

به نام خداوند جان و خرد  
کزین برتر اندیشه بر نگذرد



دانشگاه رازی

دانشکده فنی و مهندسی

گروه مهندسی شیمی

پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد رشته مهندسی شیمی گرایش  
پلیمر

## ساخت غشاهاي نانو كامپوزيت برای آب زدایی الكلها با استفاده از فرآيند تراوش تبخیری

استادان راهنما:

دکتر لاله رجبی

دکتر امید بختیاری

نگارش:

محسن اسماعیلی

۱۳۹۳ بهمن ماه

ما حصل آموخته هایم را تقدیم می کنم به آنان که مهرآسمانی شان آرام بخش آلام زینی ام

است

به استوار ترین نگیه گاهم، دستان پر مهر پدرم

به سبزترین نگاه زندگیم، چشمان سبز مادرم

به استاد نم جناب دکتر امید بحثیاری و دکتر لاله رجی

که هرچه آموختم در مکتب عشق شما آموختم و هرچه بکوشم قطره ای از دریای بی کران

مهر بیانیان را سپاس توانم بکویم .

امروز هستی ام به امید شماست و فردا کمید باغ بسشم رضای شما

ره آوردمی گران گشک تراز این ارزان نداشتم تا به خاک پاییان شارکنم، باشد که حاصل

تلایش نیم کونه غبار حسکیتیان را بزداید.

پاس و ستیش مرخدای را جل و جلاله که آثار قدرت او بر پهره روز روشن،

تمایان است

وانوار حکمت او در دل شب تار، در حشان

آفریدگاری که خویشتن را به ما شناسند و در های علم را برمأکشود و عمری و فرصتی عطا

فرمود تا بدان

بنده ضعیف خویش را در طریق علم و معرفت بیازماید

سپاسکنار کسانی هستم که سر آغاز تولد من هستند

از بکی زاده مشوم و از دیگری جاودانه

استادی که سپیدی را بر تخته سیاه زندگیم نگاشت

و پدر و مادری که تار مویی از آنها پایی من سیاه نماند

## چکیده

از میان کاربردهای وسیع فرآیند تراوش تبخیری، آبزدایی ترکیبات آلی و به خصوص الکل‌ها بسیار مورد توجه است. فرآیند غشایی تراوش تبخیری افزون بر برتری‌های ویژه خود، کاستی‌های فرآیندهای سنتی در آبزدایی الکل‌ها را ندارد و می‌تواند بدون محدودیت‌های ترمودینامیکی خالص‌سازی الکل‌ها را انجام دهد. در پژوهش پیش رو غشاهای نانوکامپوزیت پلیمر کیتوسان و نانوذرات بوهمیت برای آبزدایی غشایی اتانول با کارایی بهتر ساخته شدند. نانوذرات بوهمیت، با گروه‌های عاملی هیدروکسیل موجود در ساختار آن، امکان ایجاد پیوندهای هیدروژنی با کیتوسان را فراهم می‌کند. غشاهای ساخته شده و نیز نانوذرات توسط آزمون‌های SEM، FTIR و XRD مورد بررسی قرار گرفتند. آزمون SEM متراکم بودن ساختار تمامی غشاهای نشان داد و همچنین برقراری پیوندهای هیدروژنی مطلوب بین پلیمر و نانوذرات بوهمیت توسط آزمون FTIR تایید شد. درصد تورم غشا نیز در غلظت آب خوراک در گستره (۴۰ - ۱۰٪ وزنی آب) مورد بررسی قرار گرفت و مشاهده شد که با افزودن نانوذره به ساختار پلیمر درصد تورم کاهش یافته است.

کارایی جداسازی غشاهای نانوکامپوزیتی ساخته شده در فرآیند تراوش تبخیری، در شرایط عملیاتی متغیر دما ( $50 - 20^{\circ}\text{C}$ )، غلظت خوراک (۴۰ - ۲۰٪ وزنی آب) و فشار خلا طرف جریان تراوش یافته ۲۰۰۰ - ۱۰۰۰ Pa) مورد بررسی قرار گرفت. یافته‌ها نشان دادند به صورت میانگین با افزایش هر  $10^{\circ}\text{C}$  دما، شار عبوری از غشا به میزان  $14/5\%$  افزایش و ضریب جداسازی به میزان  $26\%$  کاهش یافت؛ با افزایش درصد وزنی آب خوراک به ازای هر  $10\%$  وزنی، به صورت میانگین شار  $13/44\%$  افزایش و ضریب جداسازی به میزان  $12/72\%$  کاهش می‌یابد؛ از طرفی با افزایش  $500\text{ Pa}$  فشار مطلق قسمت تراوش یافته از  $1000\text{ Pa}$  به  $1500\text{ Pa}$  به صورت میانگین شار به مقدار  $12/87\%$  و ضریب جداسازی به مقدار  $35/77\%$  کاهش می‌یابند. همچنین، افزایش نانوذرات به میزان  $1\%$  به صورت میانگین، شار عبوری را  $13\%$  و ضریب جداسازی را  $54/56\%$  افزایش می‌دهد. بیشترین مقدار<sup>1</sup> PSI فرآیند نیز در دمای  $50^{\circ}\text{C}$ ، فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$ ، درصد وزنی آب خوراک  $20\%$  وزنی و بارگذاری نانوذره به میزان  $2\%$  وزنی،  $346/879\text{ kg.h}^{-1}.m^{-2}$  گزارش شد. در این شرایط شار و ضریب جداسازی غشا نانوکامپوزیت بهینه به ترتیب برابر  $513\text{ kg.h}^{-1}.m^{-2}$  و  $676\%$  اندازه‌گیری شد که به ترتیب  $50\%$  و  $3\%$  برابر نسبت به غشا پلیمری افزایش نشان داد.

**واژگان کلیدی:** تراوش تبخیری، غشا نانوکامپوزیت، نانوذرات بوهمیت، کیتوسان، آبزدایی اتانول

## فهرست مطالب

عنوان	صفحه
فصل ۱ مقدمه	
۱-۱. پیشینه	۲
۱-۲. اهداف و نوآوری‌های پژوهش کنونی	۲
۱-۳. ساختار پژوهش کنونی	۳
فصل ۲ تراوش تبخیری، غشاها و کاربردها	
۲-۱. فرآیندهای جداسازی غشا	۶
۲-۱-۱. دسته بندی غشاها	۶
۲-۱-۲. مدل نفوذ انحلالی	۶
۲-۲. کارایی غشا: شار و ضریب جداسازی در فرآیند تراوش تبخیری	۸
۲-۳. علم نانو	۱۰
۲-۳-۱. اهمیت نانو ابعاد	۱۱
۲-۳-۲. بوهمیت	۱۱
۲-۴-۱. تعریف، ساختار و کاربردها	۱۱
۲-۴-۲. تهیه بوهمیت	۱۳
۲-۵. کیتوسان	۱۴
۲-۵-۱. کیتین و کیتوسان	۱۴
۲-۵-۲. خواص ذاتی کیتوسان	۱۶
۲-۵-۲-۱. خواص فیزیکی و شیمیابی	۱۶
۲-۵-۲-۲. خواص زیستی	۱۶
۲-۶. غشاها ماتریس آمیخته	۱۷
۲-۶-۱. خواص غشاها ماتریس آمیخته	۱۷
۲-۶-۲. ساخت غشاها ماتریس آمیخته	۱۸
۲-۶-۳. عوامل مؤثر بر کارایی غشاها ماتریس آمیخته	۱۹
۲-۶-۴. ترکیب پلیمر و پرکن‌های معدنی	۱۹
۲-۶-۵. اندازه ذرات	۲۰
۲-۶-۶. کلوخه‌شوندگی و رسوب ذرات پرکن	۲۰
۷-۱. تراوش تبخیری	۲۱
۷-۲. آشنایی و تاریخچه	۲۱
۷-۳. کاربردها	۲۴
۷-۴. جمع‌بندی	۲۵

## فصل ۳ مروری بر منابع

۲۷	۱-۳
۲۷	۲-۳
۲۸	۳-۲-۱. تراوش تبخیری با استفاده از غشاها پلیمری
۲۹	۳-۲-۱-۱. پلی وینیل الکل
۳۲	۳-۲-۱-۲-۲. کیتوسان
۳۷	۳-۲-۱-۲-۳. مروری بر مطالعات انجام شده در زمینه غشاها ماتریس آمیخته
۳۹	۳-۳. پارامترهای مهم فرآیندی اثر گذار بر عملکرد غشا
۳۹	۳-۳-۱. تأثیر غلظت خوارک بر عملکرد فرآیند
۴۰	۳-۳-۲. تأثیر شارعبوری بر عملکرد فرآیند
۴۰	۳-۳-۳. تأثیر دما بر عملکرد فرآیند
۴۰	۳-۳-۴. تأثیر فشار خلا بر عملکرد فرآیند
۴۰	۴-۳-۳. جمع‌بندی

#### فصل ۴ مواد و روش‌های آزمایش

۴۳	۱-۴
۴۳	۲-۴
۴۳	۱-۲-۴
۴۳	۲-۲-۴
۴۴	۳-۲-۴
۴۴	۳-۴
۴۵	۴-۴
۴۵	۱-۴-۴
۴۵	۲-۴-۴
۴۵	۳-۴-۴
۴۵	۴-۴
۴۷	۶-۴
۴۷	۱-۶-۴
۴۸	۲-۶-۴
۴۹	۷-۴
۵۰	۸-۴
۵۲	۹-۴
۵۲	۱۰-۴
۵۲	۱-۱۰-۴
۵۳	۲-۱۰-۴
۵۶	۱۱-۴

#### فصل ۵ نتایج آزمایش‌ها و تحلیل آنها

۱-۵	۱. مقدمه
۲-۵	۲. آنالیز مواد
۳-۵	۳. آنالیز نانو ذرات بوهمیت
۴-۵	۴. آنالیز TEM
۵-۵	۵. آنالیز FTIR
۶-۵	۶. آنالیز XRD
۷-۵	۷. آنالیز غشا نانو کامپوزیت
۸-۵	۸. آنالیز FTIR
۹-۵	۹. آنالیز SEM غشاهای نانوکامپوزیت
۱۰-۵	۱۰. نتایج آزمون تراوش تبخیری
۱۱-۵	۱۱. تحلیل نتایج با استفاده از مدل تاگوچی
۱۲-۵	۱۲. تحلیل ANOVA و آماری طراحی
۱۳-۵	۱۳. نتایج آزمون تورم سنجی غشا
۱۴-۵	۱۴. تأثیر پارامترهای فرآیندی بر کارکرد غشا
۱۵-۵	۱۵. تأثیر درصد وزنی آب بر کارکرد غشا
۱۶-۵	۱۶-۱. تأثیر درصد وزنی خوراک در دما و خلا ثابت
۱۷-۵	۱۶-۲. تأثیر درصد وزنی خوراک در مقدار پرکن و فشار خلا ثابت
۱۸-۵	۱۷-۱. تأثیر دمای خوراک بر کارکرد فرآیند
۱۹-۵	۱۷-۲. تأثیر دمای خوراک در بارگذاری پرکن و فشار خلا ثابت
۲۰-۵	۱۷-۳. تأثیر فشار خلا بر کارکرد فرآیند تراوش تبخیری
۲۱-۵	۱۷-۴. تأثیر فشار خلا بر کارکرد فرآیند در دما و درصد پرکن ثابت
۲۲-۵	۱۷-۵. تأثیر فشار خلا بر کارکرد فرآیند در دما و ترکیب خوراک ثابت
۲۳-۵	۱۸-۱. تأثیر افزودن پرکن به ساختار غشا پلیمری بر کارکرد فرآیند
۲۴-۵	۱۸-۲. تأثیر افزودن پرکن به ساختار پلیمر در فشار و ترکیب درصد خوراک ثابت
۲۵-۵	۱۸-۳. مقایسه نتایج آزمایش‌ها با نقاط پیش بینی شده
۲۶-۵	۱۸-۴. نقاط بهینه فرآیند
۲۷-۵	۱۹-۱. مقایسه نتایج با سایر مطالعات
۲۸-۵	۱۹-۲. جمع‌بندی

## فصل ۶ نتیجه گیری و پیشنهادها

۱-۶	۱. مقدمه
۲-۶	۲. نتیجه گیری و جمع‌بندی
۳-۶	۳. پیشنهادها

# فهرست شکل‌ها

صفحه	عنوان
۱	فصل ۱ مقدمه
۵	فصل ۲ تراوش تبخیری، غشاهای آن و کاربردها
۷	شکل ۲-۱. نفوذ یک محلول یک جزئی توسط نیروی فشاری از بین غشا توسط مدل نفوذ انحلالی [۲]
۱۰	شکل ۲-۲. اندازه گیری زاویه تماس بر روی یک سطح غیر مداخله [۱]
۱۲	شکل ۲-۳. ساختار شیمیایی بوهمیت [۴]
۱۳	شکل ۲-۴. روش‌های سنتز بوهمیت [۹]
۱۴	شکل ۲-۵. ساختار شیمیایی کیتین (پلی(N-استیل-D-b-D-گلوسوزامین) و کیتوسان (پلی(D-گلوسوزامین)) [۹]
۱۵	شکل ۲-۶. شمایی از تولید کیتوسان و مشتقان آن [۹]
۱۷	شکل ۲-۷. شماتیکی از یک غشاء ماتریس آمیخته [۳]
۱۹	شکل ۲-۸. روش‌های تولید محلول غشاء ماتریس آمیخته [۱۶]
۲۱	شکل ۲-۹. شمایی از تشکیل ناپایداری‌های موجود بر روی سطح یک شیشه در حین تشکیل فیلم غشا [۲۱].
۲۲	شکل ۲-۱۰. شماتیک فرآیند تراوش تبخیری [۲۲]
۲۳	شکل ۲-۱۱. مکانیزم عبور جریان تراوش یافته از بین غشا در فرآیند تراوش تبخیری [۲]
۲۶	فصل ۳ مروری بر منابع
۴۲	فصل ۴ مواد و روش‌های آزمایش
۴۷	شکل ۴-۱. مراحل تهیه نانوذرات بوهمیت
۴۹	شکل ۴-۲. سطح و حجم مورد نیاز برای تشکیل غشا به ضخامت $25\mu m$
۵۰	شکل ۴-۳. شمایی از دستگاه تراوش تبخیری و اجزای اصلی آن
۵۱	شکل ۴-۴. شمایی از حالتی که دستگاه برای خواندن شاخص رفرکتومتر تنظیم شده است
۵۲	شکل ۴-۵. شمایی از خط عمودی که می‌بایست توسط آن شاخص رفرکتومتر خوانده شود
۵۵	شکل ۴-۶. نحوه تعریف سطوح متغیرهای آرایه تاگوچی با استفاده از نرم‌افزار MiniTab
۵۷	فصل ۵ نتایج آزمایش‌ها و تحلیل آنها
۵۹	شکل ۵-۱. تصاویر TEM نانوذرات بوهمیت [۶]
۶۰	شکل ۵-۲. طیف FTIR نانوذرات بوهمیت
۶۱	شکل ۵-۳. طیف XRD نانوذرات بوهمیت ساخته شده در پژوهشی کنونی و استاندارد آن
۶۲	شکل ۵-۴. طیف FTIR مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: M0 غشا کیتوسان خالص (۰٪)، M1 غشا نانوکامپوزیت (۱٪ نانوذره) و M2 غشا نانوکامپوزیت (۲٪ نانوذره).
۶۳	شکل ۵-۵. تصویر SEM مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: M0 غشا کیتوسان خالص (۰٪)، M1 غشا نانوکامپوزیت (۱٪ نانوذره) و M2 غشا نانوکامپوزیت (۲٪ نانوذره). تصاویر سمت چپمربوط به سطوح غشا و تصاویر سمت راستمربوط به سطح مقطع آن‌ها می‌باشد
۶۸	شکل ۵-۶. نتایج مربوط به آزمون تورم سنجی غشا در دمای محیط مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: M0، M1 و M2

شکل-۵-۷. تغییرات شار گذرا از میان غشا در مقابل درصد وزنی آب در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و دمای  $50^{\circ}\text{C}$  مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: (M0 غشا کیتوسان خالص (۰٪)، M1 غشا نانوکامپوزیت (۱٪ نانوذره) و M2 غشا نانوکامپوزیت (۲٪ نانوذره)

شکل-۵-۸. تغییرات ضریب جداسازی در مقابل درصد وزنی آب در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و دمای  $50^{\circ}\text{C}$  مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: (M0، M1 و M2)

شکل-۵-۹. تغییرات **PSI** در مقابل درصد وزنی آب در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  دمای  $50^{\circ}\text{C}$  مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: (M0، M1 و M2)

شکل-۵-۱۰. تأثیر درصد وزنی آب بر شار غشا در مقدار ۱٪ پرکن و فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  در گستره دمایی  $50^{\circ} - 70^{\circ}\text{C}$

شکل-۵-۱۱. تأثیر درصد وزنی آب بر ضریب جداسازی غشا در مقدار ۱٪ پرکن و فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  در گستره دمایی  $50^{\circ} - 70^{\circ}\text{C}$

شکل-۵-۱۲. تأثیر درصد وزنی آب بر **PSI** غشا در مقدار ۱٪ پرکن و فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  در گستره دمایی  $50^{\circ} - 70^{\circ}\text{C}$

شکل-۵-۱۳. تأثیر دما بر شار غشا M1 در درصد وزنی‌های مختلف آب و فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$

شکل-۵-۱۴. تأثیر دما بر ضریب جداسازی غشا M1 برای درصد وزنی‌های مختلف آب و در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$

شکل-۵-۱۵. تأثیر دما بر **PSI** غشا M1 برای درصد وزنی‌های مختلف آب و در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$

شکل-۵-۱۶. تأثیر دما بر مقدار شار در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و ۴۰٪ وزنی آب موجود در خوراک مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: (M0، M1 و M2)

شکل-۵-۱۷. تأثیر دما بر مقدار ضریب جداسازی غشا در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و ۴۰٪ وزنی آب موجود در خوراک مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: (M0، M1 و M2)

شکل-۵-۱۸. تأثیر دما بر مقدار **PSI** غشا در فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و ۴۰٪ وزنی آب موجود در خوراک مربوط به غشاهای پلیمری کیتوسان و نانوکامپوزیت کیتوسان - بوهمیت: (M0، M1 و M2)

شکل-۵-۱۹. تأثیر فشار مطلق فرآیند بر شار در سه درصد وزنی مختلف آب، برای غشا M1 در دمای  $60^{\circ}\text{C}$

شکل-۵-۲۰. تأثیر فشار مطلق فرآیند بر ضریب جداسازی در سه درصد وزنی مختلف آب، برای غشا M1 در دمای  $80^{\circ}\text{C}$

شکل-۵-۲۱. تأثیر فشار مطلق فرآیند بر **PSI** در سه درصد وزنی مختلف آب، برای غشا M1 در دمای  $80^{\circ}\text{C}$

شکل-۵-۲۲. تأثیر فشار خلا بر شار غشا در دمای خوراک  $50^{\circ}\text{C}$  و ترکیب درصد خوراک ۴۰٪ وزنی آب برای سه غشا M0 و M2 و M1

شکل-۵-۲۳. تأثیر فشار خلا بر ضریب جداسازی غشا در دمای خوراک  $50^{\circ}\text{C}$  و ترکیب درصد خوراک ۴۰٪ وزنی آب برای سه غشا M0 و M1 و M2

شکل-۵-۲۴. تأثیر فشار خلا بر **PSI** غشا در دمای خوراک  $50^{\circ}\text{C}$  و ترکیب درصد خوراک ۴۰٪ وزنی آب برای سه غشا M0 و M1 و M2

شکل-۵-۲۵. تأثیر افزودن نانوذره به ساختار غشا پلیمری بر شار غشا در دماهای  $50^{\circ}, 60^{\circ}$  و  $70^{\circ}\text{C}$ ، فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و درصد وزنی آب ۴۰٪.

شکل-۵-۲۶. تأثیر افزودن نانوذره به ساختار غشا پلیمری بر ضریب جداسازی غشا در دماهای  $50^{\circ}, 60^{\circ}$  و  $70^{\circ}\text{C}$ ، فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و درصد وزنی آب ۴۰٪.

شکل-۵-۲۷. تأثیر افزودن نانوذره به ساختار غشا پلیمری بر **PSI** غشا در دماهای  $50^{\circ}, 60^{\circ}$  و  $70^{\circ}\text{C}$ ، فشار مطلق  $1000\text{ Pa}$  و درصد وزنی آب ۴۰٪.

شکل-۵-۲۸. تأثیر افزودن نانوذره به ساختار غشا پلیمری بر شار غشا در فشارهای مطلق  $1000\text{ Pa}$ ،  $1500\text{ Pa}$  و  $2000\text{ Pa}$ ، دمای  $70^{\circ}\text{C}$  ثابت و درصد وزنی آب ۳۰٪.

شکل ۲۹-۵. تأثیر افزودن نانوذره به ساختار غشا پلیمری بر ضریب جداسازی غشا در فشارهای مطلق ۱۰۰۰، ۱۵۰۰ و ۲۰۰۰ °C ثابت و درصد وزنی آب٪ ۳۰

۸۷

شکل ۳۰-۵. تأثیر افزودن پرکن به ساختار ماتریس غشا در دمای ثابت °C ۷۰ و درصد وزنی اتانول٪ ۷۰ بر PSI غشا

۸۸

۹۱

شکل ۳۱-۵. نمودار لگاریتمی داده‌های جدول ۸-۵

۹۲

## فصل ۶ نتیجه گیری و پیشنهادها

# فهرست جدول‌ها

عنوان	صفحه
فصل ۱ مقدمه	۱
فصل ۲ تراوش تبخیری، غشاها آن و کاربردها	۵
جدول ۲-۱. خواص بوهمیت معدنی	۱۲
فصل ۳ مروری بر منابع	۲۶
جدول ۳-۱. آبزدایی الکل‌ها با استفاده از غشاها پایه PVA	۳۰
جدول ۳-۲. داده‌های مربوط به غشاها پایه کیتوسان استفاده شده در فرآیند تراوش تبخیری	۳۵
جدول ۳-۳. نتایج مربوط به غشاها ماتریس آمیخته (نانو کامپوزیت)	۳۸
فصل ۴ مواد و روش‌های آزمایش	۴۲
جدول ۴-۱. خواص پلیمر کیتوسان [۱۰-۸]	۴۳
جدول ۴-۲. خواص آلومینیوم نیترات	۴۴
جدول ۴-۳. مشخصات دستگاه‌های مورد استفاده جهت انجام آزمایش‌ها در پژوهش کنونی	۴۵
جدول ۴-۴. خروجی طراحی با استفاده از مدل تاگوچی برای ۴ فاکتور ساختو فرآیندی غشا	۵۶
فصل ۵ نتایج آزمایش‌ها و تحلیل آنها	۵۷
جدول ۵-۱. نتایج اولیه آزمون تراوش تبخیری	۶۴
جدول ۵-۲. داده‌های تبدیل شده با استفاده از داده‌های جدول ۱-۵	۶۵
جدول ۵-۳. جدول ANOVA مربوط به شار گذرا از میان غشاها	۶۶
جدول ۵-۴. جدول ANOVA مربوط به داده‌های ضریب جداسازی	۶۷
جدول ۵-۵. انرژی فعال سازی برای شار کل و شار جزئی اتانول و آب در فشار ۱۵۰۰ و ۲۰٪ وزنی آب موجود در خوراک برای هر سه غشا مورد مطالعه	۷۴
جدول ۵-۶. مقایسه نتایج آزمایش‌ها با نتایج نقاط پیش‌بینی شده	۸۸
جدول ۵-۷. داده‌های بهینه پژوهش کنونی	۸۹
جدول ۵-۸. مقایسه نتایج کارکرد فرآیند تراوش تبخیری برای آبزدایی اتانول با استفاده از غشاها پایه کیتوسان	۹۰
فصل ۶ نتیجه گیری و پیشنهادها	۹۲

## فهرست نمادها

نماد	متغیر / پارامتر
یکا	
$J/kg$	$\mu_i$ پتانسیل شیمیایی
—	$\gamma_i$ ضریب فعالیت
-	$\beta_{pervap}$ ضریب جداسازی تراوش تبخیری
-	$\beta_{mem}$ ضریب جداسازی غشا
-	$\beta_{evap}$ ضریب جداسازی خوراک
$kg.h^{-1}.m^{-2}$	$J$ شار عبوری از غشا
$kg.h^{-1}.m^{-2}$	$PSI$ شاخص جداسازی تراوش تبخیری
$\text{\AA}$	$r$ شعاع منافذ غشا
rad	$\theta$ زاویه تماس بین قطره آب و غشا
$N/m$	$\gamma$ کشش سطحی
$kg.s^{-1}.m^{-2}$	$A_i$ پارامتر پیش‌نمایی
$kJ/mol$	$E_{p,i}$ انرژی فعال‌سازی
-	$c_w$ درصد وزنی آب
-	$c_a$ درصد وزنی الكل
-	$n_{jo}$ غلظت الكل در خوراک مایع
-	$n_{i0}$ غلظت آب در خوراک مایع
-	$p_{i0}$ غلظت آب درون خوراک بخار
-	$p_{jo}$ غلظت الكل درون خوراک بخار
-	$p_{il}$ فشار بخار آب درون بخار تراوا
-	$p_{jl}$ فشار بخار الكل درون بخار تراوا
-	$p_{io}$ فشار بخار آب درون بخارات خوراک
-	$p_{jo}$ فشار بخار الكل درون بخارات خوراک
-	$S_w$ درجه متورم شوندگی
$g$	$W_s$ جرم غشا متورم شده
$g$	$W_d$ جرم غشا خشک

# فصل ۱

## مقدمه

## ۱-۱. پیشینه

در مقایسه با فرآیندهای جداسازی سنتی همچون تقطیر و فیلتراسیون، فن آوری غشایی نسبتاً روش نوینی می‌باشد که در چند دهه گذشته توسعه پیدا کرده است، اما به رغم نوپا بودن، در بسیاری از واحدهای صنعتی مورد استفاده قرار گرفته است. فرآیندهای غشایی دارای ویژگی‌های منحصر به فردی می‌باشند که در ذیل به مواردی از آن‌ها اشاره شده است [۱]:

- پیوسته بودن و سهولت فرآیند
- قابل تنظیم بودن فرآیند جداسازی
- انعطاف بالا برای الحاق شدن به سایر فرآیندها و در نتیجه ایجاد فرآیندهای ترکیبی
- مصرف کم انرژی و همچنین قابلیت کارکرد در شرایط فرآیندی متوسط

منشأ فرآیند تراوش تبخیری به قرن ۱۹ باز می‌گردد، ولی خود کلمه توسط کوبر<sup>۱</sup> در سال ۱۹۱۷ ابداع شد. ابتدا، فرآیند توسط بینینگ<sup>۲</sup> و همکاران در واحدهای نفت آمریکا در سال ۱۹۵۰ به صورت سیستماتیک انجام شد. بینینگ علاقه‌مند بود که این فرآیند را برای جداسازی مخلوط‌های آلی به کار ببرد. گرچه این کار در مقیاس آزمایشگاهی برای چندین سال ادامه داشت چندین کار انحصاری حاصل شد، ولی فرآیند اقتصادی نشد. تکنولوژی غشا در آن زمان نمی‌توانست غشاهای راندمان بالا و مازول‌های مورد نیاز برای رقابت با فرآیندهای موجود را تولید کند. فرآیند در سال ۱۹۷۰ در Monsanto<sup>۳</sup> توسط Elipéri<sup>۴</sup> و دیگران مورد بررسی قرار گرفت. ولی کار آنها هم اقتصادی نشد. سیستم تراوش تبخیری اکنون برای دو نوع فرآیند اقتصادی شده است. اولین و مهمترین مورد حذف آب از محلول‌های غلیظ الكل می‌باشد [۲].

## ۱-۲. اهداف و نوآوری‌های پژوهش کنونی

هدف از مطالعه حاضر آب‌زدایی اتانول با استفاده از فرآیند تراوش تبخیری می‌باشد. تا کنون برای آب‌زدایی اتانول از دو دسته از غشاهای معدنی و پلیمری بهره گرفته شده است. غشاهای سرامیکی و زئولیتی را می‌توان جزء غشاهای معدنی به شمار آورد. از ویژگی‌های غشاهای سرامیکی می‌توان به ضریب جداسازی فوق العاده آن‌ها در کنار شار بالا اشاره کرد، اما به دلیل هزینه‌های بالای ساخت غشاهای معدنی، به ندرت از آن‌ها در مقیاس کلان صنعتی بهره گرفته می‌شود. غشاهای پلیمری به واسطه قیمت کمتر خود نسبت به همنوع معدنی خود، بیشتر مورد توجه می‌باشند. در مطالعه حاضر از

1 Cuber

2 Bining

3 Monsanto

4 Elipéri

غشا کیتوسان که جزء پلیمرهای مورد استفاده در فرآیند تراوش تبخیری می‌باشد، به عنوان پلیمر پایه برای آبزدایی اثانول بهره گرفته شده است. اما کیتوسان در کنار خواص آبدوستی و جداسازی خوب خود، دارای مشکلاتی هم می‌باشد. از جمله این مشکلات متورم شدن در ترکیب درصد بالای آب موجود در خوراک، ناپایداری در شرایط سخت فرآیندی و... می‌باشند. تاکنون راهکارهای متعددی همچون پیوند زدن<sup>۱</sup>، ترکیب کردن و استفاده از پرکن‌های مناسب در ماتریس غشا برای رفع این مشکل ارائه شده است. اما اخیراً روش نوینی برای افزایش بازدهی و رفع نواقص غشاهای پلیمری ارائه شده است و آن استفاده از نانوذرات مناسب در ساختار غشا می‌باشد [۲]. نوآوری کار حاضر نسبت به کارهای پیشین استفاده از نانوذرات بوهیمت در ساختار پلیمر کیتوسان می‌باشد. مزایای افزودن بوهیمت به ساختار کیتوسان موارد زیر می‌باشد:

۱. افزایش نسبت سطح به حجم
۲. افزایش اندرکنش بین ذرات غشا و خوراک
۳. افزایش استحکام غشا برای کارکرد در شرایط سخت فرآیندی و ترکیب درصدهای بالای خوراک
۴. و نهایتاً افزایش ضریب جداسازی و شار غشا یا حداقل یکی از این دو نسبت به غشا کیتوسان

## ۱-۳. ساختار پژوهش کنونی

تلاش مطالعه کنونی برای بهبود جذب آب از الكل با استفاده از نانوذرات بوهیمت می‌باشد. هدف کلی در این رساله، مطالعه تأثیر عوامل زیر بر روی بازده غشا می‌باشد:

۱. تأثیر افروden نانوذره به ساختار پلیمر
۲. تأثیر تغییر عوامل فرآیندی همچون غلظت خوراک، دما، فشار خلا و... بر کارکرد غشا

این مطالعه شامل ۶ فصل می‌باشد که فصل دوم مطالعه‌ای بر تراوش تبخیری، غشاهای آن و کاربردها می‌باشد، در فصل سوم مروری بر مهمترین مطالعات اخیر انجام شده در زمینه تراوش تبخیری و همچنین مروری بر عوامل فرآیندی تأثیرگذار بر فرآیند تراوش تبخیری خواهد داشت. فصل چهارم نیز روش‌های آزمایش‌ها و طراحی آزمایش‌ها خواهد بود، همچنین دستگاه‌ها و وسائل مورد استفاده توضیح داده خواهد شد. در فصل ۵ نیز نتایج تمامی آزمایش‌ها و همچنین آنالیزهای دستگاهی ارائه خواهد شد. فصل ۶ نیز نتایج کلی و چشم‌اندازها ارائه خواهد شد. امید است که این مطالعه مفید واقع شود.

---

1 Hybrid membrane

¶

## فصل ۲

# تراوش تبخیری، غشاھای آن و کاربردها

## ۲-۱. فرآیندهای جداسازی غشایی

فرآیندهای غشایی از فرآیندهای به نسبت نوین و کارای جداسازی هستند. غشاها لایه‌های نیمه‌تراوایی هستند که به برخی از اجزای مشخصی از محلول‌ها یا سوسپانسیون‌ها اجازه می‌دهند تا نسبت به سایر اجزای خوراک سریع‌تر عبور کنند. به نرخ مطلقی که در آن یک جریان تراوش یافته عرض غشا را می‌پیماید، شار و تفاوت نرخی که در آن دو جزء نسبت به یکدیگر نفوذ می‌کنند، ضریب جداسازی می‌گویند. شار و ضریب جداسازی را می‌توان از مهمترین (ولی نه لزوماً تنها) عوامل تعیین کننده عملیاتی بودن فرآیند جداسازی هرغشا در نظر گرفت [۲].

بر مبنای اندازه حفره‌های غشاها روزنه دار یا بر مبنای وزن مولکولی مولکول‌های حل‌شونده‌ای که غشا می‌تواند جدا کند، فیلتراسیون غشایی به چند دسته مهم تقسیم می‌شود: مایکروفیلتراسیون، آلترافیلتراسیون، نانوفیلتراسیون و اسمز معکوس. این نوع از فرآیندهای فیلتراسیون از فشار هیدرولیکی برای افزایش سرعت عبور ذرات از بین غشا بهره می‌گیرند اما این طبیعت خود غشا می‌باشد که عبور انتخابی ذرات را کنترل می‌کند [۳]. در غشاها بی روزنه از تفاوت در حلایت و نفوذ اجزا از میان غشا برای جداسازی آن‌ها بهره گرفته می‌شود.

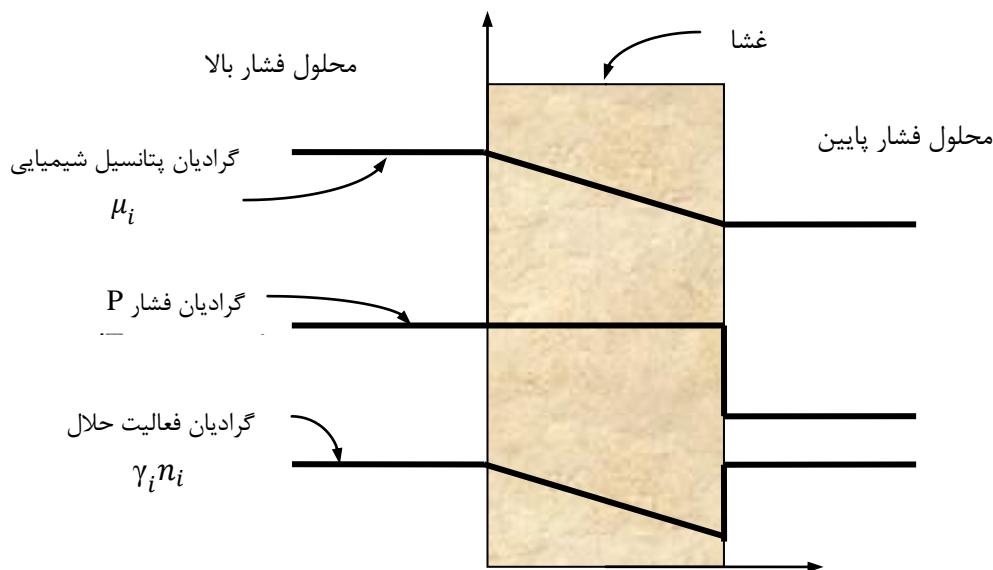
### ۲-۱-۱. دسته‌بندی غشاها

معیارهای متعددی برای دسته‌بندی غشاها وجود دارد از جمله ریخت‌شناسی<sup>۱</sup> غشا و فرآیند جداسازی که غشا در آن مورد استفاده قرار خواهد گرفت. غشای مورد استفاده در این پایان‌نامه از نوع فیلم‌های پلیمری متراکم و غشاها نانوکامپوزیت با نانوذرات بوهمیت می‌باشد که به صورت همگن در یک محیط پیوسته پلیمری توزیع شده است. عبور از عرض غشا به دلیل وجود گرادیان پتانسیل شیمیایی انجام می‌شود. بر طبق مکانیزم نفوذ اتحالی، اجزای مخلوط خوراک با حل شدن در قسمت خوراک غشا، نفوذ کردن از بین فیلم و خارج شدن از قسمت تراوا از غشا عبور می‌کنند [۲].

### ۲-۱-۲. مدل نفوذ اتحالی

مدل نفوذ اتحالی در فرآیندهای اسمز معکوس، تراوش تبخیری و نفوذ گاز استفاده می‌شود. الگوی کلی این فرآیند در شکل ۱-۲ مشاهده می‌شود. در نگاه اول این فرآیندها متفاوت با یکدیگر به نظر می‌رسند. اسمز معکوس از یک اختلاف فشار زیاد در عرض غشا برای جدایش آب از نمک بهره می‌برد؛ در تراوش تبخیری همین اختلاف فشار وجود دارد ولی مقدار آب بسیار کمتر از اسمز معکوس می‌باشد و فرآیند توسط اختلاف فشار بخار بین خوراک مایع و فشار جزئی کم بخار عبوری از غشا

انجام می‌پذیرد. نفوذ گاز هم شامل عبور گاز از غشا با استفاده از گرادیان غلظت یا فشار می‌باشد. اما هر سه فرآیند شامل نفوذ مولکول‌ها از بین یک غشا متراکم می‌باشند. فشار، دما و ترکیب سیالات در دو طرف غشا تعیین کننده غلظت اجزا نفوذ کننده در سطح غشا (که در تعادل با سیال می‌باشد) می‌باشند. زمانی که سیال در تماس با غشا قرار می‌گیرد الگوی نفوذ ذرات به صورت کاملاً تصادفی می‌باشد، حال این فرآیند از هر نوعی که باشد (اسمز معکوس، تراوش تبخیری یا نفوذ گاز) این الگو همچنان تصادفی می‌باشد. به همین دلیل غشاهای یکسان را می‌توان در فرآیندهای مختلف استفاده کرد [۲].



شکل ۱-۲. نفوذ یک محلول یک جزئی توسط نیروی فشاری از بین غشا توسط مدل نفوذ انحلالی [۲]

برای اینکه یک غشا بتواند در فرآیندهای صنعتی جداسازی مفید و مؤثر واقع شود حداقل باید ویژگی‌های زیر را دارا باشد:

- شار و ضریب جداسازی بالا
- مقاومت مکانیکی
- انعطاف‌پذیری در مقابل اجزای خوارک (از نظر مقاومت رسوبی)
- انعطاف‌پذیری در مقابل تغییرات دما