

مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

دوم دی ماه ۱۳۹۵، ایران، تهران، مرکز همایش‌های صدا و سیما

۰۹۱۹۷۵۵۶۴۲۴ - (۰۲۱) ۸۸۶۷۱۶۷۶

مجریان: انجمن علمی مهندسی حرارتی و برودتی ایران و هم‌اندیشان انرژی‌های شیمیایی

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام ISC

www.Mobadel.ir



## بررسی و تحلیل اثر پارامترهای عملیاتی بر راندمان جداسازی در برج جذب فرایند تصفیه اتان واحد الفین

پگاه کرمی: دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی شیمی، فرآیندهای جداسازی، دانشگاه آزاد اسلامی واحد ماهشهر، دانشکده مهندسی شیمی، ماهشهر، ایران

مسعود آقاجانی: دکتری مهندسی شیمی، عضو هیئت علمی گروه مهندسی گاز دانشگاه صنعت نفت اهواز  
Pegahkarami89@gmail.com

### چکیده:

گاز طبیعی بسته به موقعیت و خواص سنگهای مخزن، حاوی مقادیر متفاوتی از دی‌اکسید کربن ( $CO_2$ )، سولفید هیدروژن ( $H_2S$ )، سولفید کربونیل ( $COS$ )، مرکاپتان‌ها ( $RSH$ ) و... می‌باشد که وجود هر یک از اینها در جریان گاز می‌تواند سبب بروز مشکلاتی گردد. استفاده از محلول که دارای خاصیت بازی بالایی می‌باشد در واحد شیرین‌سازی گاز با هدف حذف آلاینده‌های اسیدی ( $CO_2$  و  $H_2S$ ) از گاز باعث کاهش این آلاینده‌ها از گاز در حد ppm می‌شوند. در این مقاله پارامترهای عملیاتی موثر جهت جداسازی  $CO_2$  از گاز ترش بررسی شده است و با استفاده از رسم گراف به کمک داده‌های عملیاتی، نتایج حاصله مورد بحث و بررسی قرار گرفته است.

واژگان کلیدی: گاز ترش، شیرین‌سازی، آمین، سولفید هیدروژن، دی‌اکسید کربن

DEMO



## ۱-مقدمه :

گاز طبیعی بسته به موقعیت و خواص سنگهای مخزن، حاوی مقادیر متفاوتی از دی اکسید کربن ( $\text{CO}_2$ )، سولفید هیدروژن ( $\text{H}_2\text{S}$ )، سولفید کربونیل ( $\text{COS}$ )، مرکاپتان‌ها ( $\text{RSH}$ ) و ... می باشد که وجود هر یک از اینها در جریان گاز می تواند سبب بروز مشکلاتی گردد [۱].

بر اساس استاندارد شرکت ملی گاز ایران، گاز شیرین دارای مشخصات زیر است:

سولفید هیدروژن ( $\text{H}_2\text{S}$ )	$4/8 \text{ mg/Nm}^3$
دی اکسید کربن ( $\text{CO}_2$ )	$2\% \text{ mol}$
مرکاپتان‌ها ( $\text{RSH}$ )	$15 \text{ mg/Nm}^3$
کل گوگرد همراه	$141 \text{ mg/Nm}^3$

از تکنیکهای مختلفی برای شیرین سازی گاز طبیعی استفاده می شود که می توان به شیرین سازی با حلالهای شیمیایی نظیر محلول آمین، استفاده از کربناتها نظیر محلول کربنات پتاسیم داغ، استفاده از حلالهای فیزیکی نظیر دی متیل پلی اتیلن گلیکول و کربنات پروپیلن و استفاده از جاذبهای جامد نظیر غربال مولکولی اشاره نمود. آمینها رایجترین و پر استفاده ترین محلولها برای جداسازی  $\text{H}_2\text{S}$  و  $\text{CO}_2$  از گاز طبیعی هستند که بدلیل واکنش پذیر بودن با ناخالصی های مذکور موقعیت ویژه ای در صنایع شیرین سازی دارند [۳]. خانواده آلکانول آمین ها که در صنعت شیرین سازی گاز بکار می روند به ترتیب ساختار مولکولی چنین می باشند :

- مونواتانول آمین (  $\text{MEA} : \text{HO-C}_2\text{H}_4\text{-NH}_2$  )
- دی اتانول آمین (  $\text{DEA} : (\text{HO-C}_2\text{H}_4)_2\text{=NH}$  )
- تری اتانول آمین (  $\text{TEA} : (\text{HO-C}_2\text{H}_4)_3\text{=N}$  )
- دی گلا یکول آمین (  $\text{DGA} : \text{HO-C}_2\text{H}_4\text{-O-C}_2\text{H}_4\text{-NH}_2$  )
- دی ایزو پروپانول آمین (  $\text{DIPA} : (\text{HO-C}_3\text{H}_7)_2\text{=NH}$  )

DEMO



• متیل دی اتانول آمین ( ( MDEA : ( HO-C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>)<sub>2</sub>-N-CH<sub>3</sub> ) ) [۱]

جداسازی ناخالصیهای درون گازها و مایعات از نقطه نظر ایمنی، کنترل خوردگی، تنظیم ترکیب استاندارد محصولات گاز و مایع، پرهیز از تشکیل هیدرات در دماهای پایین، کاهش هزینه های تقویت فشار گاز، جلوگیری از مسمومیت کاتالیزورهای کارخانجات دریافت کننده محصولات گاز یا مایع و بالاخره رعایت حد مجاز انتشار مواد آلاینده محیط زیست، الزامی می باشد. علاوه بر ترکیبات هیدروکربنی سنگین و بخار آب، گاز طبیعی در اغلب موارد حاوی ترکیبات مضر نظیر CO<sub>2</sub> ، H<sub>2</sub>S و ترکیبات گوگردی بوده و جداسازی آنها تا حد مطلوب ضروری می باشد. گازهای اسیدی ترکیبات بسیار خورنده و سمی بوده و به تجهیزات و محیط زیست صدمات جدی وارد می سازند. از ترکیبات CO<sub>2</sub> و H<sub>2</sub>S و دیگر ترکیبات گوگردی را گاز ترش گویند و در صورت کمتر بودن میزان ترکیبات فوق در گاز طبیعی از حد مجاز، به آن گاز شیرین گفته می شود. حضور CO<sub>2</sub> و H<sub>2</sub>S در گاز طبیعی موجب بروز خوردگی و کاهش ارزش حرارتی گاز (و در نتیجه نزول قیمت آن) شده و اثرات مخربی بر محیط زیست می گذارد [۴].

ترکیبات گوگردی آلاینده گازها و مایعات هیدروکربونی عبارتند از:

Hydrogen Sulphide	H – S – H	H <sub>2</sub> S	•
Carbonyl Sulphide	O = C = S	COS	•
Mercaptan Sulphur	R – S – H	RSH	•
Dialkyl Sulphide	R – S – R	R <sub>2</sub> S	•
Dialkyl Disulphide	R – S – S – R	R <sub>2</sub> S <sub>2</sub>	•
Dialkyl Disulphide	R – S – S – R	R <sub>2</sub> S <sub>2</sub>	•
Elemental Sulphur		S	•
[۱] Carbon Disulphide	S = C = S	CS <sub>2</sub>	•

## ۲-شرح فرایند:

خوراک اتان واحد که از B.L واحد (Battery limit) تامین میشود که شامل بیش از 0.82% حجمی CO<sub>2</sub> می باشد بعلاوه اینکه خوراک حاوی مقادیر زیادی از CO<sub>2</sub> می باشد یک پروسس شستشوی شیمیایی جهت حذف CO<sub>2</sub> با حلال مونواتانول آمین (MEA) در نظر گرفته شده است. [۵]

### ۲-۱-حذف CO<sub>2</sub> از خوراک گازی اتان:

در واحد شستشو با MEA جریان اتان عاری از CO<sub>2</sub> می گردد، بطوریکه درصد آن تقریباً به 50 ppm حجمی میرسد محلول MEA سبک از سینی ۲۲ وارد برج شستشو با MEA (T-2001) شده و جهت جدا سازی گاز اسیدی بطرف پایین جریان می یابد ترکیبات ترش نیز بوسیله جذب شیمیایی از اتان جدا می گردد. در بالای برج نیز، مقادیر جزئی حلال از طریق شستشو با BFW در روی چهار سینی اضافی از گاز خالص سازی شده جدا می شود گاز اتان خروجی از برج T-2001 تحت فشار ۱۷ bar با گازهای برگشتی از واحد اتیلن مخلوط شده و و تا دمای ۵۰ درجه در پیش گرم کن اتان برگشتی (E-2113) گرم می شود سپس به کوره های کراکینگ ارسال می گردد. فشار جریان اتانی که از battery limit می آید در دمای ۳۷ درجه

DEMO



توسط PIC-20107 (فشار Overhead برج T-2001) کنترل شده و این جریان وارد بخش پایینی برج جذب T-2001 می‌گردد تمامی عملیات تحت فشار ۱۷bar انجام می‌گیرد. گاز اتان بصورت جریان نا همسو با محلول MEA سبک که از بالای سینی ۲۲ وارد شده و بطرف پایین می‌آید، بسمت بالا جریان می‌یابد. محلول MEA سبک از طریق پمپ MEA سبک P-2071A/B وارد برج می‌گردد. مقدار جریان MEA سبک نیز توسط (FIC-20111) در دمای ۴۵ درجه کنترل می‌گردد. CO<sub>2</sub> موجود در جریان گازی اتان که از B.L واحد Battery limit می‌آید، در محل جذب خود یک واکنش برگشت پذیر با محلول MEA برقرار می‌کند. در نتیجه بطور مرتب و پی در پی گاز جریان یافته بسمت بالا، عاری از هر گونه CO<sub>2</sub> شده و از طرف دیگر محلول MEA جریان یافته بسمت پایین برج انباشته از CO<sub>2</sub> خواهد شد. در نقطه تزریق محلول MEA سبک به برج نیز ۴ سینی تعبیه شده است. در این قسمت گاز مجدداً با BFW (Boiler feed water) شستشو داده میشود تا همه محلول باقیمانده در گاز بازیافت شود و همچنین اتلاف محلول MEA بحداقل رسیده و از خوردگی تجهیزات مربوط به جریان پایین دستی جلوگیری شود BFW از پمپ کندهانس P-5472A/B تامین می‌گردد و مقدار جریان آن قبل از وارد شدن به برج در قسمت بالائی سینی شماره ۲۶ توسط (FIC-20110) کنترل می‌گردد برج شستشو با MEA در قسمت بالائی نیز با یک رطوبت گیر یا نم گیر (Demister) تجهیز شده است. بنا براین محصول بالا سری برج، عاری از هر گونه قطرات مایع می‌گردد. [۵]

۲-۲- احیاء محلول MEA:

محلول آمین انباشته شده که محلول آمین غنی نیز نامیده میشود در برج احیاء MEA احیاء خواهد شد و در آنجا عاری از هرگونه CO<sub>2</sub> خواهد شد و دوباره به برج (T-2001) شستشو با MEA وارد میگردد. در برج احیاء MEA (T-2002)، CO<sub>2</sub> در فشار حدود 0.7bar و در محدوده دمای بین 100C-200C از حلال جدا می‌شود فشار مورد نظر توسط PIC-20505 کنترل میگردد. گاز عریان ساز (Stripping) مورد نیاز بخار می‌باشد که در ریبولر E-2011 از تبخیر بخشی از آب موجود در حلال حاصل می‌گردد. فشار محلول MEA غنی شده در جریان ورودی مبدل E-2014 (lean/rich MEA) توسط LV-20104 از فشار حدود 14.3 Bar به فشار 0.7 Bar تقلیل می‌یابد. (در اثر انبساط) در این فشار قابلیت انحلال CO<sub>2</sub> در محلول MEA بسیار کم است و بنابراین Flash (تبخیر ناگهانی) CO<sub>2</sub> رخ می‌دهد. در ورودی T-2002 یک جریان دو فاز نشان داده شده است. فاز گازی اساساً از گازهای ترشی sour gas تشکیل شده که به سمت بالا جریان می‌یابد. فاز مایعی که به سمت پایین حرکت می‌کند پس از عبور از یک توزیع کننده (Distributer) از میان Packing بالایی می‌گذرد. (دقیقاً از جائیکه فاز مایع وارد یک توزیع کننده ثانویه و Packing پایینی می‌شود و اینکار قبل از جمع شدن آن در Chimney tray در بخش پایینی برج صورت می‌گیرد محلول MEA مایع که بسمت پایین می‌آید در بخشهایی از برج که با Packing پر شده است تحت تماس بسیار نزدیکی با گاز عریان ساز (Stripping gas) قرار می‌گیرد. بطوریکه ترکیبات ترش تقریباً بطور کامل از محلول جدا میشود و وقتی که محلول به Chimney میرسد کاملاً از این ترکیبات عاری میگردد. این نکته برای فراهم کردن شرایط لازم جهت عریان سازی (Stripping) کامل و ضروری CO<sub>2</sub> در برج احیاء بسیار حائز اهمیت است تا از رها کردن اضافی CO<sub>2</sub> و نتیجتاً خوردگی در ریبولر اجتناب شود. محلول MEA سبک در Chimney tray برج T-2002 به سمت ریبولر E-2011 جریان می‌یابد و در آنجا بطور جزئی توسط بخار تبخیر شده و سپس به bottom برج T-2002 هدایت میگردد. بخش مایع، محلول Lean MEA را تشکیل می‌دهد که وارد T-2001 می‌گردد. فاز گازی (عمدتاً بخار)، گاز عریان سازی است که به سمت بالای برج جریان می‌یابد

مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

دوم دی ماه ۱۳۹۵، ایران، تهران، مرکز همایش‌های صدا و سیما

۰۹۱۹۷۵۵۶۴۲۴ - (۰۲۱) ۸۸۶۷۱۶۷۶

مجریان: انجمن علمی مهندسی حرارتی و برودتی ایران و هم‌اندیشان انرژی کیمیا

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام ISC

www.Mobadel.ir

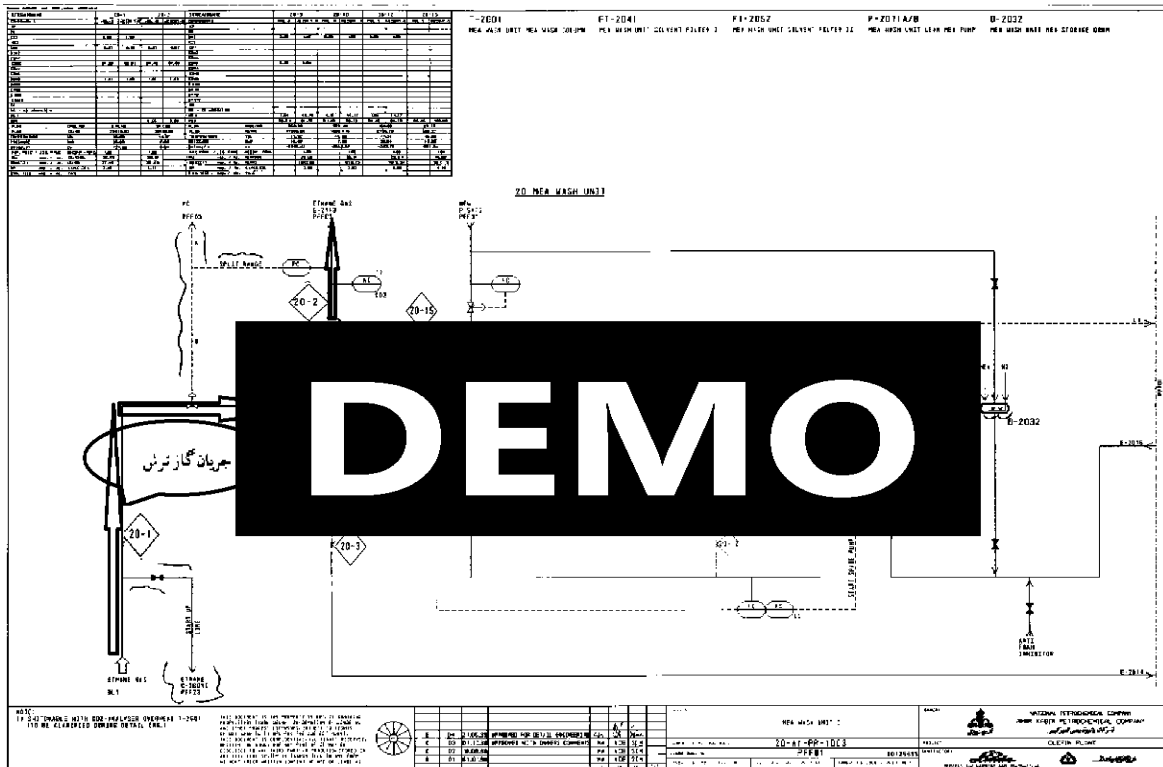
DEMO



DEMO



و پس از عبور از هر دو پکینگ و مخلوط شدن با Sour gas آزاد شده از خوراک قبل از خروج از برج از ۴ سینی بالایی عبور می‌کند. [۵]



شکل ۱-PFD-1 برج جذب فرایند تصفیه گاز واحد گرم کارخانه الفین [۶]

مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

دوم دی ماه ۱۳۹۵، تهران، مرکز همایش‌های صدا و سیما

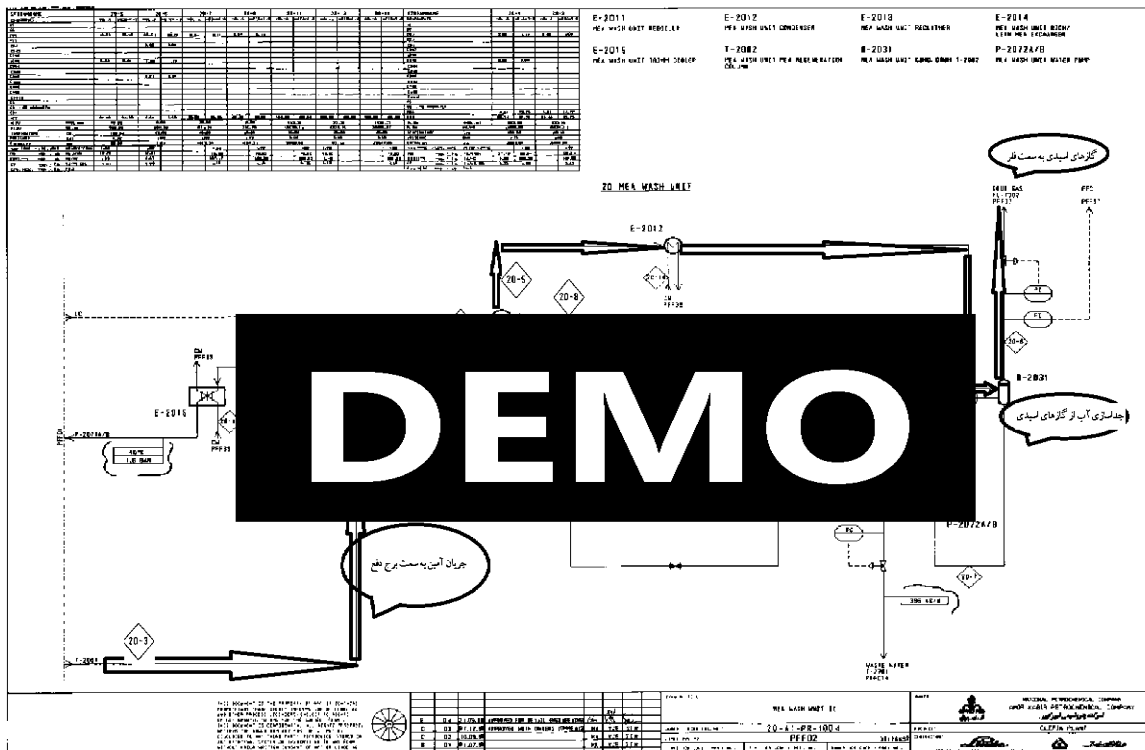
۰۹۱۹۷۵۵۶۴۲۴ - (۰۲۱) ۸۸۶۷۱۶۷۶

مجریان: انجمن علمی مهندسی حرارتی و برودتی ایران و هم اندیشان انرژی کیمیا

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام ISC

www.Mobadel.ir

DEMO



شکل ۲-PFD برج دفع فرایند تصفیه گاز واحد گرم کارخانه الفین [۶]

### ۳- بررسی تغییرات پارامترهای عملیاتی:

در بررسی پارامترهای عملیاتی موثر در حذف آلاینده های اسیدی از گاز ترش، دما و دبی MEA موثرترین پارامترهای عملیاتی میباشند که منجر به افزایش راندمان جداسازی شده است. هنگامیکه دبی گاز ثابت باشد، پارامترهای آمین می تواند با بهره گیری از دبی کمتری از حلال در گردش، گازی به مراتب ترش تر از حالت اولیه را شیرین سازی نماید و این مسئله از نظر فرایندی از اهمیت خاصی برخوردار می شود. در واحد شستشوی گاز ترش جهت جداسازی آلاینده های اسیدی از محلول MEA با درصد وزنی ۱۴٪ استفاده میشود. در نتیجه عملیات این واحد، میزان آلاینده های  $H_2S$  گاز به ۰ PPM و  $CO_2$  گاز به ۲۰ PPM تقلیل می یابد. برج جذب دارای ۲۶ سینی بوده و فشار آن ۱۶.۷bar میباشد گاز ترش با دبی ۱۸ ton/hr تا ۱۵ton/hr و دمای ۳۹c وارد برج می گردد، گاز فوق در جریان خروجی حاوی ۳PPM یا ۲PPM گاز  $H_2S$  و ۰.۸۲٪ مولی گاز  $CO_2$  میباشد. مقدار دی اکسید کربن در جریان گاز ورودی شماره ۱-۲۰ با دبی ۲۹۴۱۹kg/hr به برج دفع T-2001 میزان ۰/۸۲ درصد مولی معادل دبی ۳۵۳kg/hr می باشد.

## مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

دوم دی ماه ۱۳۹۵، ایران، تهران، مرکز همایش‌های صدا و سیما

۰۹۱۹۷۵۵۶۴۲۴ - (۰۲۱) ۸۸۶۷۱۶۷۶

مجریان: انجمن علمی مهندسی حرارتی و برودتی ایران و هم اندیشان انرژی کیمیا

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام ISC

www.Mobadel.ir

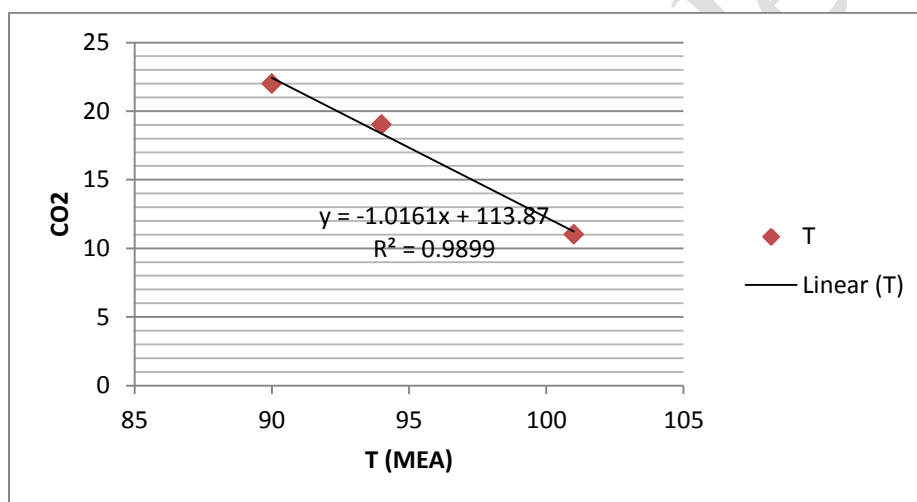
DEMO



راندمان جداسازی تابع پارامترهای عملیاتی زیر می باشد :

- ۱- دمای آمین  $T_{mea}$
- ۲- نسبت دبی گاز اتان به دبی آمین  $F/A$
- ۳- غلظت آمین
- ۴- غلظت  $H_2S$  و  $CO_2$  موجود در محصولات

در نمودارهای زیر که بر اساس داده های واقعی فرایند می باشد تاثیر موارد فوق به خوبی مشخص است و از آنجا که داده برداری با تغییرات در فرایند واقعی واحد می باشد لذا امکان داده برداری محدود است چرا که تغییرات بیش از حد سبب Shut Down واحد میگردد.



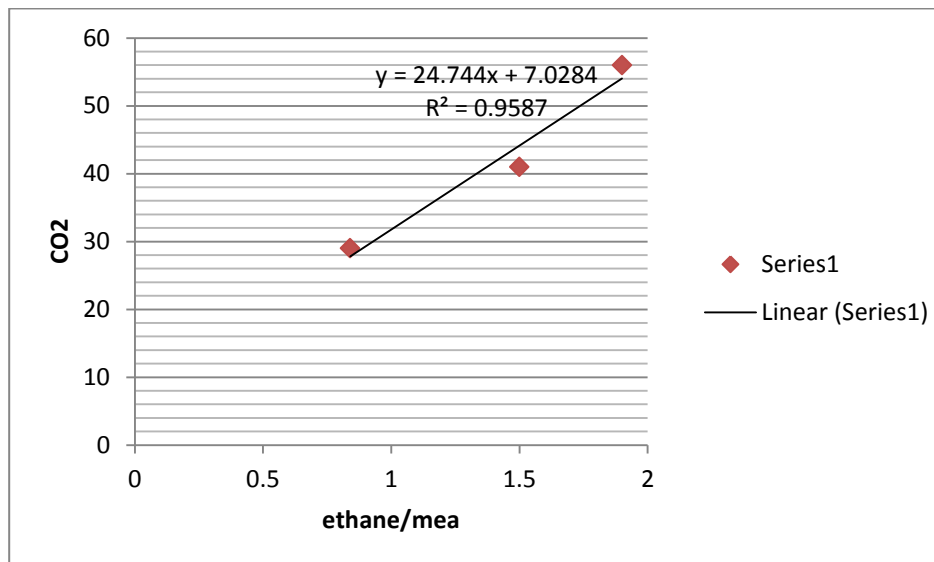
نمودار ۱- میزان غلظت مولی دی اکسید کربن به دمای MEA

با افزایش دمای MEA غلظت  $CO_2$  موجود در محصولات به صورت سهمی کاهش یافته است، این نتیجه از نمودار فوق حاصل شده است و باعث افزایش راندمان جداسازی میشود.

DEMO



DEMO



نمودار ۲- میزان غلظت مولی دی‌اکسید کربن به نسبت دبی اتان به MEA

در نمودار فوق با افزایش نسبت دبی اتان به دبی MEA غلظت CO<sub>2</sub> افزایش یافته است که منجر به عدم جداسازی مناسب و بروز مشکلات عملیاتی شده است.

#### ۴- نتایج و بحث :

۴-۱- با افزایش دمای MEA غلظت CO<sub>2</sub> موجود در محصولات به صورت سهمی کاهش یافته است، این نتیجه از نمودار ۱ حاصل شده است و باعث افزایش راندمان جداسازی می‌شود.

۴-۲- در نمودار ۲ با افزایش نسبت دبی اتان به دبی MEA غلظت CO<sub>2</sub> افزایش یافته است که منجر به عدم جداسازی مناسب و بروز مشکلات عملیاتی شده است.

#### ۵- مراجع :

۱- تغییر در حلال آمین جهت فرایند شیرین‌سازی گاز، محمدمهدی آزما، کارشناس ارشد مهندسی شیمی - شرکت ملی گاز ایران، پالایشگاه پارسین-۱۳۹۵.

۲- بررسی افزایش ظرفیت واحدهای شیرین‌سازی گاز طبیعی از طریق تغییر حلال آمین و استفاده از مخلوط آمین‌ها. محمدسلطانیه (استاد)، منصور بزمی (کارشناس) - مجموعه مقالات پژوهشی دانشکده مهندسی شیمی - دانشگاه صنعتی شریف - ص ۸۱-۷۵-۱۳۹۴.

3- Present status and Development Trends of LPG Desulfurization Technology in Refineries. Q Xiaolin-chemical Industry and Engineering process, VOL, PART2, 2000, Pages 55-59.



مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

دوم دی ماه ۱۳۹۵، ایران، تهران، مرکز همایش‌های صدا و سیما

۰۹۱۹۷۵۵۶۴۲۴ - (۰۲۱) ۸۸۶۷۱۶۷۶

مجریان: انجمن علمی مهندسی حرارتی و برودتی ایران و هم اندیشان انرژی کیمیا

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام ISC

[www.Mobadel.ir](http://www.Mobadel.ir)



4.Process Heat Transfer, Donald Q.Kern,2002

5. Documents of Amirkabir Petrochemical Company

6. PFD & PID of Amirkabir Petrochemical Company

[www.Mobadel.ir](http://www.Mobadel.ir)