

شبیه‌سازی توزیع‌کننده مایع لوله‌ای درون برج‌های پرشده با آکنه‌های ساختاریافته توسط روش دینامیک سیالات محاسباتی

مرتضی زیودار*، رضا اسدالهی

زاهدان، دانشگاه سیستان و بلوچستان، دانشکده مهندسی شیمی

پایان‌نگار: morteza@hamoon.usb.ac.ir

چکیده

با توجه به استفاده روزافزون از توزیع‌کننده‌های مایع درون برج‌های تقطیر آکنده و اثرات نامطلوب توزیع ناقص مایع درون این برج‌ها، تحقیقات زیادی در مورد چگونگی توزیع مایع و اثرات آن بر میزان جداسازی توسط دانشمندان مختلف صورت گرفته است. در این مقاله، ابتدا به دو تئوری که توسط مور و روکونا^۱ در سال ۱۹۸۷ و بیلینگهام و همکارانش^۲ در سال ۱۹۹۷ در مورد چگونگی بررسی توزیع ناقص مایع درون برج‌ها بیان شده، می‌پردازیم، سپس شرایط توزیع مناسب و انواع توزیع‌کننده‌های مایع را به صورت اجمالی مورد بررسی قرار داده و نهایتاً با استفاده از نتایج شبیه‌سازی توزیع‌کننده لوله‌ای توسط دینامیک سیالات محاسباتی^۳، جریان مایع توزیع شده مورد تحلیل قرار می‌گیرد، نتایج شبیه‌سازی نشان‌دهنده سرعت بیشتر مایع در سمت راست توزیع‌کننده، همچنین توزیع نسبتاً مناسب مایع در نواحی مرکزی و توزیع نامناسب مایع در نواحی دور افتاده نسبت به مرکز توزیع‌کننده می‌باشد.

کلمات کلیدی: برج‌های پرشده، آکنه‌های ساختاریافته، توزیع‌کننده مایع، دینامیک سیالات محاسباتی

مقدمه

برج‌های پرشده با آکنه‌های ساختاریافته، دارای ابزارها و تجهیزات کمکی بیشتری نسبت به برج‌های پرشده نامنظم می‌باشند. یکی از مؤثرترین و مهمترین نکات در برج‌های پرشده، توزیع مناسب جریان ورودی گاز و مایع است. در واقع، استفاده روزافزون از برج‌هایی با پرکن‌های ساختاریافته در مقایسه با برج‌های دیگر، نظریات جدیدی را برای توزیع جریان‌ها در برج ارائه می‌دهد. پس از ابزارهای تماس

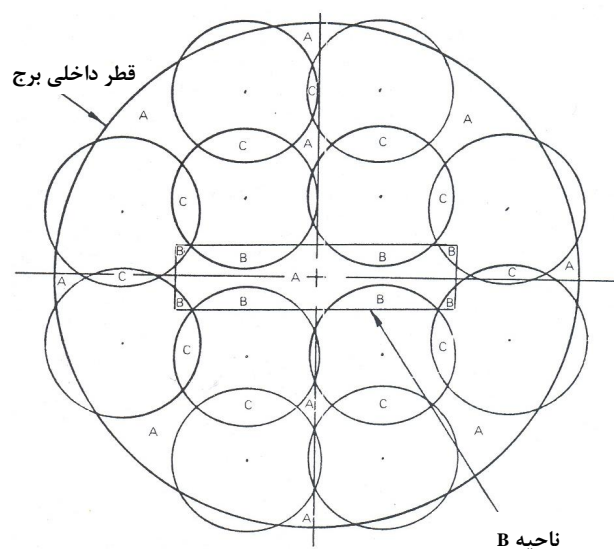
جریان، توزیع‌کننده‌ها، مایع جدیدی را برای توزیع جریان‌ها در برج ارائه می‌دهد. پس از ابزارهای تماس جریان، توزیع‌کننده‌های مایع یکی از مهمترین قسمت‌های درونی برج می‌باشند که معمولاً کارکرد مناسب یک برج را تضمین می‌کنند.

1. Moore, F., and Rukovena F.

2. J. F. Bilingham and M. J. Lockett

3. Computational Fluid Dynamics (CFD)

زیاد آن نشان‌دهنده کیفیت مناسب آبیاری است، حدود تغییرات این شاخص برای توزیع‌کننده‌های استاندارد تجاری بین ۱۰ تا ۷۰ درصد، توزیع‌کننده‌های با عملکرد متوسط ۷۵ تا ۹۰ درصد و برای توزیع‌کننده‌های با عملکرد بالا، بیشتر از ۹۰ درصد است. برای تخمین این شاخص، در شکل زیر نقاط ریزش هر خروجی توزیع‌کننده به صورت یک دایره نشان داده شده‌اند. مرکز این دایره همان نقطه‌ای است که مایع به صورت مستقیم بر روی بستر می‌چکد. مجموع تمام این دایره‌ها مساوی سطح مقطع برج است، اگر مایع به صورت منطقه‌ای توسط نقاط ریزش تقسیم‌بندی شده باشد هر دایره مساوی سطح مقطعی از برج است که به وسیله نقاط ریزش تقسیم شده است. ترم‌های A, B, C معادله بالا در شکل (۱) ارزیابی شده‌اند.



شکل ۱- نمایش مناطق در برگزیده پارامترهای A, B, C [۲]

A: درصدی از سطح مقطع بالای بستر است که توسط دایره‌های زیر نقطه ریزش تحت پوشش قرار داده نشده‌اند و این پارامتر مستقیماً از اندازه‌گیری این سطح مقطع به دست می‌آید.

B: توسط انتخاب یک منطقه ممتد آبیاری بالای پرکن‌ها که ۱/۱۲ سطح مقطع برج را اشغال کرده است ارزیابی می‌شود. این ناحیه، منطقه‌ای است که میزان بالای انحراف از میانگین جریان در آن رخ می‌دهد.

C: مناطق روی هم افتاده دایره‌های مجاور را نشان می‌دهد که به صورت درصدی از سطح مقطع برج بیان می‌شود.

بیش از ۷۰٪ مشکلات مربوط به برج‌های آکنده، و توزیع ناقص مایع درون این برج‌ها می‌باشد. چنانچه توزیع مایع در برج به صورت یکنواخت و مناسب انجام نشود، قسمتی از بستر بدون آغشته شدن به مایع در معرض جریان گاز قرار خواهد گرفت، در این صورت، این قسمت از بستر دخالتی در انتقال جرم نخواهد داشت و به خاطر عدم تماس بین فاز مایع و گاز راندمان انتقال جرم کاهش می‌یابد، بنابراین، برای کارکرد مداوم یک واحد باید طراحی مناسبی برای توزیع‌کننده انتخاب شود. باید دقت نمود که توزیع‌کننده‌های مایع نصب شده در برج‌های پرشده غیر از حفظ یکنواختی جریان مایع باید مناطق آزادی را برای عبور جریان بخار ایجاد کنند.

با توجه به جریان گاز درون برج متوجه خواهیم شد که در حالت عادی احتیاجی به استفاده از توزیع‌کننده‌های گاز نخواهیم داشت؛ زیرا افت فشار موجود در بستر، خود به صورت یک توزیع‌کننده برای فاز گاز عمل می‌کند؛ البته در موارد خاصی استفاده از این توزیع‌کننده‌ها غیر قابل صرف نظر است. برج‌های پرشده با آکنه‌های ساختاریافته از یک اصل کلی پیروی می‌کنند که همانا حفظ شکل جریان در طول بستر می‌باشد. این اصل، نشان‌دهنده آن است که توزیع یکنواخت یا غیر یکنواخت جریان مایع و گاز در ابتدای ورود آنها به برج تا عمق زیادی از بستر، پایدار می‌ماند. البته، شایان ذکر است که عمق پایداری توزیع جریان برای برج‌هایی با پرکن‌های ساختاریافته بیشتر از برج‌هایی با پرکن‌های نامنظم می‌باشد. میزان مایع کافی و توزیع مناسب آن در مقطع ورودی جریان بسیار حائز اهمیت و ناتوانی در ایجاد چنین وضعیتی باعث توزیع ناقص و پدیده طغیان زود هنگام در بستر که خود عامل بسیار مهمی در کاهش کارایی برج می‌باشد، می‌شود.

بسیاری از دانشمندان به منظور به دست آوردن ضریبی برای نمایش کیفیت توزیع مایع درون برج‌های پرشده، تلاش‌های گوناگونی را انجام داده‌اند. مور و روکونا [۱] رابطه زیر را که مبتنی بر نتایج تجربی بود به منظور به دست آوردن شاخصی برای تعیین کیفیت توزیع مایع ارائه کردند.

$$D_Q = 0.40(100 - A) + 0.60B - 0.33(C - 7.5) \quad (1)$$

شاخص کیفیت توزیع مایع (D_Q)^۱ به صورت درصد بیان می‌شود. مقدار زیاد آن نشان‌دهنده کیفیت مناسب آبیاری است، حدود تغییرات

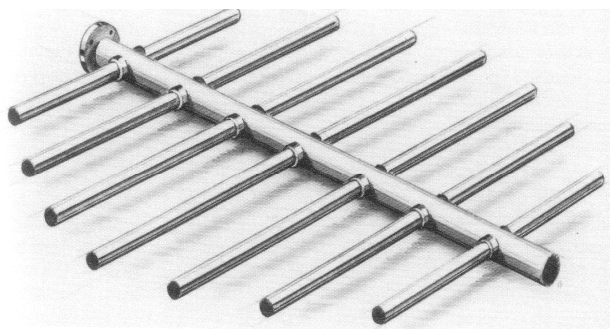
1. Distribution Quality Rating Index

۱- دبی جریان مایع، ۲- انسداد یا گرفتگی مجاری، ۳- نسبت جریان مایع به بخار (L/V) و ۴- جریان طبیعی خوراک توزیع کننده‌ها بر اساس دو نوع جاذبه‌ای و فشاری طبقه‌بندی می‌شوند.

توزیع کننده‌های جاذبه‌ای به سه صورت کلی زیر تقسیم می‌شوند.
 ۱- توزیع کننده‌های لوله‌ای، ۲- توزیع کننده‌های اریفیزی،
 ۳- توزیع کننده‌های بندی (شبه‌ای با شیر V شکل - سینی دار با شیر V شکل در خروجی استوانه‌ای گاز)

توزیع کننده‌های لوله‌ای

توزیع کننده‌های لوله‌ای در حالت کلی به دو صورت نردبانی (شکل ۲) و یا نردبانی دایره‌ای (شکل ۳) می‌باشند. و سوراخ‌های خروجی مایع در زیر لوله‌ها قرار دارند. به طور کلی، کیفیت توزیع مایع با استفاده از توزیع کننده‌های لوله‌ای قدری کمتر از توزیع کننده‌های اریفیزی است، افت فشار در توزیع کننده‌های لوله‌ای زیاد است (در مقایسه با توزیع کننده‌های جاذبه‌ای و اریفیزی) و مقدار جریان مایع بر واحد سطح برج زیاد می‌باشد که بستگی به تعداد نقاط ریزش دارد. اگر در عمل بتوان سطح همواری از مایع را در زیر نقاط ریزش ایجاد کرد توزیع کننده‌های لوله‌ای، توزیعی مناسب‌تر از توزیع کننده‌های اریفیزی ایجاد می‌کنند.



شکل ۲- توزیع کننده لوله‌ای نردبانی [۲]

توزیع کننده‌های لوله‌ای زمانی که سرعت جرمی بخار بسیار بالاست و همچنین در برج‌هایی که برای جلوگیری از پدیده طغیان به فضای بیشتر از ۷۰ درصد از سطح مقطع برج برای عبور بخار احتیاج داریم بسیار مناسب هستند به طور کلی از توزیع کننده‌های لوله‌ای و اسپری

در سال ۱۹۹۷ بیلینگهام و چندی از همکارانش [۳] ضریب پراکندگی توزیع مایع (C_v)^۱ به دست آمده از رابطه زیر را به عنوان معیاری برای بیان چگونگی توزیع مایع معرفی و جهت توزیع مناسب مایع، مقدار ضریب پراکندگی کمتر از ۰/۱ را پیشنهاد کردند.

$$C_v = \sqrt{\frac{1}{A_t} \int \left(\frac{U - \bar{U}}{\bar{U}} \right)^2 dA} \quad (2)$$

$$\bar{U} = \frac{1}{A_t} \int U dA$$

در این رابطه، A_t سطح مقطع کل برج بر حسب ft^2 ، U سرعت متوسط در مقطع ورودی بر حسب ft/s و \bar{U} سرعت موضعی بر حسب ft/s می‌باشد.

شرایط توزیع کننده مناسب جریان مایع

- ۱- ازدیاد نقاط ریزش مایع در سطح مقطع برج
- ۲- جلوگیری از تولید قطرات مایع به صورت بخار یا مه که ممکن است توسط جریان گاز به سمت بالا حمل شود.
- ۳- جلوگیری از به هم پیوستن گذرهای مختلف جریان مایع قبل از رسیدن به توده پرکن‌ها
- ۴- کارایی مناسب در شرایط کف‌زایی، بدان معنی که توزیع کننده نباید اجازه گسترش و حرکت کف را به سمت بالا بدهد، زمانی که توزیع کننده کف ایجاد شده را تخریب می‌کند این معضل به وجود نخواهد آمد.
- ۵- آزادی مسیر عبور جریان گاز
- ۶- تمایلی به دفع رسوب و آلودگی در سطوح داخلی و خارجی نداشته باشد.
- ۷- نسبت به پوشیدگی در سطوح داخلی و خارجی مقاوم باشد.
- ۸- یک توزیع کننده خوب با توجه به مواد فرایندی و ساختاری برج باید دارای قیمت مناسبی باشد.

انواع توزیع کننده‌های مایع

انتخاب توزیع کننده‌ها با بررسی موارد زیر صورت می‌گیرد:

1. Coefficient of Variation

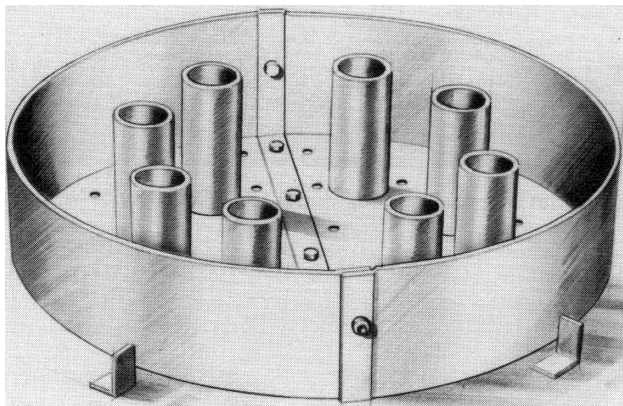
۴- برای توزیع مایعاتی که ایجاد خوردگی و پوسیدگی می‌کنند نباید از توزیع‌کننده‌های لوله‌ای و اریفیزی استفاده کنیم؛ چون پس از مدتی باعث توزیع ناقص مایع می‌شوند.

۵- از افت فشار بالادر توزیع‌کننده‌های لوله‌ای به دلیل اینکه ممکن است تعداد نقاط ریزش را محدود سازند باید جلوگیری کرد. خط لوله ورودی به توزیع‌کننده لوله‌ای باید مجهز به یک شیر کنترل و یک اریفیس محدودکننده جریان برای شکست فشارهای بالا باشد. مناسب‌ترین توزیع، زمانی به دست می‌آید که خروج مایع از لوله‌ها به وسیله نیروی جاذبه صورت گیرد و نیروی فشار بر آن اثری نداشته باشد.

۶- میزان نرخ (L/V) در توزیع‌کننده‌های لوله‌ای پایین و حدود ۲ تا ۲/۵ است مقدار بیش از اندازه مایع ممکن است باعث ایجاد مه شود و کمبود مایع نیز باعث آبیاری ناهموار بر روی بستر پر شده می‌گردد.

توزیع‌کننده‌های اریفیزی

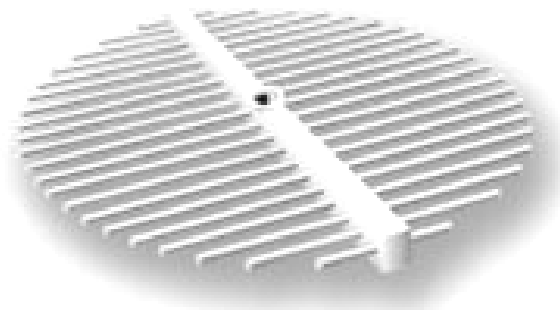
توزیع‌کننده‌های اریفیزی معمولاً به دو صورت سینی‌دار شکل (۴) و تونلی شکل، شکل (۵) می‌باشند، از نوع اول در برج‌های با قطر کمتر از ۴ft و از نوع تونلی برای برج‌های با قطر بیشتر از ۴ft استفاده می‌شود.



شکل ۴- توزیع‌کننده اریفیزی سینی‌دار [۷]

توزیع‌کننده سینی‌دار اریفیزی از یک سینی که مجهز به فضاهای خالی دایره‌ای یا مستطیلی برای عبور جریان بخار و همچنین روزنه‌هایی در کف سینی برای عبور جریان مایع می‌باشند تشکیل شده است، این سینی بر روی حلقه‌های نگهدارنده یا تیرک‌هایی استوار است که به بدنه برج متصل می‌شوند.

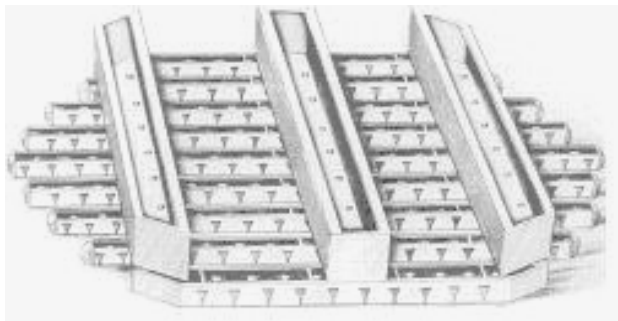
برای ایجاد فضای آزاد زیاد به منظور عبور جریان بخار استفاده می‌شود. هر چند که در حالت استاندارد حداکثر جریان مایع پیشنهادی برای این نوع توزیع‌کننده‌ها کم و نباید بیشتر از 10 gpm/ft^2 باشد [۴].



شکل ۳- توزیع‌کننده لوله‌ای نردبانی دایره‌ای [۲]

یکی دیگر از مزایای توزیع‌کننده‌های لوله‌ای، هزینه پایین ساخت و نگهداری، همچنین کنترل ساده آنها می‌باشد و در حالت استاندارد فضای عمودی کمتری را نسبت به بقیه توزیع‌کننده‌ها اشغال می‌کنند در زیر دستورات عمل‌هایی را برای انتخاب، طراحی و عملکرد توزیع‌کننده‌های لوله‌ای ارائه می‌کنیم:

- ۱- توزیع‌کننده‌های لوله‌ای فقط برای خوراک تک فاز مایع مناسب هستند و در زمانی که به مقدار بالای توزیع منظم احتیاج داریم باید توزیع‌کننده از خوراک مایع پر باشد [۵].
- ۲- بطور کلی پیشنهاد می‌شود که توزیع‌کننده‌های لوله‌ای برای حذف بخارهای رها شده از بستر در فاصله ۶ تا ۱۲in از بالای بستر قرار گیرند. در یک طراحی خاص برای حذف مه در بالای توزیع‌کننده از لایه‌های پرکن استفاده شده که به دلیل ایجاد پدیده طغیان پیشنهاد نمی‌شود.
- ۳- زمانی که احتمال پدیده گرفتگی وجود دارد مانند سیستم‌هایی که در آن مایع به نقطه انجماد خود رسیده یا خوراک ورودی حاوی اجزاء جامد است نباید از این نوع توزیع‌کننده استفاده شود؛ چون یک توزیع‌کننده با گرفتگی جزئی باعث عملکرد بدتر برج نسبت به زمانی که توزیع‌کننده وجود ندارد می‌شود. اگر قصد استفاده از این نوع توزیع‌کننده برای خوراک‌هایی که حاوی جامد می‌باشد را داشته باشیم باید از فیلتر استفاده کنیم [۶].



شکل ۷- توزیع‌کننده شیاری [۷]

توزیع‌کننده‌های شیاری از آبشخورهایی مجهز به شیارهای موازی V شکل برای عبور جریان مایع تشکیل شده و بخار بالا رونده از میان آبشخورها عبور می‌کند. به طور کلی، کیفیت توزیع در توزیع‌کننده‌های شیاری پایین‌تر از توزیع‌کننده‌های اریفیزی است.

توزیع‌کننده‌های فشاری به دو صورت تقسیم می‌شوند: ۱- توزیع‌کننده‌های پاششی، ۲- توزیع‌کننده‌های دو فازی

توزیع‌کننده‌های پاششی

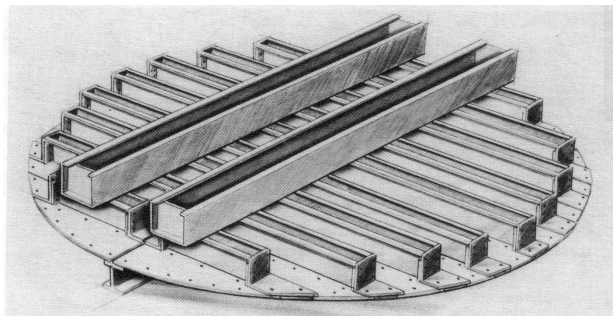
از این نوع توزیع‌کننده‌ها برای خوراک‌دهی مایعاتی که فشاری کمتر از ۱۵psig دارند، به منظور ایجاد حداقل مه و صدای پاشش استفاده می‌شود، در شکل (۸) یک نمونه از این توزیع‌کننده نشان داده شده است. باید بدانیم که از این نوع برای توزیع مایعات تمیز و همچنین در پمپ‌ها، چگالنده‌ها و در شستشوی برج‌های مواد خام استفاده می‌شود.



شکل ۸- توزیع‌کننده پاششی [۷]

توزیع‌کننده‌های دو فازی

خوراک‌های مایعی که از میانه برج وارد می‌شوند معمولاً حاوی دو فاز

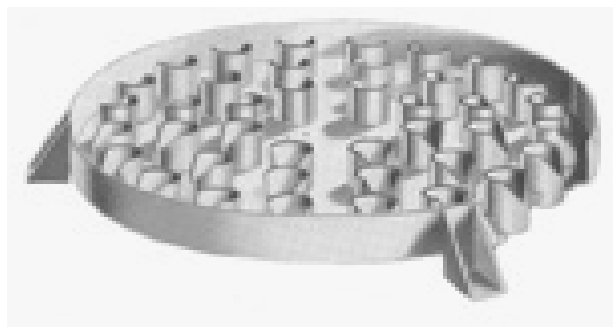


شکل ۵- توزیع‌کننده اریفیزی تونلی [۷]

توزیع‌کننده‌های اریفیزی تونلی از یک سری آبشخورهای موازی که در کف آنها روزنه‌هایی برای خروج مایع وجود دارد تشکیل شده است و بخار از درون فضای بین آبشخورها عبور می‌کند. برای برابر نگاه داشتن ارتفاع خوراک مایع درون تمامی آبشخورها، کانال‌های ورودی مایع را به صورت ضربدری بالای آبشخورها قرار می‌دهند.

توزیع‌کننده‌های بندی

توزیع‌کننده‌های بندی معمولاً به دو صورت سینی‌دار با شیارهای V شکل تعبیه شده در خروجی استوانه‌ای بخار^۱ شکل (۶) و شبکه‌ای با شیارهای V شکل تعبیه شده در آبشخورها^۲ شکل (۷) می‌باشند.

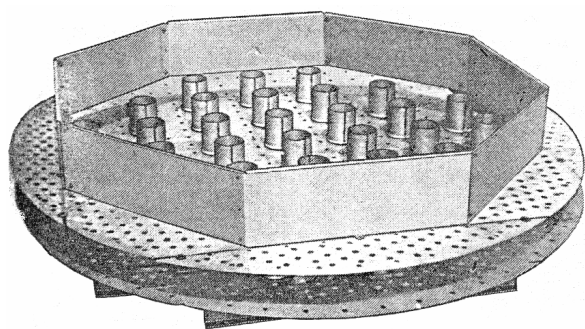


شکل ۶- توزیع‌کننده سینی‌دار [۷]

توزیع‌کننده‌های سینی‌دار از یک سینی مجهز به خروجی‌های استوانه‌ای بخار که با شیارهای V شکل بر روی آنها، تشکیل شده است. شیارهای V شکل باعث حرکت رو به پایین مایع در خلاف جهت بخار می‌شود. یکی از محدودیت‌هایی که در این نوع توزیع‌کننده‌ها وجود دارد حساسیت آنها به مقادیر بالای مایع و بخار است.

1. Weir Riser
2. Notched-Trough

که جریان‌های سریع فازی یکدیگر را ملاقات می‌کنند و ممکن است باعث توربلنسی زیاد، پاشش و ضربات مایع شوند طراحی دقیقی باید صورت گیرد. همچنین باید به قسمت ورودی خوراک به درون گالری توجه خاصی نمود؛ سرعت ذرات مایع که با وجود فاز بخار شدت می‌یابند ممکن است باعث خرابی‌های مکانیکی در این قسمت شوند در مواقعی که از توزیع‌کننده دو فازی در میانه برج استفاده می‌شود مجهز بودن خروجی‌های بخار به کلاهک برای جلوگیری از ورود مایع به درون آنها ضروری است.



شکل ۱۰- توزیع‌کننده گالری [۷]

مقدمه‌ای بر شبیه‌سازی توزیع‌کننده لوله‌ای به کمک دینامیک سیالات محاسباتی

برای تحلیل جریان مایع توزیع شده توسط توزیع‌کننده لوله‌ای ابتدا با استفاده از خاصیت تقارن توزیع‌کننده لوله‌ای دایره‌ای، مدل $1/2$ آن با قطری معادل ۹۰ سانتیمتر توسط نرم‌افزار Gambit رسم گردیده سپس با انتخاب گزینه هیبریدی- چهارتایی از انواع المان‌ها و گزینه شبکه‌ای T شکل از انواع مشبندی‌ها و با در نظر گرفتن اندازه گام برابر ۱۰ حجم مورد نظر مشبندی شد، شکل به دست آمده به صورت شکل (۱۱) می‌باشد، نهایتاً این توزیع‌کننده به صورت شکل (۱۲) کامل گردید.

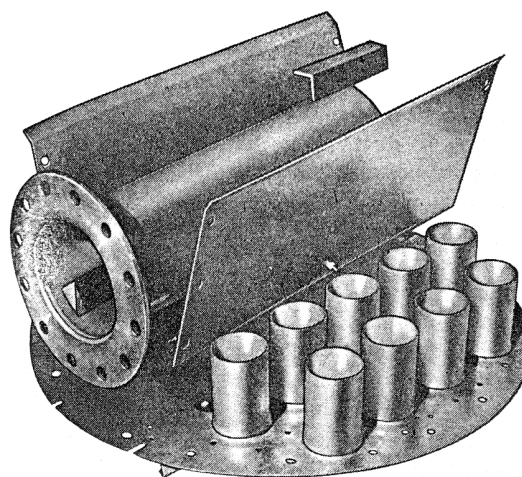
این توزیع‌کننده مجهز به ۲۳۴ خروجی دایره‌ای شکل به قطر $1/2$ میلیمتر و یک ورودی زانوئی شکل به قطر ۸۰ میلیمتر می‌باشد، مقطع جعبه خوراک‌رسان که به ۱۳ لوله جانبی با قطرهای مساوی ۱۶ میلیمتر متصل است بشکل مکعبی با اضلاع ۸۰ میلیمتر است.

بخار و مایع است و به درون یک توزیع‌کننده دو فازی ریخته می‌شوند توزیع‌کننده‌های دو فازی دارای ۲ وظیفه اصلی هستند:

۱. جداسازی بخار و مایع و همچنین توزیع یکنواخت خوراک بر روی بستر زیرین.

۲. جذب و پخش نیروی به کار برده شده برای ورود خوراک. انواع توزیع‌کننده‌های دو فازی رایج، نوع آبگردانی (بفلی) شکل (۹)، نوع گالری شکل (۱۰) می‌باشند.

در توزیع‌کننده‌های بفلی شکل (۹) خوراک مایع حاوی بخار به طور مستقیم بر روی آبگردان‌ها ریخته شده، مایع به سمت توزیع‌کننده زیرین جریان می‌یابد، این نوع از توزیع‌کننده‌ها مناسب‌ترین توزیع‌کننده برای خوراک‌های دو فازی در برج‌هایی با قطرهای کمتر از ۴ft که تمایلی به کف‌زایی ندارند، می‌باشند.



شکل ۹- توزیع‌کننده آبگردانی (بفلی) [۵]

نوع گالری شکل (۱۰) برای توزیع خوراک‌هایی که مایع فاز پیوسته آنرا تشکیل می‌دهد، استفاده می‌شود و دارای یک سطح محصور که پیرامون توزیع‌کننده قرار دارد بوده و خوراک دو فازی به درون گالری یعنی همان قسمتی که دو فاز بخار و مایع از یکدیگر جدا می‌شوند ریخته شده سپس مایع به توزیع‌کننده زیرین انتقال می‌یابد. از این نوع توزیع‌کننده‌ها برای توزیع مایع در سیستم‌های کف‌زا استفاده می‌شود. برای منطقه گالری شکل که ورودی فازها می‌باشد و منطقه‌ای است

جدول ۱- مشخصات حل‌کننده نرم‌افزار Fluent

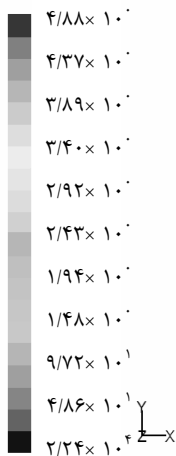
حل‌کننده	تفکیکی
فرمول‌ساز	ضمنی
فضا	۳- بعدی
زمان	ثابت
معادله	مطلق
سرعت	
سیال	آب - $(\rho = 998/2 \text{ kg/ms}), (\mu = 0/001003 \text{ kg/m}^3)$

جدول ۲- شرایط عملیاتی

فشار عملیاتی	۱۰۱۳۲۵pa
شتاب جاذبه	۹/۸ m/s ²

جدول ۳- شرایط مرزی

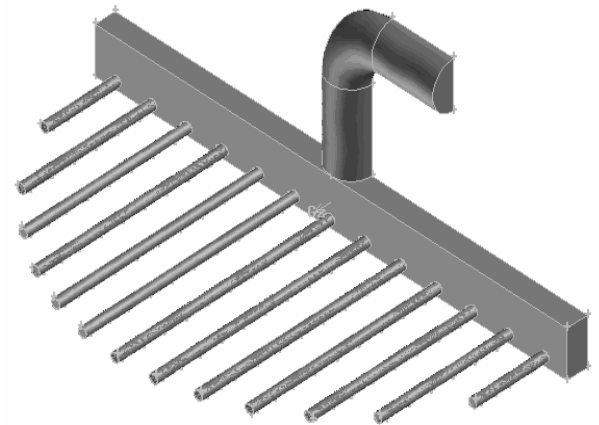
سرعت ورودی	۱ m/s
فشار خروجی	۰ pa



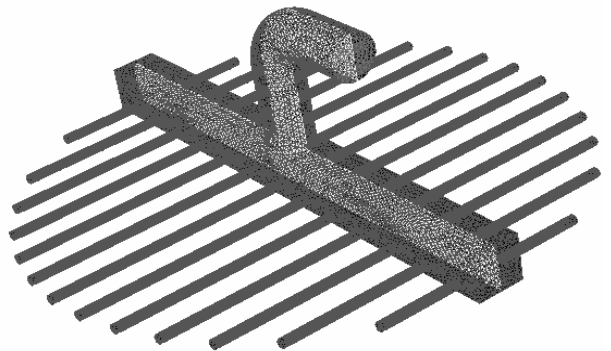
شکل ۱۳- بردارهای سرعت توزیع مایع در صفحه فرضی گذرنده

از میان جعبه خوراک‌رسان توزیع‌کننده مایع

به دلیل تفاوت ناچیز بین مقادیر عددی سرعت در مقاطع مختلف شکل (۱۳) با سرعت اولیه خوراک ورودی، می‌توان از متناسب بودن توزیع سرعت در نقاط مختلف از جعبه خوراک‌رسان با سرعت اولیه



شکل ۱۱- مدل ۱/۲ توزیع‌کننده لوله‌ای مایع شبیه‌سازی شده



شکل ۱۲- مدل کامل توزیع‌کننده لوله‌ای مایع شبیه‌سازی شده

تجزیه و تحلیل توزیع‌کننده لوله‌ای

مشخصات حل‌کننده نرم‌افزار شبیه‌ساز، شرایط مرزی و شرایط عملیاتی به صورت جداول (۱، ۲ و ۳) مشخص و بردارهای سرعت در مقاطع مختلف توزیع‌کننده توسط نرم‌افزار Fluent 6.0.12 به صورت شکل‌های (۱۳) و (۱۴) رسم گردید.

بحث و نتایج

شکل (۱۳) نشان‌دهنده توزیع سرعت در مناطق ورودی، خروجی و جعبه خوراک‌رسان به توزیع‌کننده و شکل (۱۴) نشان‌دهنده توزیع سرعت مایع در صفحه فرضی گذرنده از میان جعبه خوراک‌رسان می‌باشد. با ملاحظه این اشکال، نتایج اولیه مفیدی را از شبیه‌سازی این توزیع‌کننده با شرایط فرضی ذکر شده می‌توان استخراج کرد.

آمده را می توان در شبیه سازی های آتی این توزیع کننده و تحت شرایط عملیاتی برج های مختلف مد نظر قرار داد.

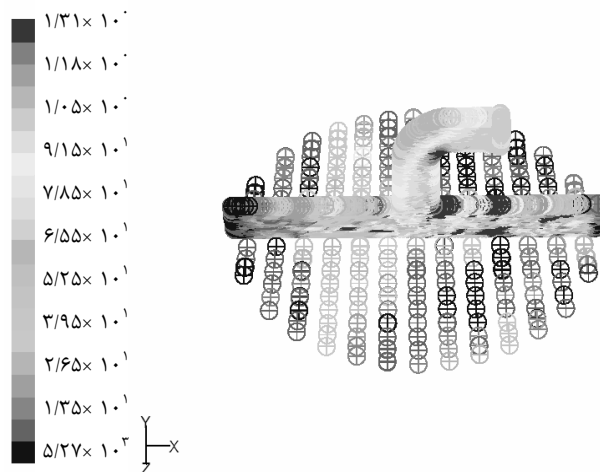
خوراک اطمینان حاصل کرد. با توجه به شکل های رسم شده توسط نرم افزار می توان توزیع سرعت مایع را در مناطق مختلف برج مشاهده نمود.

تشکر و قدردانی

از شرکت پژوهش و فناوری پتروشیمی به خاطر حمایت مالی تشکر و قدردانی می شود.

لیست نمادها

ضریب توزیع مایع	C_v
سطح مقطع کل برج، ft^2	A_t
سرعت متوسط در مقطع ورودی، ft/s	U
سرعت موضعی، ft/s	\bar{U}
شاخص کیفیت توزیع مایع، درصد	D_Q
نسبت جریان مایع به بخار	L/V



شکل ۱۴- بردارهای سرعت توزیع مایع در ورودی، خروجی و جعبه خوراک رسان

مراجع

- [1] Moore, F., and Rukovena F., "Liquid and Gas Distribution in Commercial Packed Towers," *Chemical Plants And Processing*, August, (1987).
- [2] Kister, H.Z., "Distillation operation," McGraw-Hill, New York, (1990).
- [3] Bilingham J.F., and Lockett M. J., "Characterization of the performance of packed distillation columns liquid distributors," *Absorption and Distillation*, (1997).
- [4] Norton Company "Packed Tower Internals," (1974).
- [5] Chen, G. K., Holmes T. L., and Shieh J. H., "Effects of Sub cooled or Flashing Feed on Packed Column Performance," *I. Chem. E Symp.*, (1985).
- [6] Fedal, T. M., "Selecting packed-column auxiliaries," *Chem. Eng.*, (1984).
- [7] Perry, J. H. and Chilton, C. H., "*Chemical Engineers Handbook, 5th ed.*" McGraw-Hill, New York, (1973).

همانطور که مشخص است در خروجی های سمت چپ توزیع کننده، توزیع مناسب مایع و در خروجی های سمت راست توزیع کننده، توزیع نامناسب مایع مشهود است. احتمالاً این نوع توزیع به دلیل شکل زانویی مقطع ورودی خوراک می باشد که باعث ورود خوراک از سمت راست به توزیع کننده شده است.

با توجه به این دو شکل، توزیع نسبتاً مناسب مایع در خروجی های نزدیک به جعبه خوراک رسان مشهود است و هرچه به مناطق انتهایی جعبه خوراک رسان توزیع کننده و خروجی هایی که در مناطق دورتری نسبت به ورودی خوراک قرار دارند می رسیم کیفیت توزیع مایع به حداقل خود می رسد که دلیل این امر، احتمالاً سرعت پایین خوراک ورودی می باشد، ضریب پراکندگی محاسبه شده برای این توزیع کننده ۰/۱۵ بوده که حاکی از توزیع مناسب مایع توسط این توزیع کننده می باشد.

با توجه به نتایج به دست آمده از شبیه سازی توزیع کننده در مورد سرعت بیشتر مایع درون جعبه خوراک رسان و خروجی های سمت راست توزیع کننده تا قبل از مقایسه آنها با داده های تجربی نمی توان نظر قاطعی را ابراز نمود، با این وجود، نتایج نسبتاً قابل قبول به دست