



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجرى: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

شبیه سازی پارامترهای تاثیرگذار بر بهبود واکنش تولید گلیکول

محمد زادپرور^۱

منطقه اقتصادی پارس جنوبی-پتروشیمی جم-شرکت فرساشیمی

بهمن کافی اسگوی^۲

منطقه اقتصادی پارس جنوبی-پتروشیمی جم-شرکت فرساشیمی

mzadparvar@gmail.com

چکیده

شبیه سازی واحدهای صنعتی، روش مرسوم و کلیدی در صنایع نفت، گاز و پتروشیمی به شمار می آید. نتایج حاصل از داده های شبیه سازی، به منظور بهینه سازی فرایندهای شیمیایی، کاهش هزینه های عملیاتی و در نتیجه بهبود بازدهی واکنش های شیمیایی، مورد استفاده قرار می گیرد. در شبیه سازی، پارامترهای مهمی نظیر دما و فشار راکتور، غلظت گازهای خروجی از راکتور و سنیتیک واکنش مورد مطالعه قرار گرفته و تاثیرات ناشی از تغییر این پارامترها بررسی می شود. در این مقاله، با شبیه سازی واحد تولید اتیلن گلیکول پتروشیمی جم توسط نرم افزار HYSYS و بررسی پارامترهای تاثیرگذار در این واکنش نظیر دما، فشار و غلظت، مشخص گردید که افزایش دمای خوراک ورودی به راکتور و افزایش فشار راکتور، موجب افزایش غلظت اتیلن اکساید در راکتور می شود اما افزایش دما نسبت به فشار به دلیل کاهش هزینه های عملیاتی موثرتر می باشد.

واژه های کلیدی: شبیه سازی، اتیلن اکساید، اتیلن گلیکول، بهینه سازی

افسوسیس اس مهندس نفت
افسوسیس اس مهندس فرزند



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

۱- مقدمه

امروزه نقش کلیدی صنعت پتروشیمی در توسعه اقتصادی کشورهای مختلف جهان برکسی پوشیده نیست و نیاز روزافزون جوامع بشری به محصولات تولیدی آن، توجه کشورها را به ایجاد کارخانه های تولیدی و جلب سرمایه به سمت این صنعت معطوف کرده است. در کشور ما، با توجه به پتانسیل بالای موجود در ذخایر نفت و گاز که خوراک اولیه صنعت پتروشیمی را شامل می شوند، تمایل به سرمایه گذاری در این بخش در دهه های اخیر افزایش یافته است. یکی از واحدهای مهم پتروشیمی، واحد تولید اتیلن گلیکول می باشد. این ماده شیمیایی با توجه به کاربردهای فراوانی که در صنایع پلاستیک سازی و تولید الیاف، مواد منفجره، کاغذ و ضد یخ دارد، مورد توجه می باشد. اتیلن گلیکول برای اولین بار در سال ۱۸۵۹ توسط چارلز آدولف وورتز از اتیلن گلیکول دی استات با واکنش صابونی شدن با هیدروکسید پتاسیم تهیه شد. وی در سال ۱۹۶۰ اتیلن گلیکول را از طریق هیدراسیون اتیلن اکساید بدست آورد و این روش مبنای بدست آوردن گلیکول در مقیاس تجاری قرار گرفت. [۱] در صنعت اتیلن گلیکول ها در واکنش اکسیداسیون اتیلن در دمای بالا و در حضور کاتالیست نقره حاصل می شود. با توجه به پیچیدگی های زیاد فرایند اکسیداسیون اتیلن، شبیه سازی کامپیوتری راه حلی برای این چنین فرایندها بوده و کمک به درک بیشتر سیستم بدون نیاز به صرف هزینه و وقت زیاد برای آزمایشات را توجیه می کند. این چنین واکنش ها را می توان با بهینه سازی به سوددهی بیشتر رساند. بهینه سازی فرایند معمولاً همراه با شبیه سازی فرایند می باشد که در آن معمولاً با یک یا چند مدل ریاضی مدلسازی می شود و سپس پارامترهای مورد نظر بهینه می گردند. پارامترهای مورد نظر شامل دما، فشار، غلظت، دبی و برج های تقطیر می باشند. در این پژوهش ابتدا فرایند تولید اتیلن گلیکول شرکت فرساشیمی شبیه سازی و سپس به بررسی پارامترهای موثر در این فرایند پرداخت می شود.

۲- شرح فرایند واکنش تولید گلیکول

شرکت فرساشیمی، واقع در بندر عسلویه در ۲۷۰ کیلومتری جنوب شرقی بوشهر قرار دارد. این واحد با تولید سالانه ۴۰۰ کیلو تن انواع گلیکول ها جهت صادرات و مصرف داخلی برنامه ریزی شده است. واحد اتیلن اکساید مشتمل بر دو قسمت اتیلن اکساید و اتیلن گلیکول می باشد. در واحد مربوطه، اتیلن اکساید از



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پترویمی)

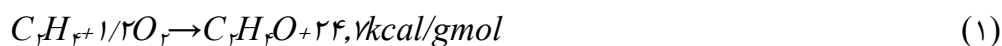


مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

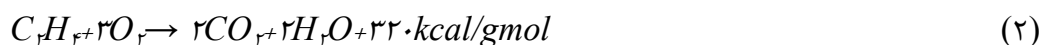
www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

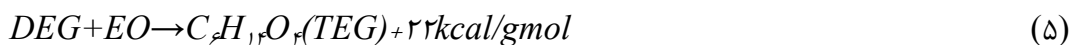
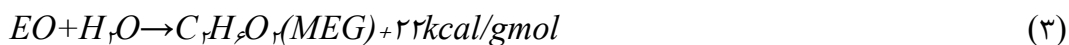
اکسیداسیون اتیلن در حضور کاتالیست نقره و در دمای ۲۲۰ درجه سانتی گراد و فشار ۱۷ بار گیج در دو راکتور پر شده بایستر ثابت طبق واکنش زیر تولید می شود:



این واکنش به صورت گرمازا بوده و حرارت تولید شده توسط آب از راکتور خارج می گردد. واکنش نامطلوبی که با واکنش اصلی رقابت می کند، واکنش تولید آب و دی اکسید کربن است که واکنش آن به صورت زیر است:



برای جلوگیری از این واکنش و حفاظت از کاتالیست، از اتیل کلراید استفاده می شود. دی اکسید کربن تولید شده توسط واکنش های جانبی، از جریان گاز برگشتی بوسیله جذب شیمیایی توسط کربنات پتاسیم حذف می شود. اتیلن اکساید تولیدی سپس توسط آب جذب و توسط بخار در یک برج دفع جدا می گردد. در قسمت گلیکول، اتیلن اکساید با آب در یک راکتور لوله ای و در دمای بالا، تولید گلیکول می کند. [۲] واکنش در فاز مایع انجام شده و بسیار گرماده می باشد. جهت تامین زمان ماند و تکمیل واکنش از این نوع راکتور استفاده می شود:



واکنش مخلوط اتیلن اکساید و آب ابتدا به تولید منواتیلن گلیکول منجر شده و سپس گلیکول طی واکنش های بیشتر به دی اتیلن گلیکول و تری اتیلن گلیکول تبدیل می شود. جریان متلاطم توسعه یافته یکنواخت در طول راکتور مانع برگشت مایع و در نتیجه انجام واکنش های ناخواسته و تشکیل گلیکول های



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

سنگین تر می شود. پس از آن در یک سیستم تغلیظ کننده سه مرحله ای به انضمام یک برج آب زدا، آب را از گلیکول جدا می کنند. در مرحله نهایی، توسط چند برج که تحت شرایط خلا واز نوع پرشده هستند، مونو، دی وتری اتیلن گلیکول جداسازی می شوند.

۳- مروری بر مطالعات انجام شده

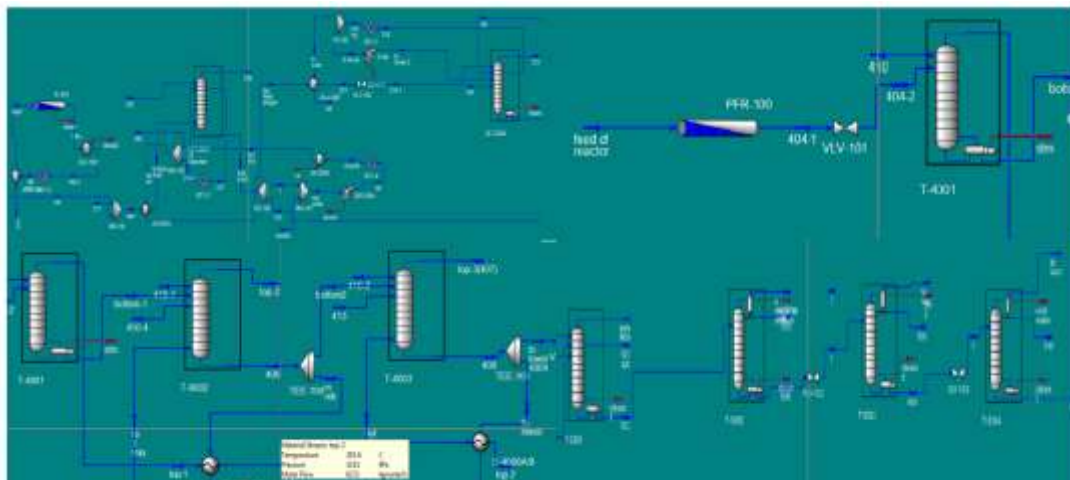
تاکنون تحقیقات زیادی برای شبیه سازی و بهینه سازی اتیلن گلیکول در فرایندهای شیمیایی صورت گرفته است. مهتا و همکارانش، بهینه سازی فرایند جذب اتیلن اکساید رابه منظور بهبود بازدهی انرژی در اتیلن اکساید ارزیابی کردند. آنها با ارزیابی کاهش انرژی پتانسیل در جذب اتیلن اکساید بدون صرف هزینه اضافی و بررسی کارایی ستون جذب اتیلن اکساید، به این نتیجه رسیدند که با کاهش جریان جاذب رقیق تا ۸ درصد در کیفیت محصول تاثیری ایجاد نمیشود. همچنین به این نتیجه رسیدند که با کم کردن سینی ها، بازده جاذب افزایش یافته است. [۶] جکسون و همکارانش، مطالعه ای بر روی واحد آگیری گلیکول انجام دادند. آنها با استفاده از مدل های ریاضی که درصد رطوبت گاز و درجه حرارت حلال جاذب در گاز طبیعی را پیش بینی می کردند، مدت زمان اقامت، درصد آب و گاز ورودی، جرم و ضریب نفوذ دما به نتایج معقولی مابین مدل پیش بینی شده و داده های صنعتی دست یافتند [۷]. ماتیونیون و همکاران طی آزمایشات خود به این نتیجه رسیدند که نسبت مولی اولیه آب به اتیلن اکساید تعیین کننده ی نسبت گلیکول تولیدی است و برای بدست آوردن مقدار بیشتری از مونو اتیلن گلیکول باید نسبت آب به اکسید بیشتری داشته باشیم. [۵] غلامرضا زاهدی و همکاران، مدل شبکه های عصبی را با معادلاتی بر پایه جرم و انرژی ترکیب کرده و به کمک آن مدل راکتور اکسیداسیون اتیلن را بدست آوردند. آن ها به این نتیجه رسیدند که با گذشت زمان مقدار محصول اتیلن اکساید کاهش پیدا کرده و مقدار مواد اولیه اتیلن و اکسیژن افزایش یافته است و این به دلیل غیر فعال شدن کاتالیست می باشد. [۴] ضحی عزیز و همکاران، با شبیه سازی شبیه سازی فرایند تولید اتیلن گلیکول به روش هیدراسیون و مقایسه آن با نتایج عملی، دریافتند که فرض های اعمال شده در شبیه سازی از جمله حذف جریانات ورودی و خروجی در طراحی خطای زیادی ندارند و بهترین معادله حالت را معادله کسلر معرفی کردند. [۳] کاظم مهمانپور، لینیو کارنلی و مینا جوشقانی. نیز تحقیقاتی درباره این واکنش انجام داده اند.

۴- شبیه سازی واحد اتیلن گلیکول

به منظور شبیه سازی واحد هدف، از بسته اطلاعاتی اتیلن گلیکول موجود در نرم افزار ASPEN HYSYS استفاده گردید. در این بسته، سامانه ترمودینامیکی اتیلن اکساید، آب و اتیلن گلیکول مدل شده و با در نظر گرفتن بازده هر راکتور و همچنین بازده هر سینی، محاسبات انجام گرفت. مدل ترمودینامیکی

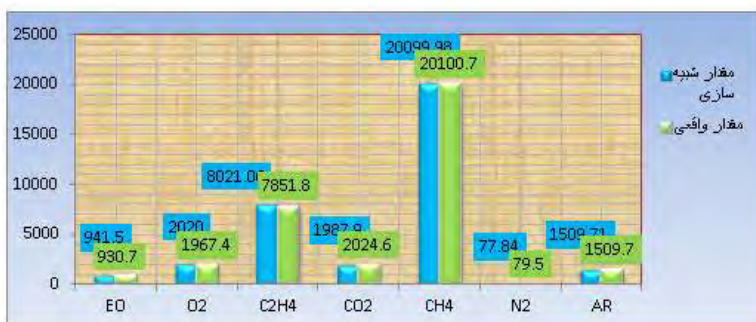


انتخابی برای بدست آوردن پارامترهای تعادلی و خواص فیزیکی، معادلات NRTL&Peng Robinson می باشد. شبیه سازی بر اساس دیاگرام جریان فرایند انجام شد .

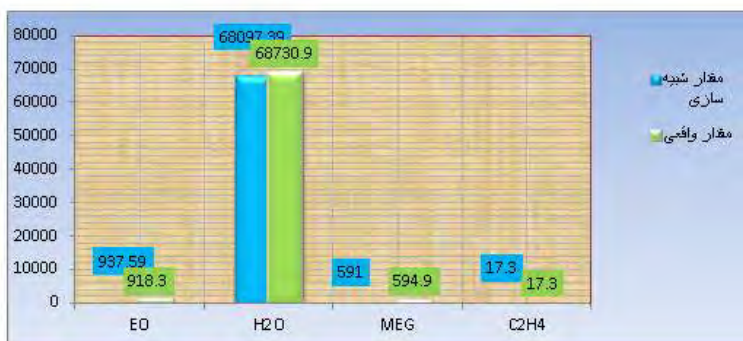


شکل ۱- نمای کلی شبیه سازی شده واحد تولید اتیلن گلیکول

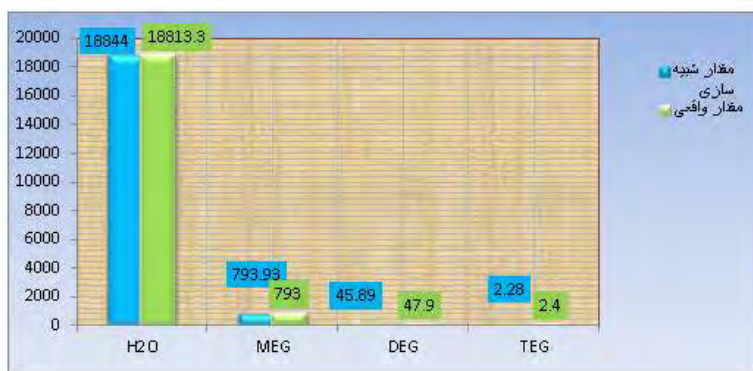
راکتور اتیلن اکساید، برج های جذب و دفع، راکتور گلیکول، تغلیظ کننده ها، برج آبداو برج های خالص سازی مورد شبیه سازی قرار گرفتند. پارامترهای مورد نیاز جهت انجام شبیه سازی، دما و فشار راکتورها، تعداد سینی، غلظت گازهای ورودی به راکتور... هستند. سپس با مقایسه نتایج حاصل از شبیه سازی با داده های واقعی و وجود خطای کمتر از ۵ درصد، صحت اعتبار این شبیه سازی تایید گردید.



شکل ۲ - مقایسه مقادیر شبیه ساز با داده های واقعی راکتور اتیلن اکساید



شکل ۳ - مقایسه داده های شبیه ساز با داده های واقعی در برج جذب



شکل ۴ - مقایسه داده های واقعی با شبیه ساز در راکتور گلیکول

برج	اجزاء	مقدار مول (Kgmole/hr)		% خطا
		شبیه سازی	واقعی	
T-۴۰۰۱	آب	۱۳۳۵۴/۰۴	۱۳۳۴۳	۰/۰۲
	منو اتیلن گلیکول	۷۸۹/۸۹	۷۹۲/۴	۰/۳۱
	دی اتیلن گلیکول	۴۷/۶۳	۴۸	۰/۷۷
	تری اتیلن گلیکول	۲/۳۷	۲/۴	۱/۲۵
T-۴۰۰۲	آب	۷۵۹۶/۸۶	۷۵۵۲/۷	۰/۵۸



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

	منو اتیلن گلیکول	۷۸۶/۹۸	۷۹۰/۲	۰/۴
	دی اتیلن گلیکول	۴۷/۴۸	۴۷/۹	۰/۸۷
	تری اتیلن گلیکول	۲/۳۸۶	۲/۴	۰/۵۸
T-۴۰۰۳	آب	۶۴/۲	۶۳/۶	۰/۹۴
	منو اتیلن گلیکول	۳۳/۸۴	۳۴/۲	۱/۰۵
	دی اتیلن گلیکول	۲/۰۴	۲/۱	۲/۸۵
	تری اتیلن گلیکول	۰/۱	۰/۱	۰
T-۴۰۰۴	آب	۰	۰	۰
	منو اتیلن گلیکول	۱۱۹۷/۴	۱۱۹۸/۳	۰/۰۷۵
	دی اتیلن گلیکول	۵۱/۳۸	۵۲/۳	۱/۷۵
	تری اتیلن گلیکول	۲/۴	۲/۴	۰

جدول ۱- مقایسه داده های غلظت خروجی شبیه ساز با داده های واقعی تغلیظ کننده ها

برج	اجزاء	مقدار مول (Kgmole/hr)		% خطا
		شبیه سازی	واقعی	
T-۵۰۰۱	منو اتیلن گلیکول	۲۸۶/۳۲	۲۸۵/۵	۰/۲۸
	دی اتیلن گلیکول	۵۱/۳۷	۵۲/۱	۱/۴
	تری اتیلن گلیکول	۲/۴	۲/۴	۰



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

T-۵۰۰۲	منو اتیلن گلیکول	۰	۰	۰/۰۷
	دی اتیلن گلیکول	۴۶/۹۴	۴۸	۴/۷۶
	تری اتیلن گلیکول	۲/۴	۲/۴	۰
T-۵۰۰۳	منو اتیلن گلیکول	۰	۰	۰
	دی اتیلن گلیکول	۰/۰۰۷	۰	۰/۷
	تری اتیلن گلیکول	۲/۳۸	۲/۴	۰/۸۳
T-۵۰۰۴	منو اتیلن گلیکول	۰	۰	۰
	دی اتیلن گلیکول	۰	۰	۰
	تری اتیلن گلیکول	۰/۰۶۹	۰/۰۷	۱/۴۲

جدول ۲- مقایسه داده های غلظت خروجی شبیه ساز با داده های واقعی برج های خالص سازی

۵- بررسی موردی پارامترهای موثر بر تولید گلیکول

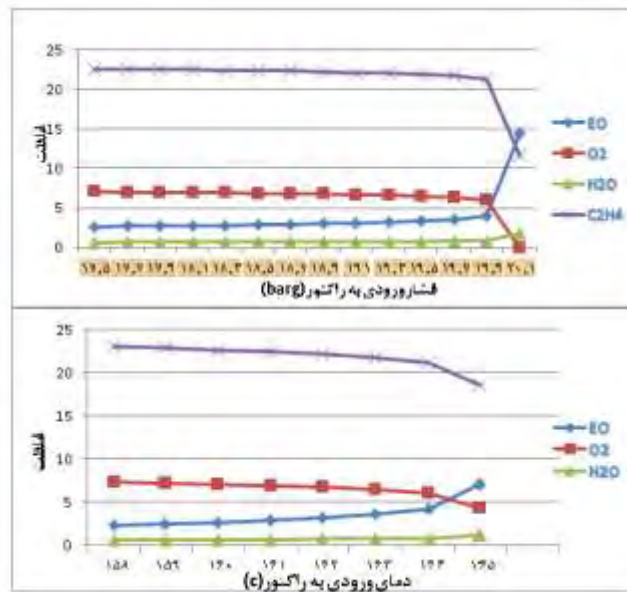
پارامترهای مختلفی در افزایش یا کاهش تولید اتیلن اکساید و اتیلن گلیکول ها دخالت دارند که از مهمترین آنها می توان به دما و فشار راکتور، غلظت گازهای خروجی از راکتور، جریان ورودی به تغلیظ کننده ها، دما و فشار ورودی به برج جذب و دفع اشاره کرد. با ایجاد دامنه تغییرات در بازه های معین برای این پارامترها، می توان حالت های بهینه را بدست آورد.

۵-۱ فشار و دمای راکتور

چندین پارامتر بر غلظت اتیلن اکساید در راکتور، تاثیر گذار هستند که از آن جمله می توان به فشار و دمای راکتور، غلظت اکسیژن ورودی، جریان سیکل گاز و نوع کاتالیست اشاره کرد. تغییرات دما رابطه



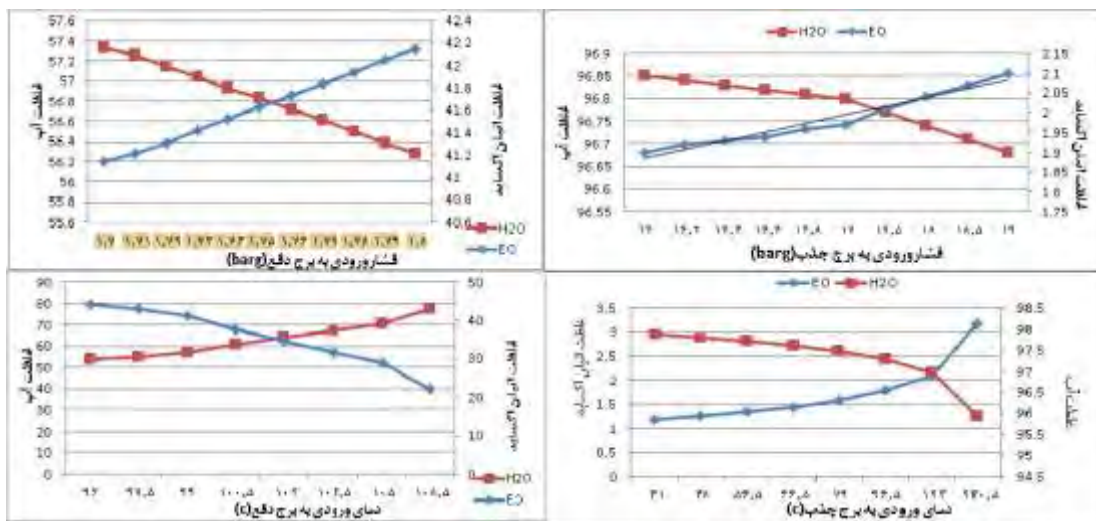
مستقیمی با انتخاب پذیری و فعالیت پذیری کاتالیست دارد. البته باید افزایش دما تا حدی باشد که به کاتالیست ها آسیبی وارد نکند. در اینجا تغییرات فشار در محدوده ۱۷-۲۰ بارگیج و دما بین ۵۰-۵۵ درجه سانتی گراد در نظر گرفته شد.



شکل ۵- تاثیر افزایش فشار و دما در غلظت اتیلن اکساید و آب در خروجی از راکتور

۵-۲ فشار و دمای خوراک ورودی به برج جذب و دفع

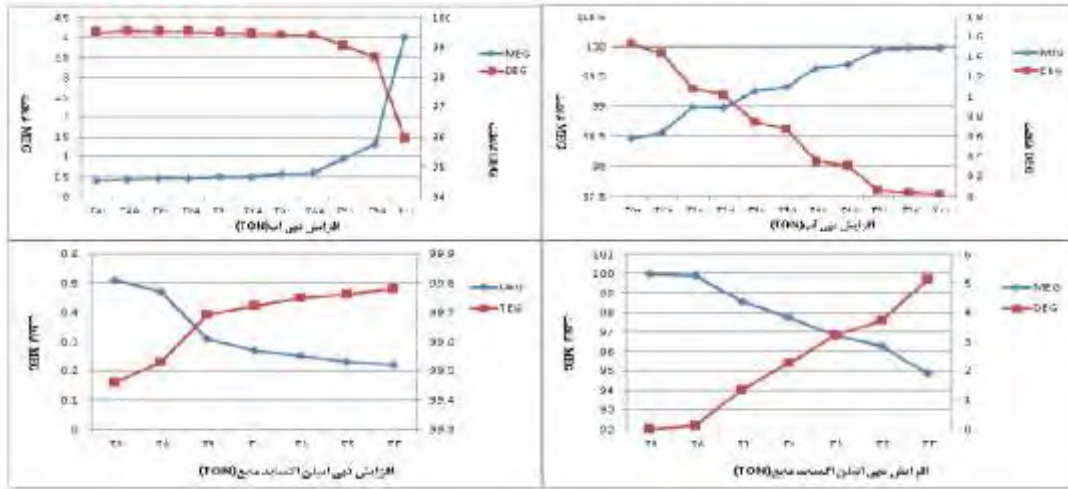
نوع و تعداد سینی ها، قطر برج، فشار و دمای برج ها نقش تعیین کننده ای در برج ها ایفا می کنند و تاثیر مستقیمی بر عملکرد آنها دارند. عمل جذب در فشار بالا و دمای پایین صورت گرفته و این برخلاف عمل دفع بوده که در فشار پایین و دمای بالا انجام می شود. با تغییرات دما و فشار در دامنه ای قابل قبول، بررسی عملکرد برج ها انجام شد.



شکل ۶- بررسی دما و فشار ورودی به برج ها

۵-۳ جریان آب واتیلن اکساید ورودی به راکتور گلیکول

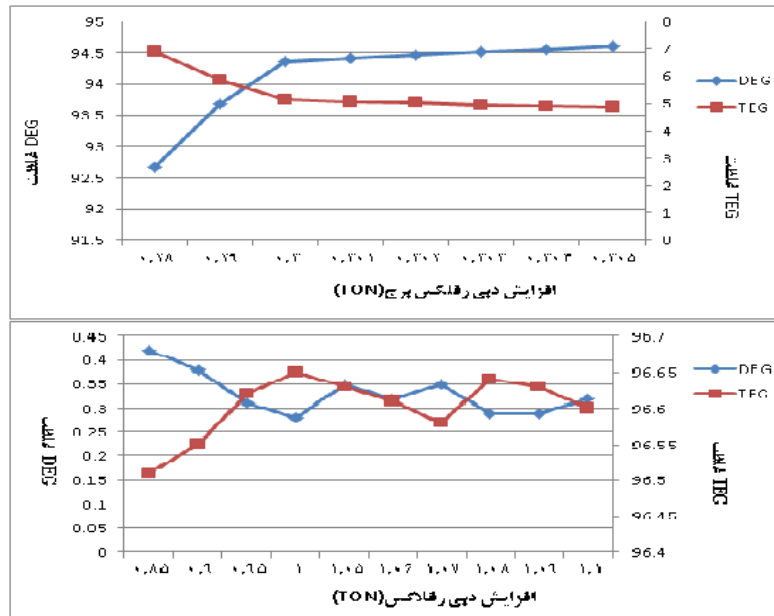
توزیع محصول گلیکول در راکتور تابعی از غلظت اتیلن اکساید، آب، مونواتیلن گلیکول و گلیکول های سنگین تر در ورودی راکتور می باشد. اگر غلظت اتیلن اکساید کاهش یابد، درصد تولید مونواتیلن گلیکول در محصول افزایش می یابد. در حالت کلی نسبت غلظت اتیلن اکساید به آب ۱-۹ در نظر گرفته می شود. با افزایش آب ورودی به راکتور، درصد آبی که باید در تغلیظ کننده ها حذف شود افزایش، و مصرف بخار زیاد می شود. با توجه به اینکه افزایش آب رابطه مستقیمی با مونواتیلن گلیکول تولیدی دارد، تولید دی و تری اتیلن گلیکول کاهش خواهد یافت.



شکل ۷- دبی آب و اتیلن اکساید ورودی به راکتور گلیکول

۴-۵ بررسی جریان رفلکس برج در غلظت محصولات تولید شده

جریان برگشتی به برج ها باعث افزایش خلوص محصول می شود و بر میزان بخار مصرفی در برج تاثیر گذاری باشد.

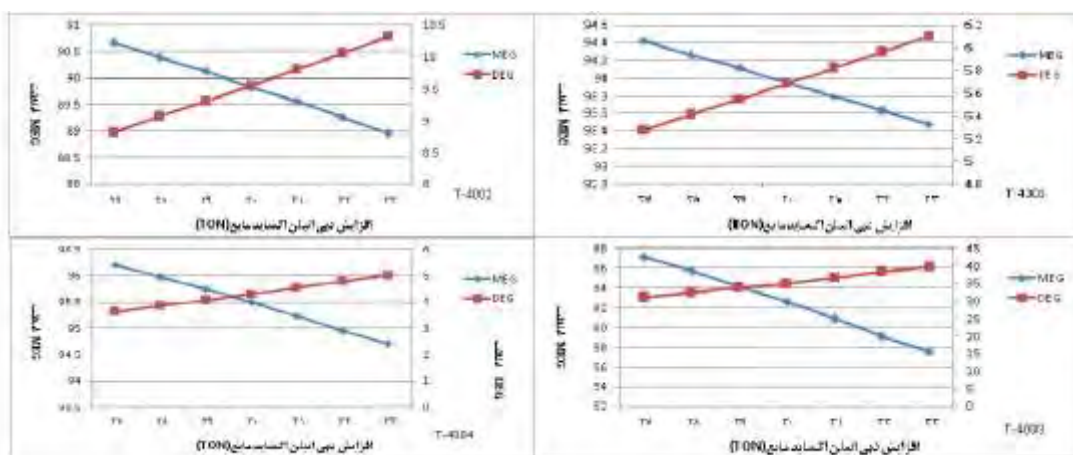


شکل ۸- تأثیر دبی رفلکس برج در غلظت محصول منو و دی اتیلن گلیکول

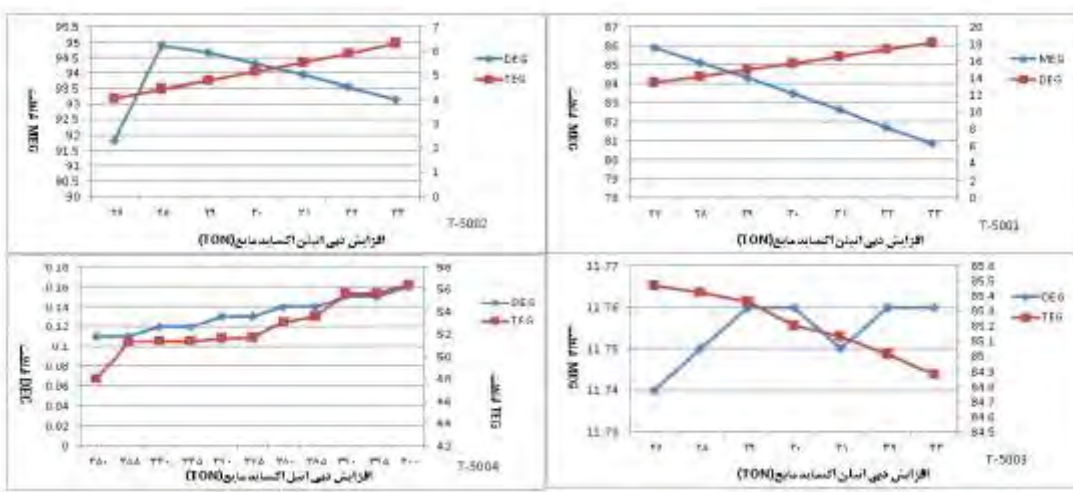


۵-۵ تأثیر افزایش دبی اتیلن اکساید در تغلیظ کننده ها و برج ها

به هر اندازه که میزان اتیلن اکساید به تغلیظ کننده ها بیشتر باشد، دمای برج ها افزایش و بخار مصرفی کمتر خواهد بود. باید به این نکته توجه داشت که میزان دبی اتیلن اکساید رابطه مستقیمی با غلظت محصولات دارد.



شکل ۹- بررسی دبی اتیلن اکساید به تغلیظ کننده ها



شکل ۱۰- بررسی دبی اتیلن اکساید به برج های خالص سازی



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

۶- نتیجه گیری

۱- افزایش فشار در راکتور، باعث افزایش در غلظت اتیلن اکساید، بخار تولیدی و آب جبرانی شده و افزایش هزینه های عملیاتی را به دنبال دارد.

۲- افزایش دمای خوراک ورودی به راکتور، باعث افزایش غلظت اتیلن اکساید، بخار تولیدی و کاهش غلظت اکسیژن و اتیلن خروجی از راکتور می گردد.

۳- افزایش جریان اتیلن اکساید مایع یا همان کاهش دبی آب ورودی به راکتور گلیکول، افزایش غلظت محصولات خروجی از راکتور و کاهش بخار مصرفی را به دنبال دارد.

۴- افزایش دبی رفلکس برج باعث بالا رفتن خلوص محصولات تولیدی و افزایش مصرف بخار می گردد که افزایش هزینه را به دنبال دارد.

۵- افزایش دمای ورودی به برج جذب باعث افزایش جذب اتیلن اکساید، افزایش آب جبرانی و مصرف برق در نتیجه افزایش هزینه عملیاتی می شود. همچنین افزایش فشار ورودی باعث افزایش جذب گاز اتیلن اکساید، کاهش آب جبرانی و کاهش مصرف برق و در نتیجه کاهش هزینه عملیاتی می شود.

۶- افزایش دمای خوراک ورودی در برج دفع، باعث دفع بهتر هیدروکربن های اضافی و افزایش غلظت اتیلن اکیاید مایع را به دنبال دارد. طی نتایج بدست آمده افزایش دمای ورودی به برج جذب و افزایش فشار در برج دفع بازده بهتری دارد.



اولین کنفرانس ملی (نفت، گاز و پتروشیمی)



مجری: شرکت علمی پژوهشی پندار اندیش رهپو

www.pendarconference.com

شیراز- آذرماه ۱۳۹۳

منابع

- [۱] سامانی، خ. ، ۱۳۸۷، اتیلن و مشتقات آن، وزارت صنایع و معادن، ص ۶-۱ و ۸۳-۷۲
- [۲] دستورالعمل راه اندازی و نمودار فرایند جریان، واحد تولید اتیلن گلیکول، شرکت فرساشیمی
- [۳] عزیزی، ض. و راد، ف. و منتظر رحمتی، م.، ۱۳۸۵، شبیه سازی واحد اتیلن گلیکول پتروشیمی اراک و مقایسه نتایج با داده‌های واقعی، دانشگاه تربیت مدرس تهران
- [۴] زاهدی، غ. و چوپانی، م. ، ۱۳۸۷، مدلسازی جعبه خاکستری راکتور بستر ثابت اتیلن اکساید مجتمع پتروشیمی اراک، انجمن مهندسی شیمی ایران، شماره ۱

[۵] Stanford Research Institute, S.R.I; PEP, ۷۰:۳۵-۴۰ (۱۹۷۱).

[۶] Jignesh, P., Desai, V. , Mehta, D. , ۲۰۱۲, Optimization of Ethylene Oxide Absorber, Central Technical Services, Reliance Industries Ltd., india

[۷] G.B. Hoflund, D.M. Minahan, ۱۹۹۶, Study of Cs-promoted, α -alumina supported silver, ethylene oxidation catalysis II. Effects of aging, J. Catal, ۱۶۲, pp. ۴۸ - ۵۳