



دانشکده مهندسی

گروه مهندسی شیمی

پایان نامه کارشناسی ارشد فرآوری و انتقال گاز

مقایسه فرآیند غشائی نمزدایی با سایر فرآیندهای نمزدایی گاز طبیعی

استاد راهنما:

دکتر مهدی پورافشاری چنار

نگارش:

مهسان باصفا

دی ماه ۱۳۹۰

تشکر و قدردانی

با سپاس و ارادت فراوان نسبت به استاد ارجمندم جناب آقای دکتر پورافشاری که نه تنها در پیشبرد این پروژه بلکه در طول دوران تحصیل همواره از پشتیبانی و راهنمایی‌های بی‌دریغ ایشان بهره‌مند بودم.

از مشاور محترم صنعتی پروژه جناب آقای مهندس کسرائی به جهت کمک‌های ایشان در امر فراهم نمودن منابع و اطلاعات لازم سپاسگزارم.

همچنین از جناب آقای مهندس نیکنام به جهت کمک‌های ارزنده ایشان در طول انجام این پروژه سپاسگزارم.

تقدیم به

پدر و مادر عزیزم که در تمام مراحل زندگی یار و غمخوار من بوده‌اند.

چکیده

نمزدایی گاز طبیعی فرآیندی است که برای حذف بخار آب همراه با گاز طبیعی مورد استفاده قرار می‌گیرد. حذف رطوبت موجب جلوگیری از تشکیل هیدرات و یخزدگی و نیز کاهش خوردگی در خطوط انتقال گاز می‌شود. روش‌های گوناگونی برای این منظور ارائه شده که می‌توان به جذب با استفاده از حلال، جذب سطحی، غشا و ... اشاره نمود.

هدف از این مطالعه، مقایسه تکنولوژی غشائی با دیگر روش‌های نمزدایی گاز طبیعی به منظور ارائه راهکاری مناسب برای استفاده در کشور جهت نمزدایی گاز طبیعی می‌باشد. به این منظور به کمک شبیه‌سازی و محاسبات فنی و اقتصادی و پس از ترسیم نمودار مرزهای اقتصادی بین فرآیندهای مختلف نمزدایی، فرآیند بهینه در فشار و سرعت‌های مختلف تعیین گردید. شبیه‌سازی واحد جذب به کمک حلال توسط نرم‌افزار Aspen-Hysys و مدل‌سازی و شبیه‌سازی سیستم‌های غشائی مختلف در محیط نرم‌افزار MATLAB انجام شد. به منظور حل معادلات حاکم بر غشاء، از روش المان‌های محدود استفاده شد و در ادامه ساختار بهینه غشائی تعیین گردید. بررسی‌های انجام شده نشان دادند که در شرایط عملیاتی متداول در واحدهای نمزدایی، هزینه جداسازی سیستم‌های غشائی بهینه تنها در فشارهای بالای خوراک، کمتر از واحدهای جذب به کمک حلال می‌باشد به نحوی که در فشارهای پایین و در سرعت‌های بیشتر از ۳۰ MMSCFD سیستم غشائی قابل رقابت با واحد جذب به کمک حلال نمی‌باشد. همچنین تحت شرایط عملیاتی مورد بررسی در این مطالعه، هزینه واحدهای جذب سطحی در مقایسه با سایر واحدهای نمزدایی گاز طبیعی بیشتر بود به نحوی که حتی در فشارهای بالای خوراک و سرعت‌های تقریبی ۲۶۰ MMSCFD (مشابه شرایط موجود در پالایشگاه گاز شهید هاشمی‌نژاد)، واحد جذب سطحی در مقایسه با واحد غشائی بهینه و جذب به کمک حلال توجیه اقتصادی نداشت. در نهایت فرآیند نمزدایی بهینه برای آن دسته از پالایشگاه‌های کشور که از فرآیند جذب سطحی بهره می‌گیرند، تعیین گردید. بر طبق نتایج، چنانچه در واحدهای نمزدایی به کمک فرآیند جذب سطحی از یک سیستم غشائی بهینه به تنهایی و یا در ترکیب با واحد جذب سطحی استفاده گردد به طوری که بخشی از رطوبت اولیه موجود در جریان گاز توسط سیستم غشائی حذف گردد، صرفه‌جویی قابل ملاحظه‌ای در هزینه‌های جداسازی کل ایجاد خواهد شد.

کلمات کلیدی: سیستم غشائی، شبیه‌سازی، هزینه‌های جداسازی، نمزدایی

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱	چکیده
۲	فصل اول - مروری بر انواع فرآیندهای نمزدایی گاز طبیعی
۳	۱-۱- مقدمه
۳	۲-۱- نمزدایی گاز طبیعی
۴	۳-۱- نمزدایی گاز طبیعی به روش سرد کردن مستقیم
۵	۴-۱- جذب آب به کمک حلال
۶	۱-۴-۱- توصیف فرآیند نمزدایی به کمک حلال
۱۱	۵-۱- جذب آب توسط یک جاذب جامد
۱۲	۱-۵-۱- انواع جاذب‌های جامد مورد استفاده در نمزدایی
۱۴	۲-۵-۱- توصیف فرآیند جذب سطحی
۱۷	۶-۱- نمزدایی گاز طبیعی به کمک غشاء
۱۷	۱-۶-۱- معرفی
۱۷	۲-۶-۱- توصیف یک غشاء
۱۸	۳-۶-۱- فرآیند جداسازی غشائی
۲۰	۴-۶-۱- انواع مدول‌های غشائی
۲۳	۵-۶-۱- خواص غشاهای مورد استفاده در جداسازی گازها
۲۴	۶-۶-۱- حذف آب
۲۶	۷-۱- مزایای فناوری غشائی در مقایسه با سایر سیستم‌های نمزدایی
۲۷	فصل دوم - معرفی شرکت‌های فعال در زمینه فرآیندهای جداسازی غشائی گاز
۲۸	۱-۲- شرکت <i>Air Liquide</i>
۲۸	۲-۲- شرکت <i>Air Products</i>
۲۹	۱-۲-۲- فناوری غشای <i>PRISM</i> [®]
۲۹	۲-۲-۲- نمزدایی گاز طبیعی به کمک غشای <i>PRISM</i> [®]
۳۰	۳-۲-۲- نمونه واحدهای غشائی <i>PRISM</i> [®] نصب شده
۳۰	۳-۲- شرکت <i>MTR</i>
۳۱	۱-۳-۲- راهکار غشائی <i>VaporSep</i> [®] جهت تصفیه گاز طبیعی
۳۲	۴-۲- شرکت <i>NATCO</i>

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۳۲	۲-۴-۱- فناوری غشای <i>Cynara</i>
۳۳	۲-۵- شرکت <i>PoroGen</i>
۳۳	۲-۵-۱- تصفیه گاز طبیعی توسط غشای <i>PEEK-SEPTM</i>
۳۳	۲-۶- شرکت <i>ProSep</i>
۳۴	۲-۷- شرکت <i>UBE</i>
۳۴	۲-۷-۱- جداسازی گاز توسط غشای پلی ایمیدی
۳۵	۲-۸- شرکت <i>UOP</i>
۳۶	۲-۸-۱- سیستم‌های غشائی <i>Separex</i>
۳۷	۲-۸-۲- سیستم‌های غشائی <i>Polysep</i>
۳۷	۲-۹- شرکت <i>Vaperma</i>
۳۷	۲-۹-۱- فناوری غشائی <i>SiftekTM</i>
۳۸	فصل سوم - مروری بر مطالعات انجام گرفته
۳۹	۳-۱- مروری بر فعالیت‌های انجام شده در زمینه مدل‌سازی غشائی
۵۰	۳-۲- مروری بر انواع پیکربندی‌های غشائی پیشنهادی به منظور نم‌زدایی گاز طبیعی
۵۴	۳-۳- مقایسه فرآیندهای نم‌زدایی گاز طبیعی
۶۴	فصل چهارم - مدل‌سازی فرآیندهای غشائی و بررسی عملکرد پیکربندی‌های غشائی
۶۵	۴-۱- انتقال جرم در غشاء و مدل‌های مربوطه
۶۵	۴-۲- مدل انحلال-نفوذ در غشاهای چگال
۶۸	۴-۳- الگوهای جریانی در مدل‌سازی غشائی
۶۹	۴-۴- مدل‌سازی غشائی
۷۰	۴-۴-۱- روش تقریبی محاسبه سرعت تراوش اجزاء
۷۱	۴-۴-۲- مدل‌سازی دقیق
۷۱	۴-۴-۳- مدل الگوی جریان عرضی
۷۳	۴-۵- ساختارهای فرآیندهای جداسازی غشائی
۷۵	۴-۶- مدل‌سازی سیستم‌های غشائی تک و دو مرحله‌ای در این پروژه
۷۷	۴-۷- بررسی صحت نتایج مدل‌سازی غشائی

فهرست مطالب

صفحه

عنوان

۸۰	فصل پنجم - ارزیابی اقتصادی فرآیندهای نم‌زدایی غشائی، جذب به کمک حلال گلیکول، جذب سطحی، ترکیبی غشاء- گلیکول و ترکیبی غشاء- جذب سطحی
۸۱	۱-۵- ارزیابی اقتصادی واحد نم‌زدایی با گلیکول
۸۱	۱-۱-۵- طراحی و محاسبه قیمت برج‌های جذب و دفع
۸۸	۲-۱-۵- محاسبه قیمت جداکننده‌ها
۸۹	۳-۱-۵- محاسبه قیمت مبدل‌های حرارتی
۹۱	۴-۱-۵- محاسبه قیمت پمپ
۹۳	۵-۱-۵- نمونه محاسبات طراحی مبدل‌های حرارتی
۹۳	۱-۵-۱-۵- طراحی مبدل حرارتی lean/rich در واحد گلیکول
۹۹	۶-۱-۵- محاسبه ابعاد و پارامترهای مورد نیاز تجهیزات
۹۹	۷-۱-۵- محاسبه هزینه سرمایه گذاری
۱۰۰	۸-۱-۵- هزینه عملیاتی
۱۰۱	۹-۱-۵- نمونه مطالعاتی برای ارزیابی اقتصادی واحد گلیکول
۱۰۱	۱-۹-۱-۵- محاسبه قیمت برج جذب
۱۰۲	۲-۹-۱-۵- محاسبه قیمت برج احیاء
۱۰۳	۳-۹-۱-۵- محاسبه قیمت جداکننده‌ها
۱۰۳	۴-۹-۱-۵- محاسبه قیمت اسکرابر ورودی
۱۰۴	۵-۹-۱-۵- محاسبه قیمت جداکننده تبخیر آبی
۱۰۴	۶-۹-۱-۵- محاسبه قیمت مبدل‌ها
۱۰۵	۷-۹-۱-۵- محاسبه قیمت پمپ گلیکول
۱۰۶	۸-۹-۱-۵- محاسبه هزینه عملیاتی و هزینه نهایی
۱۰۷	۲-۵- ارزیابی اقتصادی واحد نم‌زدایی به روش جذب سطحی بر روی سیلیکاژل
۱۰۷	۱-۲-۵- طراحی بستر جذب سطحی
۱۱۰	۲-۲-۵- محاسبات مربوط به بستر جذب در حالت احیاء
۱۱۱	۳-۲-۵- محاسبه قیمت بسترهای جذب
۱۱۱	۴-۲-۵- محاسبه قیمت گرم کن
۱۱۲	۵-۲-۵- محاسبه قیمت کولر هوایی

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱۱۲	۵-۲-۶- محاسبه قیمت جداکننده دوفازی
۱۱۲	۵-۲-۷- نمونه مطالعاتی برای ارزیابی اقتصادی واحد سیلیکاژل
۱۱۳	۵-۲-۷-۱- محاسبه هزینه عملیاتی و هزینه نهایی
۱۱۴	۵-۲-۸- بررسی صحت نتایج طراحی بسترهای جذب سطحی (مقایسه با مقادیر واقعی پالایشگاه)
۱۱۵	۵-۳- محاسبات اقتصادی فرآیندهای غشائی
۱۱۶	۵-۳-۱- محاسبه کار کمپرسور در سمت جریان تراوش یافته و کمپرسور میانی در سیستم غشائی دو مرحله‌ای
۱۱۷	۵-۳-۲- محاسبه قیمت کولر هوایی
۱۱۷	۵-۳-۳- محاسبات تبخیر ناگهانی در واحد غشائی
۱۱۷	۵-۳-۳-۱- محاسبه فشار حباب
۱۱۸	۵-۳-۳-۲- محاسبه فشار شبنم
۱۱۸	۵-۳-۳-۳- محاسبات تبخیر ناگهانی
۱۱۹	۵-۳-۴- شرایط عملیاتی مورد استفاده در نمونه مطالعاتی سیستم غشائی
۱۲۰	۵-۳-۵- نمونه محاسبات سیستم غشائی
۱۲۴	۵-۴- مقایسه نتایج حاصل از شبیه‌سازی واحدهای نم‌زدایی به کمک گلایکول و نم‌زدایی غشائی گاز طبیعی با سایر مطالعات انجام شده
۱۲۸	۵-۵- شبیه‌سازی و بهینه‌سازی اقتصادی سیستم ترکیبی غشاء-جذب
۱۳۰	۵-۶- شبیه‌سازی و بهینه‌سازی اقتصادی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی
۱۳۱	فصل ششم - ترسیم نمودار مرزهای اقتصادی و انجام آنالیز حساسیت
۱۳۲	۶-۱- نتایج حاصل از شبیه‌سازی و ارزیابی اقتصادی سیستم غشائی
۱۳۲	۶-۱-۱- اثر تعداد المان‌ها در روش المان‌های محدود بر عملکرد سیستم‌های غشائی تک مرحله‌ای و تک مرحله‌ای با جریان برگشتی
۱۳۳	۶-۲- هزینه واحد غشائی تک مرحله‌ای با جریان برگشتی برای نم‌زدایی گاز طبیعی
۱۳۶	۶-۳- هزینه واحد جذب به کمک حلال برای نم‌زدایی گاز طبیعی
۱۳۶	۶-۴- هزینه واحد جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز طبیعی
۱۳۸	۶-۵- ترسیم نمودار مرزهای اقتصادی واحدهای نم‌زدایی گاز طبیعی

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱۴۰	۶-۶- آنالیز حساسیت
۱۴۰	۶-۶-۱- اثر تراوش پذیری اجزاء و انتخابگری غشاء بر عملکرد سیستم غشائی تک مرحله‌ای با جریان برگشتی
۱۴۳	۶-۶-۲- اثر قیمت غشاء بر عملکرد فرآیند غشائی
۱۴۴	۶-۶-۳- اثر فشار خوراک بر عملکرد فرآیندهای نم‌زدایی
۱۴۵	۶-۶-۴- اثر قیمت گاز طبیعی بر عملکرد فرآیندهای نم‌زدایی
۱۴۷	فصل هفتم - پالایشگاه‌های گاز منتخب جهت تعیین واحد نم‌زدایی بهینه
۱۴۸	۷-۱- مشخصات واحدهای نم‌زدایی پالایشگاه‌های گاز کشور
۱۵۰	۷-۲- پالایشگاه‌های گاز منتخب جهت تعیین واحد نم‌زدایی بهینه
۱۵۰	۷-۲-۱- پالایشگاه گاز شهید هاشمی نژاد
۱۵۵	۷-۲-۲- پالایشگاه گاز بیدبلند
۱۵۸	۷-۲-۳- پالایشگاه گاز پارسیان
۱۶۱	۷-۲-۴- پالایشگاه گاز ایلام
۱۶۴	نتیجه‌گیری و پیشنهاد
۱۶۶	منابع و مراجع

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۵	شکل ۱-۱ نمایی از یک واحد سردسازی به همراه تزریق گلايکول برای نم زدایی
۶	شکل ۲-۱ نمایی از واحد نم زدایی به کمک حلال گلايکول
۸	شکل ۳-۱ نقطه شبنم آبی گاز پس از نم زدایی با TEG
۱۵	شکل ۴-۱ نمایی از واحد نم زدایی به کمک جذب سطحی
۱۸	شکل ۵-۱ نحوه عملکرد مدول غشائی جداسازی گاز
۱۹	شکل ۶-۱ شمایی از ساختار غشای نامتقارن
۲۰	شکل ۷-۱ نمونه‌ای از ساختار غشای ترکیبی
۲۱	شکل ۸-۱ مدول حلزونی
۲۲	شکل ۹-۱ مدول الیاف توخالی
۲۲	شکل ۱۰-۱ نمونه‌ای از محفظه غشائی به همراه مدول‌ها
۲۳	شکل ۱۱-۱ پایه‌های قابل حمل و نقل غشائی
۲۵	شکل ۱۲-۱ تأثیر فشار جریان تراوش یافته بر راندمان یک سیستم غشائی نم زدایی گاز طبیعی (غلظت خوراک: $n_{H_2O_0} = 1000 ppm$ ، غلظت باقیمانده: $n_{H_2O_0} = 100 ppm$ ، فشار خوراک: $10000 psia$ ، انتخابگری آب به متان برای غشاء: ۵۰۰)
۳۰	شکل ۱-۲ سیستم غشائی PRISM جهت نم زدایی گاز طبیعی
۳۱	شکل ۲-۲ نمودار جریانی یک سیستم غشائی FGC
۳۲	شکل ۳-۲ نمونه‌ای از سیستم غشائی VaporSep جهت بازیابی NGL از گاز طبیعی
۳۴	شکل ۴-۲ فرمول شیمیایی غشای پلی‌ایمیدی UBE
۳۵	شکل ۵-۲ نحوه جداسازی بخار آب در یک خشک کن هوایی
۳۶	شکل ۶-۲ نحوه عملکرد مدول غشائی Separex TM
۳۹	شکل ۱-۳ الگوهای جریانی در تراوشگرهای جداسازی گاز آ (اختلاط کامل ب) همسو ج) ناهمسو د) جریان عرضی
۴۶	شکل ۲-۳ ترکیب جریان‌های تراوش یافته و باقیمانده برای آ (جزء ۱ ب) جزء ۲
۴۶	شکل ۳-۳ مقایسه نتایج حاصل از حل دقیق سیستم چند جزئی و فرض سیستم دو جزئی. ترکیب جریان‌های تراوش یافته و باقیمانده به صورت تابعی از برش مرحله‌ای
۴۸	شکل ۴-۳ شماتیک دیاگرام مورد استفاده در مطالعه Mellon و همکاران. P_i و P_{fi} به ترتیب فشار سمت تراوش یافته و باقیمانده، ΔA سطح هر المان دیفرانسیلی و n تعداد مراحل

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۴۹	شکل ۳-۵ تغییرات کسر مولی (آ) متان و (ب) بخار آب در جریان‌های تراوش یافته و باقیمانده بر حسب برش مرحله‌ای
۵۱	شکل ۳-۶ سطح غشای مورد نیاز بر حسب فشار جریان تراوش یافته برای انتخابگری ۱۰۰ (○)، ۱۰۰۰ (◇) و ۱۰۰۰۰ (□)
۵۲	شکل ۳-۷ برش مرحله‌ای بر حسب فشار جریان تراوش یافته برای انتخابگری ۱۰۰ (○) در حضور آب و (● بدون حضور آب)، ۱۰۰۰ (◇ در حضور آب و (◆ بدون حضور آب) و ۱۰۰۰۰ (□ در حضور آب و (■ بدون حضور آب)
۵۲	شکل ۳-۸ نمونه‌ای از طراحی‌های سیستم‌های غشائی نم‌زدایی گاز طبیعی با استفاده از کمپرسور جریان برگشتی (انتخابگری آب به متان برای غشاء برابر با ۵۰۰، $(P/\ell)_{H_2O} = 2000GPU$)
۵۳	شکل ۳-۹ نم‌زدایی با استفاده از جریان گاز sweep در سمت جریان تراوش یافته (انتخابگری آب به متان برای غشاء برابر با ۵۰۰، $(P/\ell)_{H_2O} = 2000GPU$)
۵۵	شکل ۳-۱۰ واحد غشائی مورد استفاده در مطالعه Binci و همکاران
۵۷	شکل ۳-۱۱ مقایسه هزینه‌های سرمایه‌گذاری مستقیم در واحد گلايکول و غشاء
۵۸	شکل ۳-۱۲ مقایسه هزینه سکوی نگهداری در واحد غشائی و گلايکول
۵۸	شکل ۳-۱۳ مقایسه CAPEX بین واحد غشائی و واحد گلايکول
۵۹	شکل ۳-۱۴ پارامترهای مورد استفاده در CAPEX
۵۹	شکل ۳-۱۵ هزینه‌های مربوط به نگهداری، نیروی انسانی و مواد شیمیایی
۶۰	شکل ۳-۱۶ مقایسه هزینه انرژی بین سیستم غشائی و گلايکول
۶۰	شکل ۳-۱۷ نتایج NPV برای حالت اول واحد غشائی
۶۱	شکل ۳-۱۸ نتایج NPV برای حالت دوم واحد غشائی
۶۲	شکل ۳-۱۹ نتایج NPV برای حالت سوم واحد غشائی
۶۹	شکل ۴-۱ شماتیک الگوی جریان عرضی در مدول غشائی
۷۱	شکل ۴-۲ نمایی از الگوی جریان عرضی برای مدول غشائی در مطالعه حاضر
۷۴	شکل ۴-۳ ساختارهای مورد استفاده در فرآیند جداسازی غشائی (آ) تک مرحله‌ای (ب) تک مرحله‌ای با جریان برگشتی (ج) تک مرحله‌ای با جریان sweep (د) دو مرحله‌ای
۷۸	شکل ۴-۴ مقایسه نتایج حاصل از مدل‌سازی غشائی نم‌زدایی گاز طبیعی با نتایج مطالعات Steiner و Weller و نیز مطالعه Mellon و همکاران با توجه به شرایط موجود در جدول ۴-۱

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۷۹	شکل ۴-۵ مقایسه نتایج حاصل از مدل‌سازی غشائی نم‌زدایی گاز طبیعی با نتایج مطالعات Ohlrogge و همکاران بر مبنای شرایط عملیاتی موجود در جدول ۴-۲
۸۱	شکل ۵-۱ دیاگرام فرآیندی واحد جذب شبیه‌سازی شده توسط نرم‌افزار <i>Aspen-Hysys</i>
۸۲	شکل ۵-۲ راندمان جداسازی آب بر حسب دبی در گردش گلایکول در غلظت‌های مختلف محلول گلایکول برای $N=1$
۸۲	شکل ۵-۳ راندمان جداسازی آب بر حسب دبی در گردش گلایکول در غلظت‌های مختلف محلول گلایکول برای $N=1/5$
۸۳	شکل ۵-۴ راندمان جداسازی آب بر حسب دبی در گردش گلایکول در غلظت‌های مختلف محلول گلایکول برای $N=2$
۸۳	شکل ۵-۵ راندمان جداسازی آب بر حسب دبی در گردش گلایکول در غلظت‌های مختلف محلول گلایکول برای $N=2/5$
۸۴	شکل ۵-۶ راندمان جداسازی آب بر حسب دبی در گردش گلایکول در غلظت‌های مختلف محلول گلایکول برای $N=3$
۸۴	شکل ۵-۷ راندمان جداسازی آب بر حسب دبی در گردش گلایکول در غلظت‌های مختلف محلول گلایکول برای $N=4$
۹۳	شکل ۵-۸ نمونه‌ای از یک مبدل حرارتی پوسته و لوله
۹۶	شکل ۵-۹ ضریب انتقال حرارت جابجایی در درون لوله
۹۷	شکل ۵-۱۰ ضریب انتقال حرارت جابجایی در درون پوسته
۱۰۷	شکل ۵-۱۱ دیاگرام فرآیندی واحد جذب سطحی با نوسانات دمایی
۱۰۹	شکل ۵-۱۲ ضرایب تصحیح برای جاذب برای رابطه (۳-۲) (آ) محاسبه C_{SS} (ب) محاسبه C_T
۱۲۴	شکل ۵-۱۳ اثر نسبت سطوح غشائی بر روی هزینه‌های جداسازی کل در ساختار غشائی دو مرحله‌ای با جریان برگشتی (دبی خوراک: ۱ MMSCMD، فشار: ۷۵۰ psi، دمای ورودی: °F (۸۶)
۱۲۶	شکل ۵-۱۴ هزینه‌های سرمایه‌گذاری مستقیم بر حسب دبی خوراک در واحدهای نم‌زدایی گلایکول و غشائی. مقایسه نتایج با مطالعه Binci و همکاران
۱۲۶	شکل ۵-۱۵ مقایسه هزینه‌های عملیاتی در واحدهای غشائی و گلایکول. مقایسه نتایج با مطالعه Binci و همکاران

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۱۲۷	شکل ۵-۱۶ مقایسه هزینه‌های سرمایه‌گذاری کل در واحدهای غشائی و گلايکول. مقایسه نتایج با مطالعه Binci و همکاران
۱۲۸	شکل ۵-۱۷ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب برای نم‌زدایی گاز با شرایط عملیاتی جدول (۵-۳۴)
۱۳۰	شکل ۵-۱۸ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز با شرایط عملیاتی جدول (۲-۳)
۱۳۲	شکل ۶-۱ اثر تعداد المان‌ها در روش تفاضل‌های محدود بر هزینه جداسازی سیستم‌های غشائی تک مرحله‌ای و تک مرحله‌ای با جریان برگشتی (دبی ۷۰ MMSCFD و فشار ۷۵۰ psia)
۱۳۴	شکل ۶-۲ هزینه واحد غشائی بر حسب دبی و فشار خوراک (دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۳۵	شکل ۶-۳ اثر دبی جریان خوراک بر هزینه‌های جداسازی سیستم‌های غشائی تک مرحله‌ای و تک مرحله‌ای با جریان برگشتی (فشار خوراک: ۷۵۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۳۵	شکل ۶-۴ اثر ترکیب خوراک بر هزینه‌های جداسازی سیستم‌های غشائی تک مرحله‌ای و تک مرحله‌ای با جریان برگشتی (فشار خوراک: ۷۵۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F، دبی خوراک: ۳۵ MMSCFD)
۱۳۶	شکل ۶-۵ هزینه واحد جذب به کمک حلال گلايکول بر حسب دبی و فشار خوراک (دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۳۷	شکل ۶-۶ هزینه واحد جذب سطحی بر روی سیلیکاژل بر حسب دبی و فشار خوراک (دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۳۸	شکل ۶-۷ مقایسه هزینه‌های جداسازی کل در واحدهای مختلف نم‌زدایی بر حسب دبی خوراک (فشار خوراک: ۸۰۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۳۹	شکل ۶-۸ مقایسه هزینه جداسازی واحدهای مختلف نم‌زدایی بر حسب فشار خوراک و ورودی (دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۴۰	شکل ۶-۹ مرزهای اقتصادی تقریبی واحدهای مختلف نم‌زدایی گاز طبیعی (دمای خوراک: °F ۸۶، خوراک دوجزئی حاوی متان اشباع از بخار آب، مقدار رطوبت خروجی: ۴ lb/MMSCF)
۱۴۲	شکل ۶-۱۰ تأثیر انتخابگری غشاء بر هزینه‌های جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای با جریان برگشتی (دبی خوراک: ۱۰۰ MMSCFD و فشار ورودی: ۸۰۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۱۴۲	شکل ۱۱-۶ تأثیر انتخابگری غشاء بر هزینه جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای با جریان برگشتی و مقایسه با عملکرد واحدهای جذب و جذب سطحی (فشار خوراک: ۸۰۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۴۳	شکل ۱۲-۶ تأثیر تراوش‌پذیری غشاء بر هزینه جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای با جریان برگشتی و مقایسه با عملکرد واحدهای جذب و جذب سطحی (فشار خوراک: ۸۰۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۴۴	شکل ۱۳-۶ تأثیر قیمت غشاء بر هزینه جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای در مقایسه با واحدهای جذب و جذب سطحی (فشار خوراک: ۸۰۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۴۵	شکل ۱۴-۶ اثر فشار بر هزینه جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای در مقایسه با واحدهای جذب و جذب سطحی (دبی خوراک: ۱۰۰ MMSCFD، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۴۶	شکل ۱۵-۶ تأثیر قیمت متان بر هزینه جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای در مقایسه با واحدهای جذب و جذب سطحی (دبی خوراک: ۱۰۰ MMSCFD، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۴۶	شکل ۱۶-۶ تأثیر قیمت متان بر هزینه جداسازی سیستم غشائی تک مرحله‌ای در مقایسه با واحدهای جذب و جذب سطحی (فشار خوراک: ۸۰۰ psia، دمای ورودی: ۸۶ °F)
۱۵۳	شکل ۱-۷ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز در واحد جمالی‌نیای پالایشگاه گاز شهید هاشمی‌نژاد
۱۵۴	شکل ۲-۷ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز در پالایشگاه گاز شهید هاشمی‌نژاد
۱۵۷	شکل ۳-۷ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز در پالایشگاه گاز بیدبلند
۱۶۰	شکل ۴-۷ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز در پالایشگاه گاز پارسیان
۱۶۳	شکل ۵-۷ بهینه‌سازی سیستم ترکیبی غشاء-جذب سطحی برای نم‌زدایی گاز در پالایشگاه گاز ایلام

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۱۴	جدول ۱-۱ خواص جاذب‌های جامد متداول
۴۷	جدول ۱-۳ پارامترهای مورد استفاده برای شبیه‌سازی در مطالعه Mellon
۵۶	جدول ۲-۳ شرایط عملیاتی در نظر گرفته شده برای واحد گلايکول
۵۷	جدول ۳-۳ ضرایب هزینه سکوها
۵۹	جدول ۴-۳ محاسبات هزینه‌های نگهداری، مواد شیمیایی و نیروی انسانی
۷۷	جدول ۱-۴ شرایط عملیاتی جهت مدل‌سازی و شبیه‌سازی غشای تک مرحله‌ای و مقایسه با مطالعه Mellon و همکاران و Steiner و Weller
۷۹	جدول ۲-۴ شرایط عملیاتی جهت مدل‌سازی و شبیه‌سازی غشای تک مرحله‌ای و مقایسه با مطالعه Ohlrogge و همکاران
۸۵	جدول ۱-۵ کمترین ضخامت مجاز دیواره
۸۶	جدول ۲-۵ مقادیر F_M برای ظروف تحت فشار بر حسب نوع ماده سازنده
۸۷	جدول ۳-۵ مقادیر F_{TT} بر حسب نوع سینی
۸۷	جدول ۴-۵ مقادیر F_{TM} بر حسب جنس سینی و قطر
۸۸	جدول ۵-۵ مقادیر C_{PK} بر حسب نوع و اندازه پرکن
۹۰	جدول ۶-۵ ثابت‌های a و b برای استفاده در رابطه (۱۹-۱)
۹۰	جدول ۷-۵ مقادیر F_L بر حسب طول لوله‌ها
۹۲	جدول ۸-۵ مقادیر مختلف F_T بر حسب محدوده دبی و هد پمپ
۹۲	جدول ۹-۵ مقادیر F_M برای پمپ‌های سانتریفوژ
۹۳	جدول ۱۰-۵ مقادیر F_T بر حسب نوع موتور الکتریکی
۹۸	جدول ۱۱-۵ نتایج حاصل از طراحی مبدل‌ها، کندانسور و ریویلر برج احیا
۹۹	جدول ۱۲-۵ پارامترهای مربوط به هزینه سرمایه‌گذاری واحد به صورت درصدی از قیمت کل تجهیزات
۱۰۰	جدول ۱۳-۵ پارامترهای مربوط به هزینه عملیاتی کل
۱۰۱	جدول ۱۴-۵ شرایط گاز ورودی نمونه برای استفاده در شبیه‌سازی واحد گلايکول
۱۰۱	جدول ۱۵-۵ مشخصات برج جذب (خروجی نرم‌افزار Aspen Hysys)
۱۰۲	جدول ۱۶-۵ مشخصات برج احیاء (خروجی نرم‌افزار Aspen Hysys)
۱۰۳	جدول ۱۷-۵ مشخصات اسکرابر ورودی (خروجی نرم‌افزار Aspen Hysys)

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۱۰۳	جدول ۱۸-۵ نتایج محاسبات برای Inlet Scrubber
۱۰۴	جدول ۱۹-۵ مشخصات جداکننده تبخیر آبی (خروجی نرم افزار Aspen Hysys)
۱۰۴	جدول ۲۰-۵ نتایج محاسبات برای جداکننده تبخیر آبی
۱۰۴	جدول ۲۱-۵ نتایج محاسبات برای مبدل Lean/Rich
۱۰۵	جدول ۲۲-۵ نتایج محاسبات برای مبدل دوم
۱۰۵	جدول ۲۳-۵ نتایج محاسبات برای ریبویلر برج احیاء
۱۰۵	جدول ۲۴-۵ نتایج محاسبات برای کندانسور برج احیاء
۱۰۵	جدول ۲۵-۵ نتایج حاصل برای پمپ گلایکول
۱۰۵	جدول ۲۶-۵ نتایج حاصل برای موتور الکتریکی پمپ گلایکول
۱۰۶	جدول ۲۷-۵ نتایج محاسبه پارامترهای هزینه عملیاتی
۱۰۸	جدول ۲۸-۵ ثوابت B و C برای معادله (۲-۱)
۱۱۰	جدول ۲۹-۵ خواص انواع جاذب‌های مورد استفاده برای جذب سطحی
۱۱۳	جدول ۳۰-۵ نتایج محاسبات اقتصادی تجهیزات واحد سیلیکاژل نمونه
۱۱۳	جدول ۳۱-۵ نتایج محاسبه پارامترهای هزینه عملیاتی
۱۱۴	جدول ۳۲-۵ مقایسه نتایج حاصل از طراحی بسترهای جذب سطحی با مقدار واقعی در پالایشگاه شهید هاشمی نژاد (فشار: ۱۰۰۰ psi، دما: ۱۰۰°F، دبی خوراک: ۲۶۰ MMSCFD)
۱۱۵	جدول ۳۳-۵ پارامترهای محاسبات اقتصادی و فرضیات به کار گرفته شده برای واحدهای غشائی
۱۱۹	جدول ۳۴-۵ شرایط عملیاتی مبنا برای واحدهای نم‌زدایی
۱۱۹	جدول ۳۵-۵ خواص غشای مورد مطالعه
۱۲۰	جدول ۳۶-۵ نتایج مدل‌سازی واحد غشائی تک مرحله‌ای
۱۲۰	جدول ۳۷-۵ نتایج مدل‌سازی واحد غشائی دو مرحله‌ای
۱۲۱	جدول ۳۸-۵ نتایج مدل‌سازی واحد غشائی تک مرحله‌ای با جریان گاز sweep
۱۲۱	جدول ۳۹-۵ نتایج مدل‌سازی واحد غشائی تک مرحله‌ای با جریان برگشتی
۱۲۱	جدول ۴۰-۵ نتایج مدل‌سازی واحدهای مختلف غشائی در نم‌زدایی گاز طبیعی
۱۲۲	جدول ۴۱-۵ نتایج حاصل از محاسبه نیرومحرکه جداسازی در ساختار غشائی تک مرحله‌ای
۱۲۵	جدول ۴۲-۵ شرایط عملیاتی مورد استفاده برای ارزیابی‌های اقتصادی بر مبنای مطالعه Binci و همکاران

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۱۲۹	جدول ۴۳-۵ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب، غشائی و ترکیبی برای نمونه مطالعاتی
۱۳۰	جدول ۴۴-۵ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب سطحی، غشائی و ترکیبی برای نمونه مطالعاتی
۱۴۹	جدول ۱-۷ مشخصات واحدهای نمزدایی پالایشگاه‌های گاز کشور
۱۵۱	جدول ۲-۷ آنالیز گاز ورودی به واحد نمزدایی جمالی‌نیا
۱۵۲	جدول ۳-۷ آنالیز گاز ورودی به هر یک از واحدهای تنظیم نقطه شبنم موجود در واحدهای شیرین‌سازی پالایشگاه شهید هاشمی‌نژاد
۱۵۳	جدول ۴-۷ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب سطحی، غشائی و ترکیبی برای واحد نمزدایی جمالی‌نیا
۱۵۴	جدول ۵-۷ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب سطحی، غشائی و ترکیبی برای هر یک از واحدهای نمزدایی پالایشگاه شهید هاشمی‌نژاد
۱۵۶	جدول ۶-۷ آنالیز گاز ورودی به واحد نمزدایی پالایشگاه گاز بیدبلند
۱۵۷	جدول ۷-۷ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب سطحی، غشائی و ترکیبی برای واحد نمزدایی پالایشگاه گاز بیدبلند
۱۵۹	جدول ۸-۷ آنالیز گاز ورودی به واحد نمزدایی پالایشگاه گاز پارسیان
۱۶۰	جدول ۹-۷ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب سطحی، غشائی و ترکیبی برای واحد نمزدایی پالایشگاه گاز پارسیان
۱۶۲	جدول ۱۰-۷ آنالیز گاز ورودی به واحد نمزدایی پالایشگاه گاز ایلام
۱۶۳	جدول ۱۱-۷ نتایج نهایی ارزیابی اقتصادی فرآیندهای جذب سطحی، غشائی و ترکیبی برای واحد نمزدایی پالایشگاه گاز ایلام

فصل اول

مروری بر انواع فرآیندهای نم‌زدایی گاز طبیعی

۱-۱- مقدمه

گاز طبیعی که از مخزن تا سرچشمه بالا آورده می‌شود کاملاً با گاز طبیعی مصرف‌کنندگان متفاوت است. اگرچه تصفیه گاز طبیعی در بسیاری از جنبه‌ها ساده‌تر از تصفیه و پالایش نفت خام است، اما به اندازه نفت، تصفیه آن قبل از استفاده توسط مصرف‌کنندگان ضروری است. گاز طبیعی که توسط مصرف‌کنندگان استفاده می‌شود، بیشتر از متان تشکیل شده است. همچنین گاز طبیعی حاوی مقادیری از اتان، پروپان، بوتان و هیدروکربن‌های سنگین‌تر می‌باشد. علاوه بر این اغلب گازهای طبیعی شامل ناخالصی‌هایی مانند آب، دی‌اکسید کربن، نیتروژن و سولفید هیدروژن می‌باشند که این ناخالصی‌ها باید قبل از تحویل گاز طبیعی به خطوط لوله حذف شده و به مقدار استاندارد برسند. تصفیه گاز طبیعی شامل جداسازی تمام هیدروکربن‌های سنگین و مایعات مختلف و همچنین گازهای اسیدی و بخار آب از گاز طبیعی خالص است.

۱-۲- نم‌زدایی گاز طبیعی [۱]

گاز طبیعی حاصل از تولید طبیعی و یا موجود در مخازن نگهداری، حاوی مقادیری آب است که می‌تواند میعان شده و تشکیل هیدرات‌های گازی جامد داده و موجب گرفتگی خطوط لوله و به‌ویژه سیستم‌های کنترل گردد. گاز طبیعی که به خطوط لوله انتقال گاز فرستاده می‌شود بایستی نم‌زدایی گردد. نم‌زدایی گاز طبیعی عبارتست از حذف آب همراه با گاز طبیعی که به شکل بخار است. حذف آب موجب کاهش خوردگی، کاهش احتمال تشکیل هیدرات و یخ‌زدگی در خطوط لوله می‌گردد. همچنین رطوبت موجود بایستی برای رساندن نقطه شبنم گاز محصول به حد مطلوب خارج گردد. حداکثر مقدار مجاز آب، ۷ پوند به ازای یک میلیون استاندارد فوت مکعب از گاز طبیعی است. روش‌های مختلفی برای نم‌زدایی گاز در مقیاس صنعتی ارائه شده است که عبارتند از:

(۱) سرد کردن مستقیم

(۲) جذب به کمک حلال

(۳) جذب سطحی

(۴) استفاده از غشاء

غریبال‌های مولکولی (ژئولیت‌ها)، سیلیکاژل و بوکسیت از جمله جاذب‌های مورد استفاده در فرآیندهای جذب سطحی می‌باشند. در فرآیندهای جذب با حلال، متداول‌ترین جاذب‌ها دی‌اتیلن گلیکول^۱ و تری‌اتیلن گلیکول^۲ می‌باشند.

^۱ Diethylene Glycol (DEG)

^۲ Triethylene Glycol (TEG)

انتخاب نوع فرآیند نم‌زدایی وابسته به میزان رطوبت موجود در گاز طبیعی، میزان خلوص مورد نیاز و نیز عوامل اقتصادی می‌باشد. معمولاً برای حذف مقادیر زیادی از آب از فرآیند جذب با حلال و برای رسیدن به خلوص بالا از فرآیند جذب سطحی استفاده می‌گردد.

۱-۳- نم‌زدایی گاز طبیعی به روش سرد کردن مستقیم

در این روش، محتوی بخار آب موجود در گاز طبیعی با کاهش دما و افزایش فشار کاهش می‌یابد. در نتیجه گازهای گرم اشباع از آب می‌توانند به صورت جزئی توسط سردسازی مستقیم، نم‌زدایی گردند. هدف اصلی در فرآیند سردسازی، حذف هیدروکربن‌های سنگین از جریان گاز طبیعی جهت رسیدن به نقطه شبنم هیدروکربنی تعیین شده برای خط لوله می‌باشد. در این فرآیند همچنین مقداری از رطوبت موجود در جریان گاز خارج می‌گردد. در این فرآیند ابتدا گازها متراکم شده و سپس سرد می‌شوند. فرآیند سردسازی بایستی دما را به کمترین حدی کاهش دهد که از میعان بیشتر آب در فشار موجود در خطوط لوله انتقال، جلوگیری شود. در این روش در اثر سردسازی و به دنبال آن میعان بخار آب، احتمال تشکیل هیدرات می‌رود. به همین دلیل معمولاً در سیستم سردسازی از یک ضد هیدرات، استفاده می‌گردد. این روش برای سیستم‌هایی که به خط لوله زیردریایی مربوط می‌شوند و گاز پس از سرد شدن وارد لوله‌های زیردریایی طولانی می‌شود، مفید بوده و پیشنهاد نمی‌گردد [۲].

شماتیک یک فرآیند سردسازی در شکل ۱-۱ نشان داده شده است. در این فرآیند، ابتدا گاز ورودی وارد یک مبدل گاز/گاز شده و سرد می‌شود. سردسازی بیشتر از طریق فرآیند سردسازی صورت می‌گیرد. گاز خروجی از مبدل وارد چیلر می‌شود که در آن ماده سردساز گرم شده و بخار فرآیندی سرد می‌گردد. برای جلوگیری از ایجاد یخ و یا هیدرات و نیز جداسازی آب مایع شده، به داخل چیلر و مبدل گاز/گاز، گلایکول تزریق می‌شود. گلایکول مورد استفاده برای این منظور، معمولاً اتیلن گلایکول^۱ می‌باشد. مخلوط حاصل وارد یک جداکننده دما پایین می‌شود که در آن گاز از قسمت بالایی، هیدروکربن‌های مایع از قسمت میانی و مخلوط آب و گلایکول از پایین خارج می‌گردند. هیدروکربن‌های مایع جهت فرآورش بیشتر فرستاده می‌شوند. مخلوط آب و گلایکول نیز در یک برج احیاء از یکدیگر جدا می‌گردند. گاز خروجی نیز که جریان محصول می‌باشد، پیش از ورود به خط لوله، برای پیش سرد نمودن گاز خوراک و نیز گرم شدن وارد مبدل گاز/گاز می‌گردد.

در این فرآیند اغلب از پروپان برای سردسازی استفاده شده و دمای چیلر بین 10°C و 40°C می‌باشد [۳]. از طرفی در این فرآیند، مقدار رطوبتی که از جریان گاز خارج می‌گردد، بسیار پایین می‌باشد. به دلیل کاهش هزینه‌ها، معمولاً فرآیند سردسازی پیش از یک فرآیند نم‌زدایی دیگر مورد استفاده قرار می‌گیرد.

^۱ Ethylene Glycol (EG)