/۱۴	۱۷/۱۷	۵/۱۴	۱۰/۸۳	۸/۹۹	۲۱/۸۶	۲/۲۸	۴/۷۹
	۸۰ درصد	فیلتر پر عیار		۷۶۲	۲۹/۱۴							۱۴/۹۶	۵/۹۰	۱۴/۹۶	۳/۷۲	۳/۰۹	۱/۳۶	۶/۰۴	۹/۰۷
	۸۰ درصد	فیلتر باطله		۷۷۰	۳۹/۵۵							۱۵/۸۰	۸/۱۷	۱۵/۸۰	۲/۸۹	۲/۲۲	۱/۳۷	۸/۲۸	۵/۸۸
	—	خوارک		۱۹۴۷	۱۰۰							۱۰۰	۱۰/۴۳	۱۰۰	۹/۷۴	۸/۰۸	۲/۱۶	۸/۱۰	۶/۰۹
۱۷	۱ کیلوگرم	کف دو بار پاک شده	الیتر	۱۴۵	۷/۴۹							۳۴/۴۸	۷۷/۲۷	۳۴/۴۸	۴۵/۶۰	۳۷/۸۴	۲/۳۵	۰/۹	۱/۹۹
	۸۰ درصد	محلول اشباع باطله دو بار پاک شده		۸۰	۴/۱۲							۱۶	۶۰/۸۱	۱۶	۲۸/۲۷	۳۱/۸۴	۵/۷۴	۱/۶۷	۲/۸۰
	۸۰ درصد	باطله		۸۱	۴/۱۸							۱۲	۴۵/۰۸	۱۲	۲۸/۴۴	۲۲/۸۰	۱۲/۴۲	۱/۷۲	۱/۶۴
	۸۰ درصد	باطله نهایی		۸۲	۴/۲۳							۴/۹۶	۱۸/۴۱	۴/۹۶	۱۱/۸۲	۹/۸۴	۲۲/۸۷	۰/۹۳	۲/۵۲
	۸۰ درصد	فیلتر پر عیار		۸۹۹	۴۶/۴۱							۱۸/۸۰	۶/۳۹	۱۸/۸	۴/۰۱	۲/۳۳	۱/۴۸	۷/۸۹	۵/۷۲
	۸۰ درصد	فیلتر باطله نهایی		۶۵۰	۲۳/۵۶							۱۳/۷۶	۶/۴۴	۱۲/۷۶	۴/۰۶	۲/۲۷	۱/۵۰	۸/۴۹	۶/۱۰
	—	خوارک		۱۹۳۷	۱۰۰							۱۰۰	۱۵/۷۰	۱۰۰	۹/۹۰	۸/۲۲	۳۱/۱۶	۶/۷۶	۵/۱۴

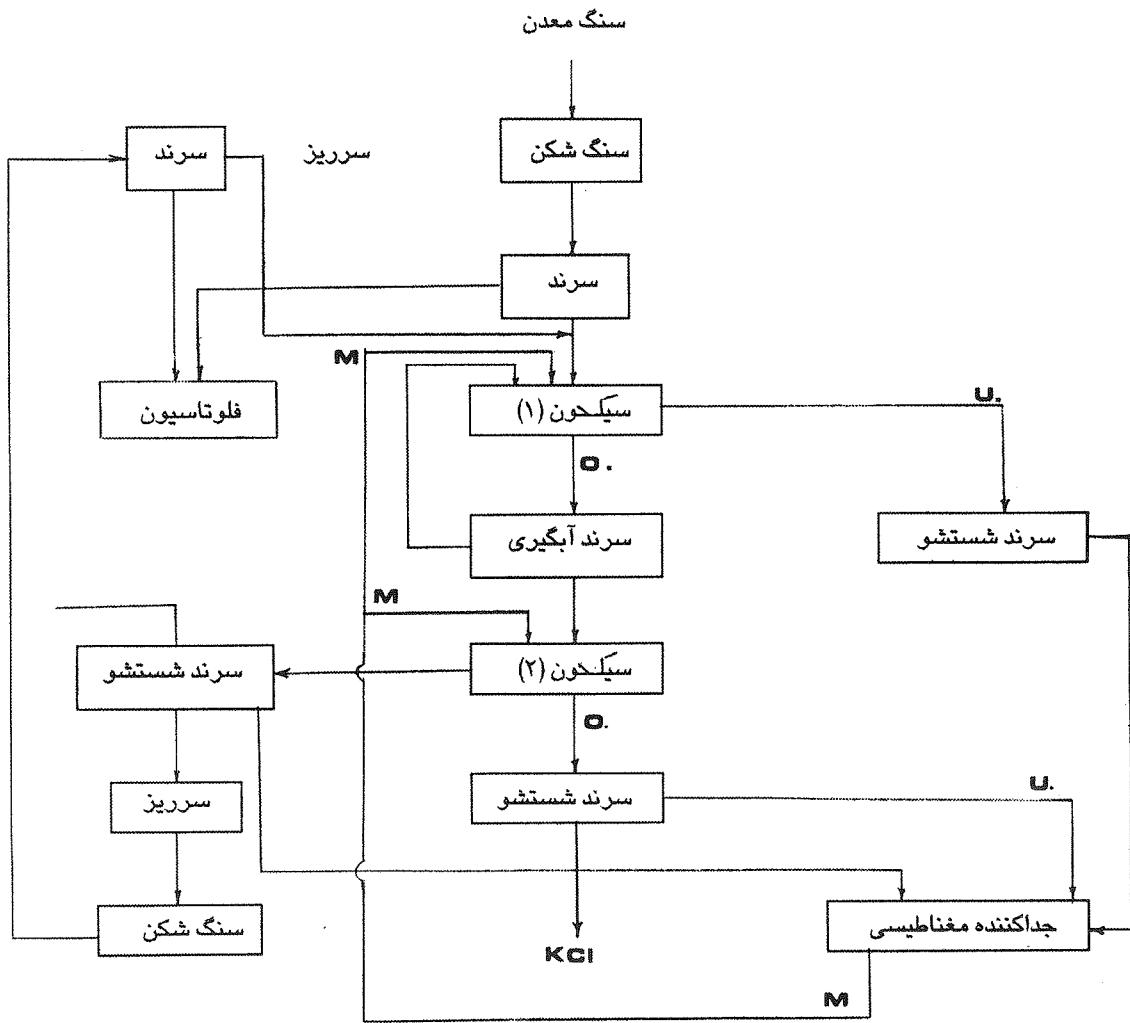


شکل (۱) فرآیند فلوتاسیون برای تولید KCl.

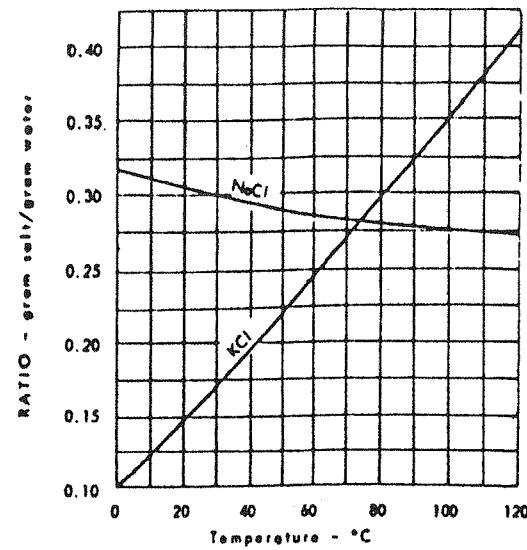


شکل (۳) جذب گلکتور آمین بر روی گانی سیلویت.

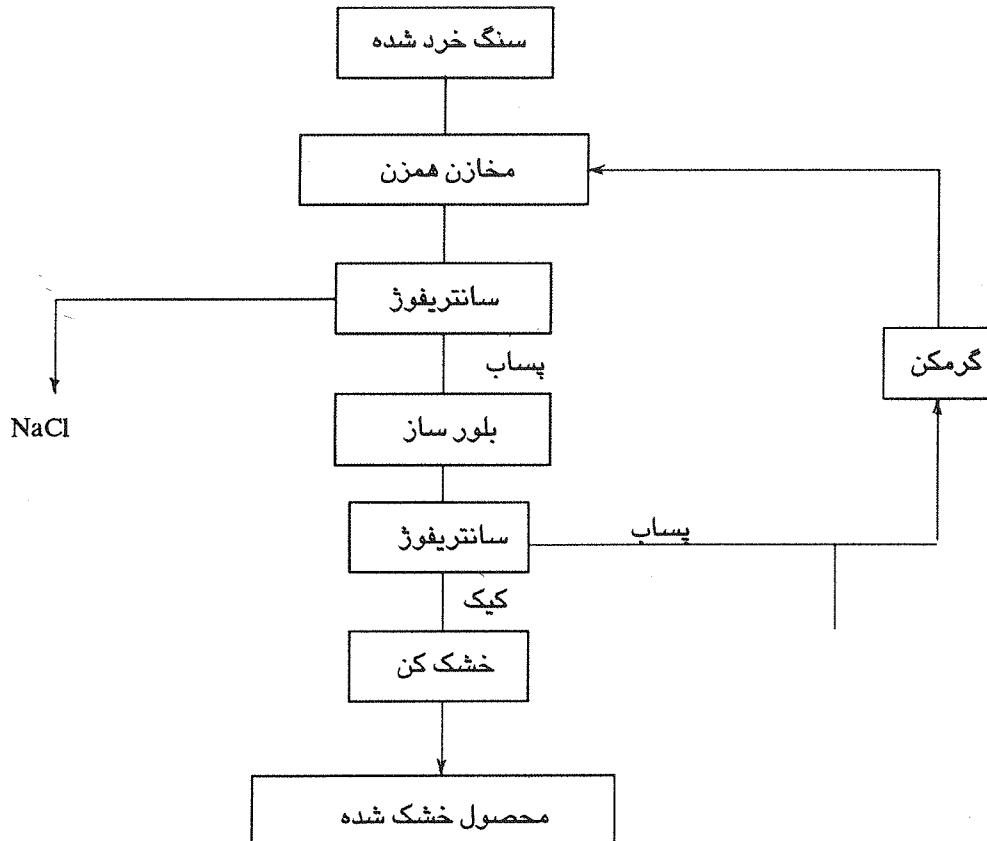
شكل (۳) تحریک الکتروفوژی کانهای سلولی و هالوت.



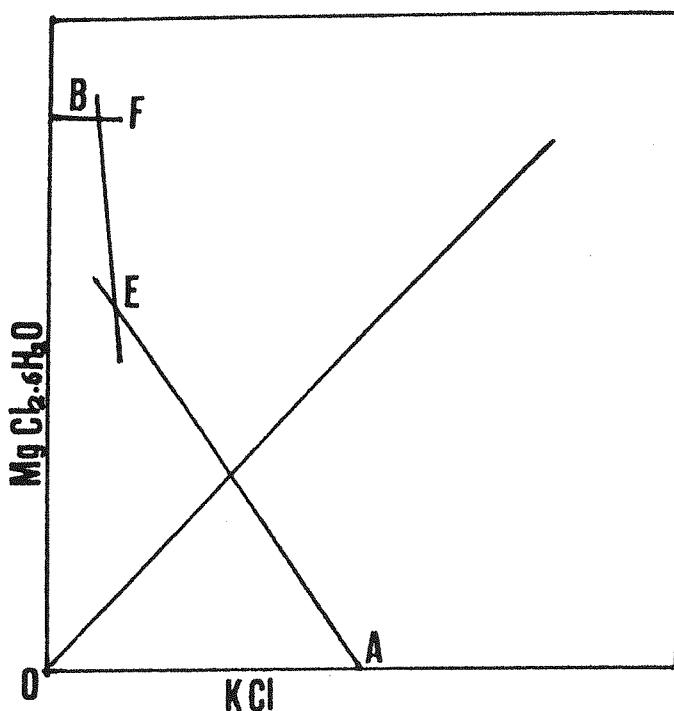
شکل (۴) فرایند جدایش واسطه سنگین پتائیس.



شکل (۵) قابلیت افحلال سیلویت و هالیت.



شکل (۶) فرایند انحلال - گریستالایزاسیون پتاس.



شکل (۷) ترکیب فازهای جامد در سیستم کلرور بتاسیم، کلرور مگنیزیم.

مراجع

- [6] Zandon V. A., Potash, Mineral Processing Handbook, Weiss D., Sec. 22 SME 1986.
- [7] Miller J. D., Yalamanchili, Fundamental Aspects of Soluble Salt Flotation, Mineral Engineering, Vol. 7, No. 2/3, pp. 305-317, 1994.
- [8] Schubert H., What goes on During Potash Flotation, E/MJ, pp. 94-97, 1967.
- [9] Anon, Cleveland Potash, Reprinted from Fertilizer Focus, 1984.
- [10] Amiraj. and Darius R., Beneficiation of Carnalite ore by Gravity Separation and Flotation, APC Project Reprt, pp. 47-55.
- [1] نبیان، ج و روزبه کارگر، سرمد. «گزارش مطالعات اکتشافی و بررسی امکان بهره برداری از ذخایر پتاس دار کویر بزرگ ایران» سازمان زمین شناسی کشور. ۱۳۷۰.
- [2] اصلانی، س. و اولیازاده، م. فرآوری کانسنسگ پتاس گرمسار دانشکده فنی دانشگاه تهران، گروه معدن. ۱۳۷۶
- [3] رئیسی، ع. و امینی، ا. پر عیار سازی پتاس گرمسار سازمان زمین شناسی کشور. ۱۳۶۹
- [4] Encyclopedia of Chemical Technology, 3rd editions, Vol-18.
- [5] Anon, Potash Floation, Mining Chemicals Notebook, Hoesch GmbH.,1990