



دانشکده مهندسی

گروه مهندسی شیمی

پایان نامه

جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد

در رشته مهندسی شیمی

عنوان:

بررسی هلدآپ استاتیک و دینامیک در ستون‌های ضربه‌ای سینی‌دار با حضور ذرات نانو

اساتید راهنما:

دکتر محمدرضا مزدیان‌فرد

دکتر حسین بهمنیار

به وسیله:

امیر بهمنیار

۱۳۹۰ شهریورماه



چکیده

نانوسیالات نوع جدیدی از مواد مهندسی هستند که از نظر کاربرد در فرآیندهای صنعتی پتانسیل بالایی را دارا هستند. در طی سال‌های اخیر اثرات حرارتی افزایش یافته در این نوع از سیالات به فراوانی در مقالات مورد بررسی قرار گرفته است. این مطلب در حالی است که در زمینه اثر نانوذرات بر پارامترهای مؤثر بر فرآیندهای انتقال جرم مطالعات محدودی صورت گرفته است که در این میان اکثر آنها سیستم گاز-مایع را مورد بررسی قرار داده‌اند.

در این پژوهش پارامترهای هیدرودینامیکی شامل رفتار قطره‌ها، هلدآپ استاتیک و هلدآپ دینامیک فاز پراکنده مورد بررسی قرار گرفته است. برای تهیه نانوسیالات مورد استفاده، نانوذرات سیلیکونی با درصدهای حجمی 0.01 ، 0.05 و 0.10 با مقدار آبگریزی متفاوت به وسیله امواج مافوق صوت در کروزین (سیال پایه) پراکنده شده‌اند. به منظور اطمینان از پایداری نانوسیالات از روش اسپکترومتری UV-vis استفاده شد. در نهایت نتایج حاصل از حضور نانوذرات در فاز پراکنده با نتایج حاصل از عدم حضور این ذرات (با انتقال جرم و بدون انتقال جرم) مقایسه شده است.

همچنین در طی آزمایشات با اعمال شدت ضربه‌های متفاوت، اثر این پارامتر نیز مورد بررسی قرار گرفت. شایان ذکر است در کلیه آزمایش‌ها نسبت دبی حجمی دو فاز $1/2$ ، جهت جریان فازها مختلف الجهت و جهت انتقال جرم از فاز پراکنده به فاز پیوسته بوده است.

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱	فصل اول: استخراج مایع - مایع
۲	۱- استخراج مایع - مایع
۴	۲- دستگاه استخراج
۵	۳- استخراج کننده‌های ستونی
۵	۱-۳-۱- ستون‌های بدون همزن
۵	۲-۳-۱- ستون‌های پاششی
۶	۳-۳-۱- ستون‌های پر شده
۷	۴-۳-۱- ستون‌های سینی‌دار
۸	۵-۳-۱- ستون‌های ضربه‌ای
۹	۶-۳-۱- ستون‌های با همزن مکانیکی
۱۰	۱-۶-۳-۱- تماس دهنده‌های با دیسک چرخان (RDC)
۱۰	۲-۶-۳-۱- تماس دهنده‌های ORC
۱۱	۴-۴- انتخاب دستگاه استخراج
۱۳	۱-۵- انتخاب سیستم شیمیایی جهت تحقیقات استخراج مایع - مایع
۱۵	۱-۶- انتخاب فاز پیوسته و پراکنده
۱۶	فصل دوم: هیدرودینامیک ستون‌های ضربه‌ای سینی‌دار
۱۷	۱-۱- استخراج کننده‌های مایع مایع ضربه‌ای
۱۷	۲-۲- ستون‌های ضربه‌ای سینی‌دار مشبک (PSE)

صفحه

عنوان

۱۸.....	۳-۲- مزایا و معایب استخراج کننده‌های PSE نسبت به استخراج کننده‌های دیگر.
۱۹.....	۴-۲- مشخصه‌های عمومی استخراج کننده‌های ضربه‌ای سینی‌دار مشبك
۲۰.....	۵-۲- رژیم‌های جریان در استخراج کننده‌های ضربه‌ای سینی‌دار
۲۵.....	۶-۲- پارامترهای هیدرودینامیکی در استخراج کننده‌های ضربه‌ای سینی‌دار
۲۵.....	۶-۱- طغیان
۳۰.....	۶-۲- اندازه قطرات
۳۷.....	۶-۳- هلداپ

فصل سوم: نانوسیالات

۴۲.....	۱-۳- مقدمه
۴۳.....	۲-۳- خواص نانو مواد
۴۴.....	۳-۳- دسته بندی نانو مواد
۴۵.....	۴-۳- پدیده‌های انتقال در نانوسیالات
۴۶.....	۱-۴-۳- انتقال حرارت در نانوسیالات
۴۶.....	۱-۱-۴-۳- اثر هدایت حرارتی در نانوسیالات
۴۷.....	۲-۱-۴-۳- انتقال حرارت جابجایی در نانوسیالات
۴۸.....	۲-۴-۳- انتقال جرم در نانوسیالات
۴۸.....	۱-۲-۴-۳- نفوذ مولکولی در نانوسیالات
۵۲.....	۲-۲-۴-۳- انتقال جرم نانوسیالات در سیستم‌های گاز- مایع
۵۶.....	۵-۳- تهیه نانوسیال
۵۷.....	۱-۵-۳- تغییرات pH در سوسپانسیون

صفحه	عنوان
۵۷	۲-۵-۳- استفاده از عوامل فعال سطحی یا پراکنده سازها.....
۵۸	۳-۵-۳- استفاده از لرزاننده‌های مافوق صوت.....
۵۸	۳-۶-۳- پایداری نانوسیال و روش‌های بررسی آن.....
۵۹	۳-۶-۱- روش تصویر برداری (تهنشنینی).....
۵۹	۳-۶-۲- اسپکترومتری UV-vis.....
۶۰	۳-۶-۳- تعیین اندازه متوسط ذرات.....
فصل چهارم: شرح دستگاه و نحوه انجام آزمایش‌ها	
۶۱	۴-۱- شرح ستون آزمایشگاهی و سایر تجهیزات مورد استفاده.....
۶۲	۴-۱-۱- مشخصات ستون آزمایشگاهی.....
۶۲	۴-۲-۱- مولد ضربه.....
۶۵	۴-۲-۳- آلاترسونیک.....
۶۷	۴-۳-۱- آب مقطرگیری.....
۶۹	۴-۳-۴- دوربین عکاسی.....
۶۹	۴-۴-۱- شرح آزمایشات.....
۷۰	۴-۴-۲- مقدمه.....
۷۰	۴-۴-۳- سیستم‌های شیمیایی.....
۷۱	۴-۴-۴- تهیه نانوسیال.....
۷۲	۴-۴-۵- آزمایشات بررسی پایداری نانوسیال.....
۷۳	۴-۵-۱- اندازه‌گیری توزیع اندازه قطرات (DSD) و قطر متوسط قطرات (d_{32}).....
۷۳	۴-۵-۲- روش عکسبرداری مستقیم.....

صفحه	عنوان
۷۴	۴-۲-۵-۲-۴- روش امواج صوتی
۷۴	۴-۲-۵-۳- روش تثبیت قطره
۷۵	۴-۲-۶- اندازه‌گیری هلداپ فاز پراکنده (φ_d)
۷۷	فصل پنجم: بحث و نتیجه
۷۸	۵-۱- بررسی پایداری نانوذرات
۸۰	۵-۲- تأثیر حضور نانوذرات بر شکل هندسی قطرات
۸۳	۵-۳- بررسی تغییرات اندازه قطره و توزیع قطر قطرات در ستون
۸۹	۵-۴- بررسی هلداپ استاتیک فاز پراکنده در ستون
۸۹	۵-۴-۱- اثر شدت ضربه بر میزان هلداپ استاتیک فاز پراکنده
۹۳	۵-۴-۲- اثر حضور نانوذرات بر هلداپ استاتیک فاز پراکنده
۹۶	۵-۵- بررسی هلداپ دینامیک فاز پراکنده در ستون
۹۶	۵-۵-۱- اثر شدت ضربه بر میزان هلداپ دینامیک فاز پراکنده
۱۰۰	۵-۵-۲- اثر حضور نانوذرات بر هلداپ دینامیک فاز پراکنده
۱۰۳	خلاصه نتایج
۱۰۴	پیشنهاد انجام کار
۱۰۵	منابع

فهرست جداول

عنوان	صفحه
جدول ۱-۲- روابط ارائه شده برای پیش بینی گذار از رژیم های مختلف در ستون های ضربه ای سینی دار.....۲۳	۲۳
جدول ۲-۲- معادلات پیش بینی طغیان در ستون های ضربه ای سینی دار.....۲۵	۲۵
جدول ۳-۲ - روابط ارائه شده برای پیش بینی اندازه قطره در ستون های ضربه ای سینی دار.....۳۱	۳۱
جدول ۴-۲- روابط ارائه شده برای پیش بینی هلداپ فاز پراکنده در ستون های ضربه ای سینی دار.....۳۶	۳۶
جدول ۴-۱- مشخصات کلی ستون مورد آزمایش.....۶۳	۶۳
جدول ۴-۲- خواص فیزیکی و نام اختصاری سیستم های شیمیایی.....۷۱	۷۱
جدول ۱-۵- بیشینه و کمینه قطر قطرات اندازه گیری شده برای سیستم های شیمیایی مختلف.....۸۵	۸۵
جدول ۲-۵- فراوانی قطرات با سایز بین ۰/۵ - ۱ mm برای دو سیستم شیمیایی W-AA-K و W-NF ₁۸۶	۸۶
جدول ۳-۵- فراوانی قطرات با سایز بین ۱/۵ - ۱ mm برای دو سیستم شیمیایی W-NF ₂ و W-NF ₃۸۶	۸۶

فهرست اشکال و نمودارها

عنوان	
صفحة	
۶.....	شكل ۱-۱- ستون استخراجی پاششی
۶.....	شكل ۱-۲- ستون استخراجی پرشده
۷.....	شكل ۱-۳- ستون سینی‌دار
۸.....	شكل ۱-۴- ستون ضربه‌ای
۱۰.....	شكل ۱-۵- ستون تماس دهنده RDC
۱۰.....	شكل ۱-۶- ستون تماس دهنده ORC
۱۲.....	شكل ۱-۷- مقایسه هزینه تماس دهنده‌ها بر حسب ظرفیت‌های عملیاتی مختلف
۲۰.....	شكل ۲-۱ رژیم‌های جریان در ستونهای ضربه‌ای سینی‌دار
۲۲.....	شكل ۲-۲- رژیم‌های مختلف جریان در ستون ضربه‌ای سینی‌دار
۴۸.....	شكل ۳-۱- مقایسه الگوی پخش رنگ در آب خالص (۳-الف)؛ نانوسیال حاوی Al_2O_3 ۰/۵ %wt و نانو سیال حاوی Al_2O_3 ۱ %wt
۴۹.....	شكل ۳-۲- تغییر سطح رنگی با زمان در غلظت‌های مختلف نانوسیال
۵۱.....	شكل ۳-۳- مقایسه میزان افزایش هدایت حرارتی و نفوذ مولکولی در نانوسیال حاوی نانوذرات Al_2O_3 با اندازه ۲۰ nm
۵۲.....	شكل ۳-۴- الف. زمان لازم برای رسیدن به حد اشباع؛ ب. مقدار افزایش در $k_L a$ به صورت تابعی از دما برای ذرات پوشش داده شده با PPO-PEO در اندازه ۲۰ nm و اسید اولئیک در اندازه ۸۰ nm
۵۲.....	شكل ۳-۵- مقدار مطلق افزایش در k_L به صورت تابعی از مقدار نانوذرات برای دو مقدار متفاوت سرعت همزن

عنوان

صفحه

شکل ۳-۶- مقایسه میزان افزایش انتقال حرارت(۳-۶-الف) و انتقال جرم(۳-۶-ب) در شرایط مختلف.....	۵۴
شکل ۳-۷- داده‌های تجربی بدست آمده از جذب اکسیژن در حضور نانوذرات n-hexadecan.....	۵۴
شکل ۴-۱- شمایی از ستون استخراج مایع- مایع ضربه‌ای مورد استفاده در آزمایشات.....	۶۱
شکل ۴-۲- نمایی از نازل مورد استفاده.....	۶۳
شکل ۴-۳- مدار الکترونیکی واحد کنترل کننده قابل برنامه ریزی (PCU).....	۶۵
شکل ۴-۴- واحد کنترل کننده قابل برنامه ریزی (PCU).....	۶۵
شکل ۴-۵- نمایی از دستگاه آلتراسونیک مورد استفاده.....	۶۷
شکل ۵-۱- میزان جذب نانوذرات سیلیکونی بر حسب طول موج در دو سیستم W-NF ₂ و W-NF ₃	۷۷
شکل ۵-۲- میزان پیک جذب بر حسب درصد حجمی‌های مختلف نانوذرات.....	۷۸
شکل ۵-۳- غلظت نسبی نانوذرات در داخل نانوسیال بر حسب زمان.....	۷۸
شکل ۵-۴- تأثیر حضور نانوذرات بر شکل هندسی قطرات؛ سیستم‌های شیمیایی W-AA-K (۴-۵-الف)، W-NF ₂ (۴-۵-ب)، W-NF ₃ (۴-۵-ج) و W-NF ₁ (۴-۵-د)؛ شدت ضربه ۱/۳ cm/s.....	۸۰
شکل ۵-۵- میزان کرویت قطرات بر حسب درصد حجمی نانوذرات موجود در فاز پراکنده (شدت ضربه ۱/۳ cm/s).	۸۱
شکل ۵-۶- الف- توزیع سایز قطرات برای سیستم W-AA-K (عدم حضور ذرات نانو).....	۸۳
شکل ۵-۶- ب- توزیع سایز قطرات برای سیستم W-NF ₁ (حضور ۱۰٪ درصد حجمی نانوذرات).....	۸۳
شکل ۵-۶- ج- توزیع سایز قطرات برای سیستم W-NF ₂ (حضور ۵۰٪ درصد حجمی نانوذرات).....	۸۴
شکل ۵-۶- د- توزیع سایز قطرات برای سیستم W-NF ₃ (حضور ۱۰٪ درصد حجمی نانوذرات).....	۸۴
شکل ۷-۵- اثر شدت ضربه بر میزان هلدآپ استاتیک فاز پراکنده برای سیستم‌های W-K (۷-۵-الف)، W-NF ₁ (۷-۵-ب)، W-NF ₂ (۷-۵-ج) و W-NF ₃ (۷-۵-د).....	۹۰

عنوان

صفحه

شکل ۵-۸- کمترین (۵-۸-الف) و بیشترین (۵-۸-ب) میزان هلداپ استاتیک دیده شده در طی آزمایشات.

۹۱..... شکل ۵-۹- میزان هلداپ استاتیک بر حسب درصد حجمی نانوذرات موجود در فاز پراکنده در شدت ضربه‌های

۹۳..... شکل ۵-۱۰- میزان هلداپ استاتیک برای سیستم W-AA-K (حضور ۱/۰ درصد حجمی نانوذرات) به شکل

۹۴..... قطرات جدا از هم (۱۰-۵-الف)، و برای سیستم W-NF₃ (حضور ۱/۰ درصد حجمی نانوذرات) به شکل لایه‌ای از فاز پراکنده (۱۰-۵-ب)

۹۷..... شکل ۵-۱۱- اثر شدت ضربه بر میزان هلداپ دینامیک فاز پراکنده برای سیستم‌های W-K (۱۱-۵-الف)، W-NF₁ (۱۱-۵-ب)، و W-NF₂ (۱۱-۵-ج)، و W-NF₃ (۱۱-۵-د) و W-AA-K

۹۸..... شکل ۵-۱۲- میزان هلداپ دینامیک برای سیستم W-NF₁ در دو شدت ضربه ۰/۷ (۱۲-۵-الف) و ۰/۳ (۱۲-۵-ب)

۱۰۰..... شکل ۵-۱۳- میزان هلداپ دینامیک بر حسب درصد حجمی نانوذرات موجود در فاز پراکنده در شدت ضربه‌های ۰/۳ (۱۳-۵-الف)، ۰/۷ (۱۳-۵-ب)، ۱/۳ (۱۳-۵-ج)، ۱/۸ (۱۳-۵-د) و ۲/۳ cm/s و

فصل اول

استخراج مایع – مایع

۱-۱- استخراج مایع- مایع

وقتی جداسازی از طریق تقطیر کارآیی ندارد یا با دشواری روی می‌دهد، روش استخراج از مایع که یکی از جایگزین‌های اصلی است به کار می‌رود. مخلوطهایی که از اجزا با نقطه جوش نزدیک هم تشکیل شده‌اند یا موادی که حتی در شرایط خلاً نمی‌توانند در دمای تقطیر مقاومت کنند اغلب با استخراج از ناخالصی‌ها جدا می‌شوند. در استخراج از اختلاف‌های شیمیایی، به جای اختلاف فشار بخار، استفاده می‌شود. مثلاً پنی‌سیلین از طریق استخراج با حلالی مانند بوتیل استات، پس از کاهش pH برای رسیدن به ضریب مطلوب جداسازی، از ماده تخمیری بازیابی می‌شود. سپس، حلال با محلول فسفات تامپونی فرآوری می‌شود تا پنی‌سیلین از حلال استخراج و محلول آبی خالصی بدست آید، که با خشک کردن آن، پنی‌سیلین تهیه می‌شود. از استخراج برای بازیابی اسید استیک از محلول‌های آبی رقیق نیز استفاده می‌شود؛ در این حالت از تقطیر نیز می‌توان استفاده کرد، اما مرحله استخراج باعث می‌شود آبی که باید تقطیر شود به طور قابل توجه کاهش یابد.

یکی از موارد استفاده عمده استخراج در جداسازی محصولات نفتی است، که ساختمان شیمیایی متفاوت دارند اما گستره دمای جوش آنا تقریباً یکسان است. روغن‌های روانکار ($bp > 300^{\circ}\text{C}$) با حللهای قطبی زود جوش مانند فنل، فورفورال، یا متیل پیرولیدن فرآوری می‌شوند تا آروماتیک‌ها استخراج و از روغنی که عمدتاً از پارافین‌ها و نفتن‌ها تشکیل شده است حذف شوند. در آروماتیک‌ها، ویسکوزیته بستگی ضعیفی به دما دارد اما به علت همپوشی گسترهای نقطه جوش، آنها را نمی‌توان با تقطیر جداسازی کرد. با فرآیند مشابه، آروماتیک‌ها با استفاده از یک حلل قطبی دیرجوش از محصول کاتالیزی استخراج می‌شوند، و سپس ماده استخراج شده تقطیر می‌شود و اکسیلن‌ها، تولوئن، و بنزن خالص می‌دهد که به عنوان واسطه‌های شیمیایی به کار می‌روند. یکی از حللهایی که برای این منظور به کار می‌رود ترکیب حلقوی $\text{C}_4\text{H}_8\text{SO}_2$ (سولفولان) است، که انتخاب پذیری بالایی برای آروماتیک‌ها دارد و فراریت آن خیلی کم است ($bp = 290^{\circ}\text{C}$).

در انتخاب بین تقطیر و استخراج، معمولاً تقطیر انتخاب می‌شود هرچند که تقطیر نیاز به گرمایش دارد. در استخراج، باید حلال را برای استفاده مجدد بازیابی کرد (معمولًا با تقطیر)، و عملیات ترکیبی تقطیر- استخراج از عملیات تقطیر معمولی بدون استخراج پیچیده‌تر و اغلب گران‌تر است. ولی، در استخراج انعطاف پذیری زیادی برای انتخاب شرایط عملیات وجود دارد، زیرا نوع و مقدار حلال، و همچنین دمای کارکرد را می‌توان تغییر داد. از این نظر، استخراج به جذب گاز شبیه‌تر است تا به تقطیر معمولی. در بسیاری از مسائل، انتخاب بین روش‌ها باید بر مبنای مطالعه مقایسه‌ای استخراج و تقطیر انجام شود [۱].

به طور کلی، در کاربردهایی که در زیر به آنها اشاره شده است استخراج مایع- مایع بر تقطیر ترجیح داده می‌شود [۲]:

- مواد معدنی حل شده یا مرکب در محلولهای آلی یا آبی.
- زداش اجزایی که غلظت آنها کم است، مانند رنگ پیه و یا هورمونهای روغن حیوانی.
- هنگامی که یک جزء با نقطه جوش بالا با مقادیر نسبتاً کمی در یک پساب وجود دارد، مانند بازیابی اسید استیک از سلولز استات، زیرا تبخیر مقادیر زیاد آب به دلیل گرمای تبخیر بالا بسیار گران تمام می‌شود.
- بازیابی مواد حساس به گرما (چرا که استخراج مایع- مایع ارزان‌تر از تقطیر خلاً است).
- جداسازی یک مخلوط بر اساس گونه شیمیایی آن و نه فراریت نسبی.
- جداسازی مایعات با نقطه جوش نزدیک به هم که می‌توان در این حالت از تفاوت در حلالیت بهره گرفت.
- مخلوطهایی که آرئوتروپ تشکیل می‌دهند.

راه حل دستیابی به یک فرایند استخراج مؤثر، شناسایی حلال مناسب است. یک حلال مناسب باید علاوه بر غیر سمی بودن، ارزان بودن و بازیابی آسان، بجز برای جزء مورد نظر در جداسازی، به طور نسبی با دیگر اجزاء خوراک امتحان ناپذیر باشد و برای آسانی جداسازی فازها، تفاوت دانسیته آن با خوراک زیاد باشد. کشش بین سطحی حلال و خوراک باید پایین باشد تا برای ایجاد قطره های کوچک، به شدت آشفتگی مکانیکی کمتری نیاز باشد و همچنین سرعت بهم پیوستن قطرات کم باشد.

۱-۲- دستگاه استخراج

در استخراج مایع- مایع، مانند جذب گاز و تقطیر، دو فاز باید باهم به خوبی تماس گیرند تا انتقال ماده، و جداسازی روی دهد. در جذب و تقطیر، اختلاط و جداسازی به سهولت و سریعاً انجام می شود. ولی، در استخراج، دو فاز دارای چگالی های قابل مقایسه اند، به طوری که انرژی موجود برای اختلاط و جداسازی در صورت استفاده از جریان ثقلی کم است، و خیلی کمتر از وقتی است که یکی از فازها مایع و دیگری گاز است. اختلاط دو فاز، اغلب، مشکل و جداسازی آنها مشکل تر است. ویسکوزیته هر دو فاز نسبتاً زیاد است و سرعت های خطی در اغلب دستگاه های استخراج کوچک اند. لذا، در بعضی از استخراج کن ها، انرژی برای اختلاط و جداسازی به طور مکانیکی انجام می شود. دستگاه استخراج می تواند به طور ناپیوسته یا پیوسته کار کند. مقداری از مایع خوراک را با مقداری حلال در یک مخزن همزن دار می توان مخلوط کرد. پس از آن لایه ها ته نشین و جدا می شوند. ماده استخراج شده لایه ای از حلال بعلاوه حل شونده استخراج شده است، و محصول تصفیه لایه ای است که از آن حل شونده حذف شده است. ماده استخراج شده می تواند سبک تر یا سنگین تر از محصول تصفیه باشد و لذا ماده استخراج شده در بعضی موارد از بالای دستگاه، و در موارد دیگر از پایین دستگاه خارج می شود. البته، اگر بیش از یک بار تماس لازم باشد، عملیات را می توان تکرار کرد؛ اما وقتی مقدار مواد زیاد است و چندین تماس نیازند، جریان پیوسته اقتصادی می شود. اغلب دستگاه های استخراج پیوسته اند و در آن ها

تماس‌های مرحله‌ای پی در پی یا تماس‌های مجزا روی می‌دهد [۱]. در یک تقسیم بندی کلی انواع مختلف دستگاه‌های استخراج کننده‌های ستونی، تماس دهنده‌های سانتریفیوژی و میکسر-ستلرها طبقه بندی شده‌اند. از این میان در ادامه انواع استخراج کننده‌های ستونی مورد بررسی قرار گرفته است.

۱-۳-۱- استخراج کننده‌های ستونی

۱-۳-۱-۱- ستون‌های بدون همزن

این استخراج کننده‌ها، ساده‌ترین نوع برای استخراج مایع- مایع می‌باشند. فضای کوچکی اشغال می‌کنند، ساخت و تغییرات آنها ساده و ارزان می‌باشد، اما بازده این نوع تماس دهنده‌ها نسبتاً پایین است. برجهای پاششی، ستونهای پرشده و ستونهای سینی دار مشبك متعلق به این گروه هستند.

۱-۳-۲- ستون‌های پاششی

ستون استخراج پاششی، ساده‌ترین و قدیمی‌ترین نوع تماس دهنده‌های دیفرانسیلی (غیرهمزن‌دار) است. این ستون تنها شامل یک محفظه توخالی که در آن فاز پراکنده به سمت بالا یا پایین توزیع می‌گردد، می‌باشد. این ستون‌ها بیشتر در عملیات‌های شستشوی ساده استفاده می‌شوند. در مجموع راندمان خوبی ندارند و بدترین عملکرد را از نظر اختلاط محوری دارند. معمولاً تعداد مراحل تئوری آن یک یا دو مرحله می‌باشد. در این ستون انتقال جرم پیوسته بین فازها وجود دارد و ترکیب هر فاز هنگامی که درون برج جریان دارد، دائماً در حال تغییر می‌باشد. در برجهای پاششی واقعی، تماس بین قطرات و فاز پیوسته اغلب در ناحیه‌ای که قطرات تشکیل می‌شوند بصورت مؤثر ظاهر می‌شود. علت

پایین بودن راندمان این ستون را می توان در بالا بودن میزان اختلاط معکوس^۱ در فاز پیوسته دانست.

شکل ۱-۱ یک نمونه از ستون پاششی را نشان می دهد [۳].

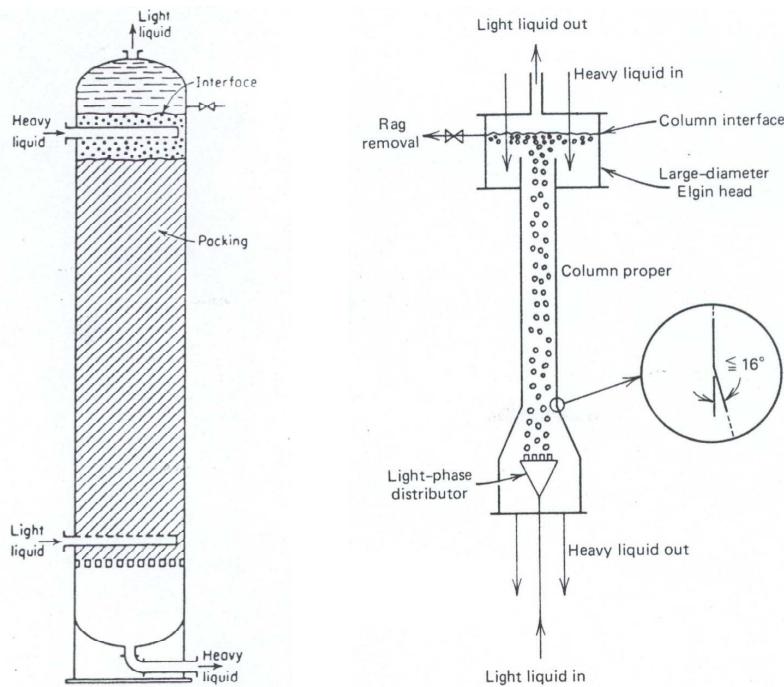
۳-۳-۱- ستون‌های پر شده^۲

در ستون‌های استخراج کننده مایع- مایع، راه رسیدن به راندمان بالا، کاهش یا حذف اختلاط معکوس می‌باشد که می‌توان مقدار آن را با اضافه کردن پکینگ به ستونهای پاششی، کاهش داد. زیرا بدین ترتیب سطح تماس افزایش یافته و در نتیجه انتقال جرم بهبود می‌یابد. پرکن‌های متنوعی (حلقوی، زین اسپی،...) در این ستونها استفاده می‌شوند.

در انتخاب نوع مواد جهت ساخت این پرکنها باید دقت شود زیرا می‌بایست آنها توانایی مرطوبشدن با فاز پیوسته را داشته باشند تا قطرات فاز پراکنده بر روی آنها ائتلاف نیابند. ارتفاع این ستون با محاسبه ارتفاع و تعداد واحدهای انتقال بدست می‌آید و همچنین قطر آن از ماقریم ظرفیت در نقطه طغیان محاسبه می‌گردد. این ستون در واحدهای انتقال کم کاربرد دارد و مکانیک ساده آن منجر به استفاده فراوان آن در صنایع هسته‌ای و صنایع پتروشیمی شده است. شکل ۲-۱ یک نمونه از یک ستون پر شده را نشان می‌دهد [۳].

¹ Back mixing

² Packed Column



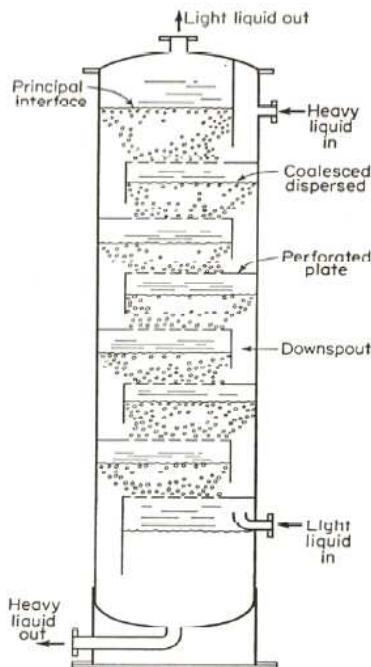
شکل ۱-۲-۱- ستون استخراجی پاششی

شکل ۱-۱- ستون استخراجی پاششی

۴-۳-۱- ستون‌های سینی‌دار

این ستون‌ها به مراحلی که توسط صفحات مشبک از هم جدا شده‌اند، تقسیم می‌شوند. این صفحات مشبک به منظور جلوگیری و یا کاهش اختلاط محوری در نظر گرفته شده‌اند. مایع سبک پراکنده می‌شود و قطرات پراکنده شده از طریق فاز پیوسته که در عرض صفحه جریان می‌یابد، بالا می‌رود. فاز پراکنده در بالا یا پایین سینی‌ها انتلاف می‌یابد و بدین ترتیب ارتفاع هیدرولیکی کافی برای راندن مایع از سوراخ‌های سینی و پراکندگی مجدد فاز پراکنده در فاز پیوسته به وجود می‌آید که این انتلاف و پراکندگی مجدد فاز پراکنده در افزایش سرعت استخراج نقش قابل ملاحظه‌ای ایفا می‌کند.

شکل ۱-۳-۱- ستون سینی‌دار را نشان می‌دهد [۳].



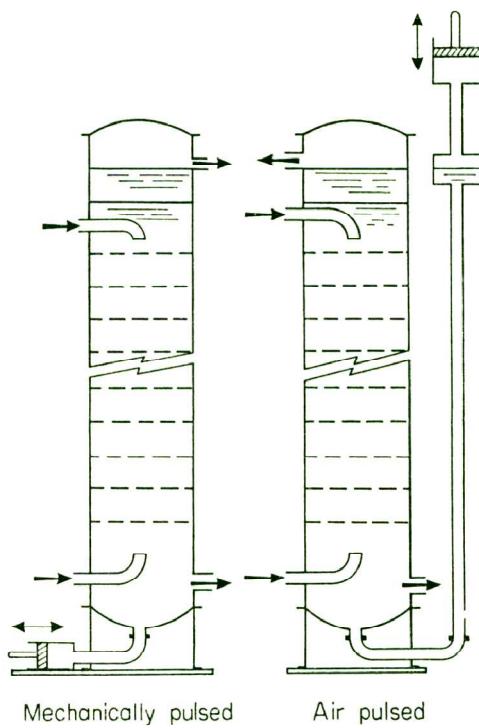
شکل ۳-۱-ستون سینی دار

۳-۵-۱- ستون‌های ضربه‌ای^۳

جهت بهبود راندمان ستونهای پرشده و ستون‌های سینی‌دار می‌توان از ضربات و نوسانات پالس در سیستم استفاده کرد. افزایش در توربولنسی و سطح تماس از طریق خرد کردن فاز پراکنده عامل بهبود راندمان می‌باشد. ستونهای ضربه‌ای معمولاً به دو صورت سینی‌دار و پرشده طراحی و ساخته می‌شوند و نوسانات توسط دستگاه تولید ضربان به مایع موجود در ستون وارد می‌شود. راندمان بالای ستون‌های ضربه‌ای و امکان تولید ضربه بطور خارجی، عوامل مهم در کاربرد فراوان آن در صنایع هسته‌ای می‌باشند.

شکل ۴-۱ یک نمونه از یک ستون ضربه‌ای را نشان می‌دهد [۴].

³ Pulsed Column



شکل ۱-۴-ستون ضربه‌ای

۱-۳-۶-ستون‌های با همزن مکانیکی

با افزودن ابزار مکانیکی همزن دار در سیستم می‌توان سطح تماس به ازای واحد حجم را افزایش داد و بدین ترتیب اندازه و سایز تماس دهنده کاهش می‌یابد. از آنجایی که نیروی جاذبه و اختلاف دانسیته دو فاز عامل به وجود آوردن جریان ناهمسو در ستون می‌باشد، ممکن است همزن‌های مکانیکی موجب افزایش اختلاط معکوس در سیستم شود که جهت کاهش آن می‌توان از بافل‌های خاص استفاده کرد. در چنین تماس دهنده‌هایی هزینه نصب، تعمیرات و نگهداری به خصوص وقتی که از مایعات خورنده استفاده شود، افزایش می‌یابد.