

مقایسه واحدهای مختلف پتروشیمی تولید کننده آمونیاک و ارائه فرایند جدید تاپسو جهت تولید همزمان متانول – آمونیاک

محمد صادقی راد: مدیر مهندسی پروژه فاز ۳ پتروشیمی پر迪س عسلویه، شرکت نام آوران دلوار (NDEC)

پیام طهماسبی: کارشناس ارشد فرایند پتروشیمی پر迪س عسلویه، شرکت نام آوران دلوار (NDEC)

ناصرالدین افتخار: مدیریت عامل، شرکت نام آوران دلوار (NDEC)

m.sadeghirad@ndec.ir

چکیده

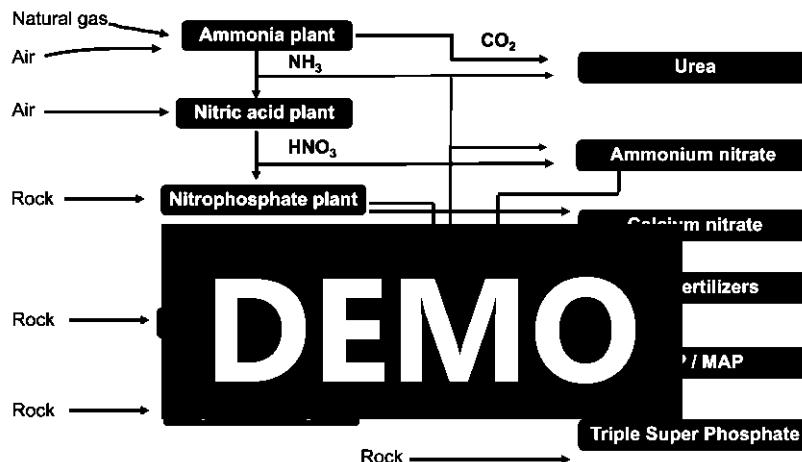
ضرورت تدوین استراتژی مناسب و انعطاف‌پذیر برای توسعه واحدهای پالایشگاهی و پتروشیمی در کشورهایی که از منابع غنی گاز طبیعی و نفت برخوردارند، همواره از مهمترین مباحث کلان اقتصادی می‌باشد. اگرچه اخیراً بدليل کاهش قیمت نفت و گاز از یک سو و افزایش هزینه‌های ساخت واحدهای پتروشیمی و کثربا اینها مشابه در کشورهای نفت خیز خاور میانه از سوی دیگر، توجیه‌پذیری اقتصادی پروژه‌های پتروشیمی را با تنگناهای مواجه نموده، اما نظر به مزیتهای رقابتی ایران (بعنوان دومین دارنده منابع گازی جهان و دسترسی به آبهای آزاد جهت صدور محصولات، با هدف رشد اقتصادی و افزایش ارزش افزوده گاز طبیعی)، تعریف و اجرای برخی پروژه‌های پتروشیمی از جمله آمونیاک کماکان از نظر اقتصادی جذاب به نظر می‌رسد. لذا در این مقاله ابتدا به ارائه فرایندهای شرکت‌های صاحب لیسانس آمونیاک و توضیح مختصر و سپس مقایسه آن‌ها پرداخته شده و مشخص می‌گردد که بیشترین واحدهای آمونیاک در دنیا و همچنین در ایران تحت لیسانس کلاک احداث شده‌اند. بخش دوم مقاله به بررسی واحدهای پتروشیمی تولید کننده آمونیاک در ایران تخصیص یافته و ظرفیت تولید آنها و همچنین لیسانس‌های استفاده شده در این واحدها مورد بررسی قرار می‌گیرد. در بخش سوم فرایند تولید آمونیاک بر اساس لیسانس کلاک بصورت مختصر ارائه شد و با استفاده از نرم‌افزار HYSYS شبیه‌سازی شده است. در شبیه‌سازی از معادله حالت Peng-Robinson استفاده شده و نتیجه‌های بدست آمده با نتیجه‌های عملیاتی واحد سوم آمونیاک پر迪س عسلویه که بزرگترین واحد اوره‌آمونیاک خاور میانه و دارای لیسانس کلاگ می‌باشد، مقایسه گردیده است. در بخش انتهایی مقاله با توجه به نگرانی‌های اخیر در مورد آینده بازار اوره، فرایند واحدهای متانول-آمونیاک که اخیراً مورد توجه بزرگان صنعت پتروشیمی قرار گرفته مطرح و فرایند جدید شرکت تاپسو ارائه می‌گردد.

واژگان کلیدی: پتروشیمی، واحد آمونیاک، فرایند آمونیاک، شبیه‌سازی HYSYS، متانول-آمونیاک، تاپسو

۱- مقدمه

آمونیاک یکی از محصولاتی است که سهم بالایی از کل تولیدات پتروشیمی ایران را در اختیار دارد. این محصول کاربردهای زیادی داشته که از جمله آن‌ها می‌توان به کودهای شیمیایی اشاره کرد که بیشترین سهم را در بین کاربردهای مختلف به خود اختصاص می‌دهد. هدف از ارائه این مقاله معرفی فرایند تولید آمونیاک با عنوان یک محصول استراتژیک و معرفی صاحبان دانش تولید این محصول، همچنین تشریح مشخصات فنی و فرایندی و شبیه سازی کلی فرایند تولید آن می‌باشد. همچنین به تلفیق فرایند تولید متانول و آمونیاک که توسط تاپسو مطرح شده است نیز اشاره خواهد شد.

قبل از جنگ جهانی اول آمونیاک از طریق تقطیر گاز‌های زغال سنگ بدست می‌آمد. اما بعد از جنگ جهانی اول، واحدهای آمونیاک در انگلستان، فرانسه، ایتالیا و تعداد زیادی از کشورها بر پایه لیسانس شرکت BASF توسعه یافت. نیاز به کود‌های شیمیایی نیتروژن دار جهت بخش کشاورزی و اسید نیتریک و ترکیبات نیتروژن به عنوان پایه مواد منفجره و بوجود آمدن تکنولوژی حفاری و استخراج و انتقال گاز، دانشمندان را به استفاده از ترکیبات نفت و گاز و ریفرمینگ این ترکیبات جهت بدست آوردن هیدروژن ترغیب کرد. مصرف عمده آمونیاک در بخش تهیه کود‌های شیمیایی بوده که حدود ۶۰ درصد تولید جهانی آمونیاک (حدود ۱۶۵ میلیون تن در سال ۲۰۱۱) را به خود اختصاص داده و ۴۰ درصد باقیمانده در بخش‌های صنعتی و تهیه مواد دیگر استفاده می‌شود. نمودار زیر که توسط YARA در گزارش سال ۲۰۱۴ ارائه شده، نقش آمونیاک در تولید کود شیمیایی را بیان می‌کند: [۱]



شکل ۱- کاربرد آمونیاک در تولید اوره (کود شیمیایی) [۱]

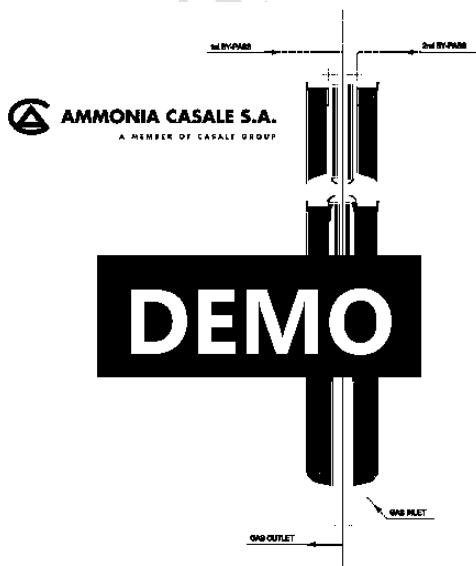
دیگر کاربردهای این ماده مهم صنعتی، استفاده به عنوان مبرد حرارتی، ماده اولیه تولید اسید نیتریک و مواد منفجره، تولید آکریلو نیتریل، الیاف سنتزی نیترو پارافین و نیترو سلولز و نیز تصفیه فاضلاب، استخراج فلزات از سنگ معدن و لاستیک‌سازی هستند. این محصول در زنجیره ارزش افزوده گاز متان قرار می‌گیرد.

۲- صاحبان دانش فنی واحد آمونیاک

شرکت‌های معتبر صاحب دانش توسط سازمان‌های متعدد مورد بررسی قرار گرفته و می‌گیرند [۲]. در این بخش نیز به این مورد پرداخته شده و تکنولوژی‌های ایشان به شرح زیر ارائه و در انتها مقایسه می‌گردد:

۱-۲- شرکت آمونیا کازاله (Ammonia Casale) [۳]

فاز سوم پتروشیمی رازی و فاز سوم پتروشیمی شیراز (پتروشیمی مرودشت) دارای لیسانس کازاله می‌باشند. استفاده از راکتورهای شعاعی - محوری در فرآیند این شرکت مزیتهای کاهش افت فشار، امکان استفاده از کاتالیستهای ریزتر و نهایتاً افزایش در صد تبدیل را دارد. افزایش درصد تبدیل هم‌زمان دو امتیاز زیر را ایجاد می‌کند اولاً با افزایش مقدار آمونیاک در هرگذر از راکتور مقدار گاز بازگشت شده به کمپرسور سنتز کاهش یافته، بار کمپرسور کاهش می‌یابد و لذا انرژی مصرفی برای چرخش توربین کمپرسور کاهش می‌یابد (صرف بخار کمتر در توربین). همچنین با افزایش درصد تبدیل در واکنش گرمایی تولید آمونیاک از هیدروژن و نیتروژن، دمای گاز خروجی از راکتور بالا رفته، امکان نصب بویلر بازیافت حرارتی در خروجی راکتور فراهم می‌گردد. و لذا در کل سبب کاهش مصرف سوخت می‌گردد. آمونیا کازاله با طراحی اولین واحد تولید آمونیاک با خوراک متان و خطوط هیدروژن در واحد آمونیاک سوم رازی توانست به جمع دارندگان لیسانس تولید آمونیاک در سال ۲۰۰۲ بپیوندد. استفاده از بخش‌های گوگرد زدایی، ریفرمر اولیه و ثانویه، LTS و HTS، بخش جداسازی CO₂ و متانیتور، لوب سنتز و کانورتور اختصاصی، استفاده از پکیج جداسازی هیدروژن، طراحی جریانی شعاعی در راکتورهای شیفت و دی‌هیدراسیون گاز سنتز از ویژگی‌های این روش می‌باشد. نمایی از راکتور کازاله در شکل زیر نشان داده شده است:



شکل ۲: کانورتر ۳-beds 2-interchangers Converter آمونیاک شرکت کازاله

۲-۲- شرکت کلارگ (KBR: Kellogg Brown & Root) [۴]

اکثر واحدهای پتروشیمی در ایران کلاگ می باشند، در این مورد می توان به واحدهایی مانند فاز یک و دو پتروشیمی رازی، فاز یک تا سه پتروشیمی پردبیس عسلویه، پتروشیمی خراسان و فاز یک پتروشیمی کرمانشاه اشاره نمود. جایگزینی کانورتور های افقی بجای کانورتورهای رایج عمودی که باعث افزایش درصد تبدیل، کاهش افت فشار، بارگیری و تخلیه آسانتر، جانمایی مبدلها را حرارتی بین بسترها در بیرون از راکتور می گردد از ایده های این شرکت می باشد. در ایران پتروشیمی خراسان، کرمانشاه، غدیر ۱ و ۲ همگی از این نوع راکتور بهره مند هستند. کلاگ در اواسط دهه ۸۰ نوآوری دیگری در این بخش انجام داد. در این روش بجای استفاده از کوره ریفرمر، از یک مبدل حرارتی عمودی که تیوبهای آن حاوی کاتالیست هستند استفاده می شود و گرمای تولیدی در ریفرمر ثانویه که با تزریق هوا و سوزاندن بخشی از گاز خوارک گرمای زیادی تولید می کند، صرف گرم کردن تیوبهای کاتالیستی در مبدل حرارتی می شود. این مبدل که به نام Kellogg Brown and Root معروف است باعث کاهش مصرف انرژی و هزینه های اولیه سرمایه گذاری شده که در این فرایند پس از گوگرد گیری، گاز در یک ریفرمر اتوترمال ATR (Auto thermal Exchanger) در حضور بخار و هوا و کاتالیست نیکل صد درصد آن به گاز سنتز تبدیل می گردد. گاز گرم خروجی از ریفرمر وارد شل مبدل KRES شده و گرمای ریفرمینگ متان در تیوبهای این مبدل را تامین می کند. فرایند فوق در شکل زیر نشان داده شده است. تجهیزات اصلی این فرایند به شرح زیر می باشد:

Auto thermal Exchanger : ATR : ۲

Kellogg Reforming Exchange System : KRES : ۳

High Temperature Shift Converter : HTS : ۴

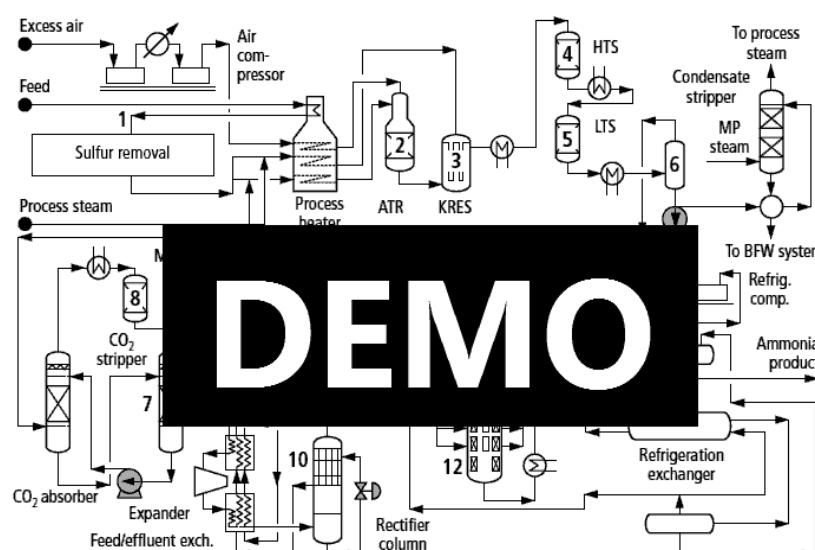
Low Temperature Shift Converter : LTS : ۵

CO₂ Separator : ۶

Methanator : ۷

Ammonia Synthesis Converter : ۱۲

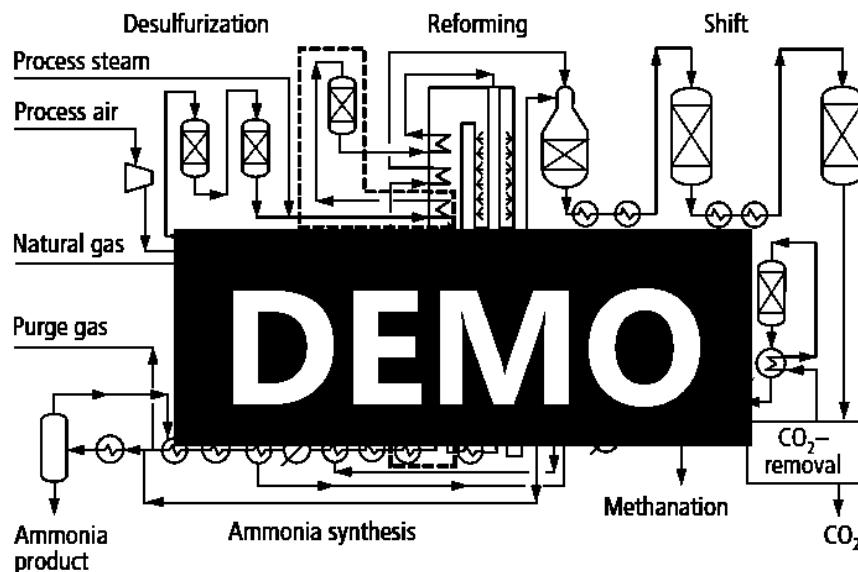
Ammonia Refrigeration : ۱۳



شکل ۳: بلوک دیاگرام فرایند تولید آمونیاک شرکت کلاگ

[۵] - شرکت هالدور تاپسو (Haldor Topsoe)

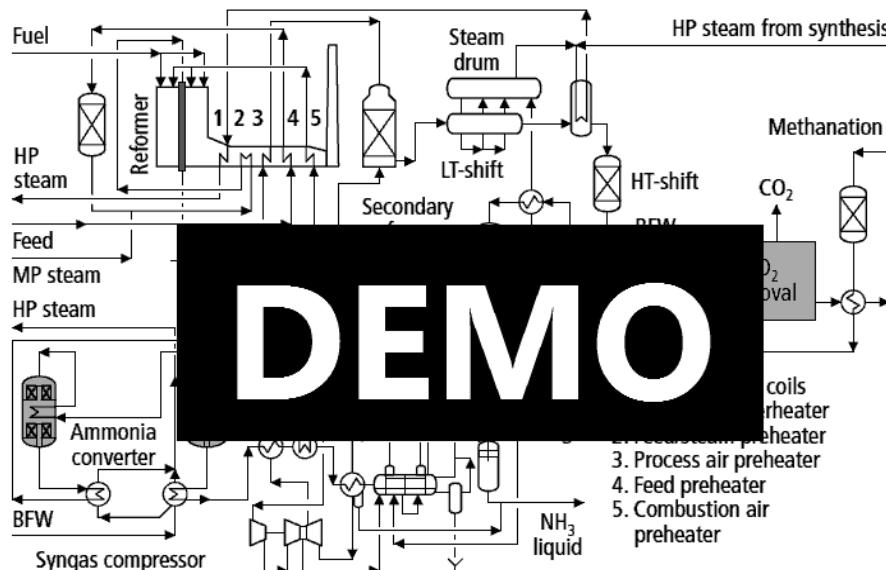
شرکت تاپسو از یک پیش ریفرمر (PreReformer) برای ریفرمینگ هیدرو کربن ها قبل از ریفرمر اولیه استفاده کرد. محصول خروجی ریفرمر اولیه شامل متان ، منو و دی اکسید کربن و هیدروژن و بخار آب به سمت ریفرمر اولیه فرستاده می شود بواسطه وجود پیش ریفرمر، ۱۵ درصد از بار حرارتی ریفرمر اولیه کاسته شده و کاتالیست فعال آهن در راکتورهای شیفت CO₂ نیاز به نسبت بخار به کربن پایین تری داشته و درصد تبدیل بالاتری را ارائه می کنند. همچنین وجود پیش ریفرمر قبل از کوره ریفرمر باعث کاهش مصرف بخار واحد و کاهش مصرف انرژی خواهد استفاده از کانورتور با درصد تبدیل بالاتر و بکارگیری سه کانورتور با جریان شعاعی و به صورت سری، فرایندی با قیمت پایین و بازدهی بالا از مشخصات فرایند تاپسو در واحد های آمونیاک می باشد . طرح راکتور شعاعی برای کانورتور آمونیاک که مزایای کاهش افت فشار، امکان استفاده از کاتالیستهای ریزتر و نهایتاً افزایش درصد تبدیل را بدنبال دارد . فرایند مذکور در شکل زیر نشان داده شده است.



شکل ۴: بلوک دیاگرام فرایند تولید آمونیاک شرکت هالدور تاپسو

[۶] - شرکت اووه (Uhde)

این شرکت در بخش سنتز آمونیاک مفهوم جدیدی را توسعه داد که بر اساس آن سنتز آمونیاک در دو کانورتر مجزا انجام می شود ، راکتور اول که در فشار پایین تری کار می کند، در مراحل میانی کمپرسور قرار می گیرد جایی که فشار گاز سنتز، در حدود 130- 100 بار است. مقداری از گاز سنتز در این راکتور به آمونیاک تبدیل می شود، آمونیاک از محلوت گازی جدا شده و مابقی گاز سنتز به مراحل دیگر کمپرسور ارسال شده، و تا حدود 200 بار فشرده می شود و به راکتور دوم ارسال می گردد. فرایند از یک کانورتور با فشار متوسط و ریفرمر اولیه در دمای ۸۰-۸۵ درجه و فشار ۴۰ bar بهره می گیرد. هوا از طریق نازل ثانویه به گاز خروجی اولیه تزریق و سپس به LTS و جداسازی CO₂ با MDEA یا بنفیلد ارسال می گردد. همانطور که توضیح داده شد لوب سنتز از دو کانورتور با سه طبقه که دارای دانه های ریز کاتالیست آهن بوده تشکیل شده است. جریان شعاعی باعث کاهش افت فشار کانورتور و ماکریتم تبدیل در کانورتور می شود. فرایند فوق در شکل زیر ارائه شده است.



شکل ۵: بلوك دیاگرام فرایند تولید آمونیاک شرکت اوده

۴-۵-۲- شرکت لیند (Linde) [۷]

شرکت لیند فرایند (Linde Ammonia Concept LAC) را ارائه نمود که در آن از (Pressure Swing Adsorption) PSA استفاده نموده و به این شکل ریفرمر ثانویه و متانیتور را حذف نمود. لیند در این فرآیند از دانش فنی شرکت کازاله در بخش سنتز استفاده کرده است. این فرایند شامل یک واحد مدرن هیدروژن، نیتروژن و لوپ سنتز با بازدهی بالا بوده و ریفرمر ثانویه، متانیتور و یکی از راکتورهای شیفت CO حذف شده اند. ریفرمر اولیه با دمای ۸۵ درجه و وارد راکتور شیفت CO در دمای ۲۵۰ درجه که بصورت لوله ای بوده شده و ایزوترمال خنک می شود. گاز خروجی راکتور شیفت، وارد بستر های جذب سطحی PSA می شود. جهت جداسازی هیدروژن در خلوص ۹۹.۹۹ درصد می گردد. از یک سیستم مایع ساز هوا (Cold Box) جهت جداسازی نیتروژن مایع از هوا استفاده می شود. گاز CO₂ با MDEA و یا بنفیلد از گاز فرایند جدا می گردد و هیدروژن خالص خروجی برج های جذب سطحی با نیتروژن خالص وارد لوپ سنتز و کانورتور کازاله با سه طبقه و کولر داخلی شده و درصد بالایی از تبدیل انجام می شود. فرایند فوق در شکل زیر نشان داده شده است. تجهیزات اصلی این فرایند به شرح زیر می باشد:

Reformer : ۳

Shift Reactor : ۵

Cold Box : ۱۰

Synthesis Gas Compressor : ۱۱

Ammonia Converter : ۱۳

Power Generation System : ۱۷

BFW Purification Unit : ۱۸

Refrigeration Unit : ۱۹

مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

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

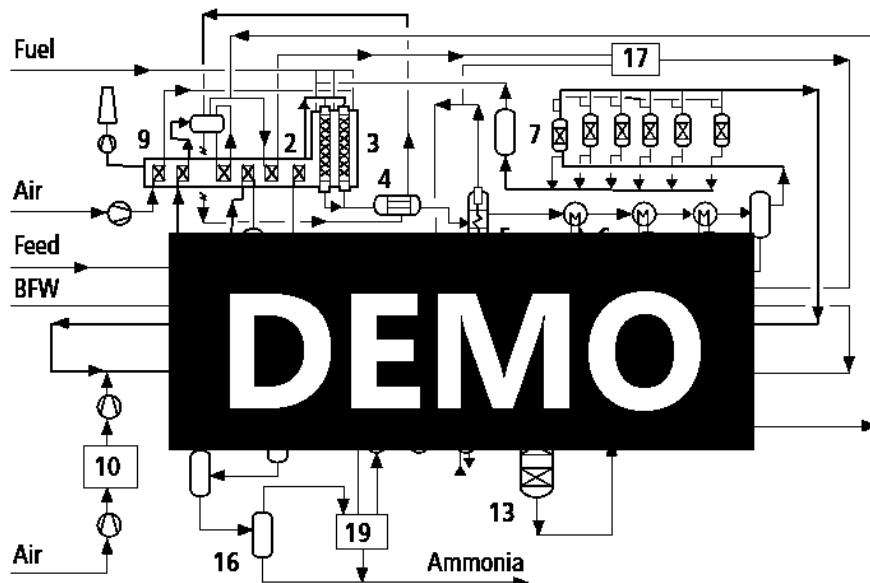
۰۹۱۹۷۵۵۶۴۲۴ - ۰۲۱ ۸۸۶۷۱۶۷۶

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

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام

www.Mobadel.ir

DEMO



شکل ۶: بلوک دیاگرام فرایند تولید آمونیاک شرکت لینده

اگر دانش های فنی مختلف فوق از نظر بلوک دیاگرام فرایندی با هم مقایسه شوند، جدول زیر بدست می آید:

مشخصات فرایند											
چیلر خنک کننده آمونیاک)	کانورتر آمونیاک ۲	کانورتر آمونیاک ۱	کمپرسور syn Gas	متانیتور	حذف CO2	شیفت کانورتر پایین	شیفت کانورتر دما بالا	ریفورمر ثانویه	ریفورمر اولیه	کمپرسور هوای	
وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	کلاغ انگلستان (فاز ۳ پریدیس عسلویه) 1
وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	تاپسو دانمارک 2
وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	اوده آلمان 3
وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	وجود دارد	راکتور دارد	ندارد	وجود دارد	وجود دارد	لینده آلمان 4

کازاله)

همانطور که مشخص است فرایند تولید آمونیاک با دانش فنی لینده، با دیگران تفاوت جدی دارد و در آن بجای واحد PSA وجود دارد. همچنین بجای آنکه هوا در ریفومر ثانویه وارد و نیتروژن آن وارد پروسه تولید شود، نیتروژن در پروسه دیگری (بوسیله Cold Box) تولید و بعد از PSA به سیستم وارد می‌شود. لازم به ذکر است از نظر تعداد واحد احداث شده در دنیا، بیشترین واحد‌ها بر اساس کلاغ احداث شده اند (بیش از ۲۰۰ واحد)، در ایران نیز بیشترین واحد‌ها بر اساس فرایند کلاك احداث شده اند.

۳- واحدهای تولید آمونیاک در ایران

پتروشیمی پردیس و رازی مهم‌ترین مجتمع‌های پتروشیمی ایران هستند که بیشترین ظرفیت تولید آمونیاک کشور را در اختیار دارند. شش پتروشیمی در کشور تولید کننده آمونیاک می‌باشند که سالانه حدود پنج میلیون تن آمونیاک تولید می‌نمایند. پتروشیمی پردیس عسلویه با ظرفیت حدود دو میلیون تن بزرگترین پتروشیمی خاورمیانه می‌باشد. از نظر فرایندهای مختلف استفاده شده در این واحدها، ۷ واحد دارای لیسانس کلاغ و دو واحد کازاله و یک واحد ICI انگلیس می‌باشد. از نظر ظرفیت نیز حدود ۶۵٪ ظرفیت تولید کشور تحت لیسانس کلاغ و ۲۵٪ تحت لیسانس کازاله می‌باشد. اولین پتروشیمی آمونیاک ایران که در سال ۱۳۴۹ بهره برداری شده، پتروشیمی فاز یک رازی و تحت لیسانس کلاك بوده است. بزرگترین واحدهای آمونیاک نیز واحدهای پتروشیمی پردیس عسلویه با ظرفیت سالانه ۶۸۰ هزار تن تحت لیسانس کلاك می‌باشد.

سال شروع بهره برداری	لیسانس	ظرفیت (هزار تن در سال)			
1388	KELLOGG	680	فاز یک	پتروشیمی پردیس عسلویه	1
1388	KELLOGG	680	فاز دو		
1388	KELLOGG	680	فاز سه		
1349	KELLOGG	330	فاز یک	پتروشیمی رازی	2
1356	KELLOGG	330	فاز دو		
1386	Ammonia Casale	676.5	فاز سه		
1394	Ammonia Casale / Toyo	680	مرودشت	پتروشیمی شیراز	3
1375	KELLOGG	330	---	پتروشیمی خراسان	4
1386	KELLOGG	396	فاز یک	پetroشیمی کرمانشاه	5

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

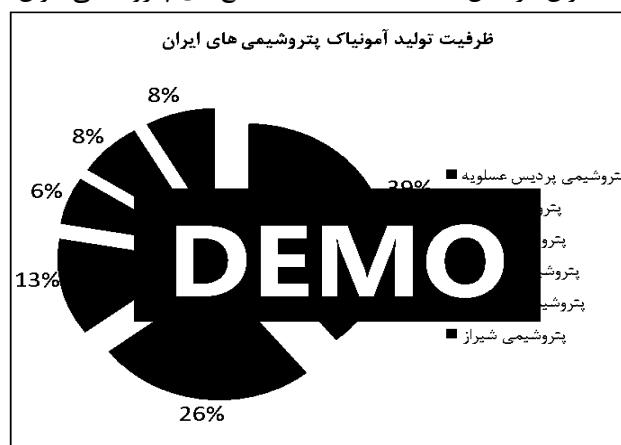
www.Mobadel.ir

DEMO



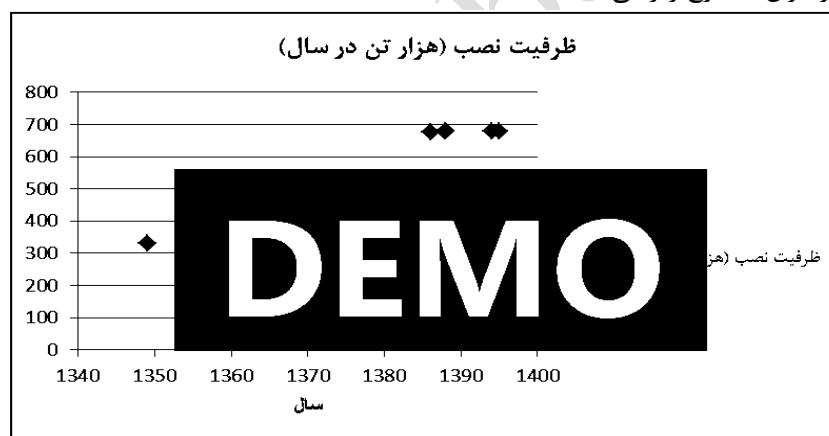
1364	ICI	432.6	فاز دو	پتروشیمی شیراز	6
		5,215	جمع		

ظرفیت اسمی تولید آمونیاک ایران در سال ۱۳۹۴ به تفکیک مجتمع‌های پتروشیمی ایران به شرح زیر می‌باشد:



شکل ۷- ظرفیت اسمی تولید آمونیاک ایران در سال ۱۳۹۴ به تفکیک مجتمع‌های پتروشیمی اصلی

روند تولید آمونیاک در ایران به شرح زیر می‌باشد:

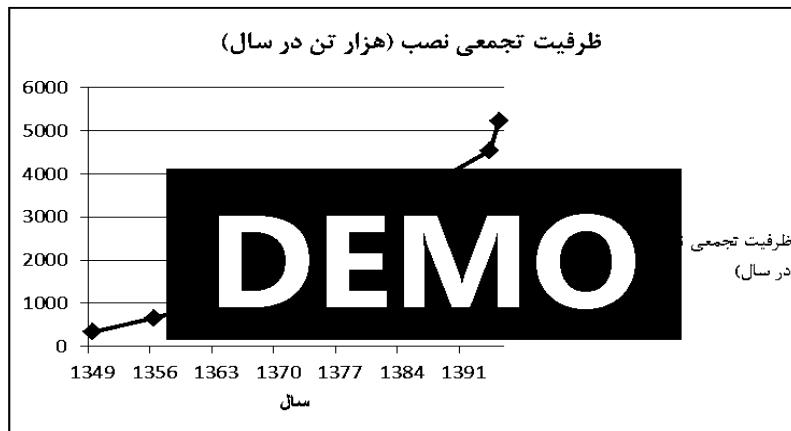


شکل ۸- ظرفیت اسمی تولید آمونیاک به ترتیب سال بهره برداری

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
www.Mobadel.ir

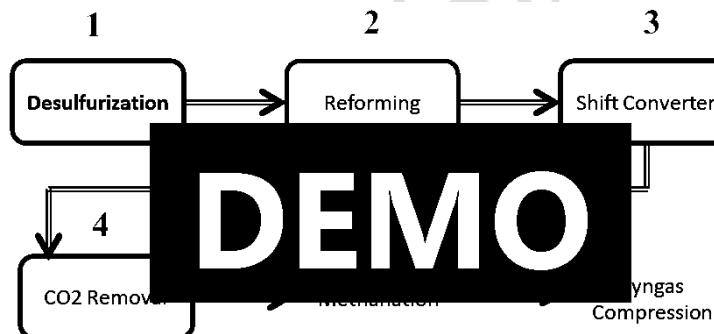
DEMO



شکل ۹- ظرفیت تجمعی تولید آمونیاک به ترتیب سال بهره برداری

۳- فرایند تولید آمونیاک

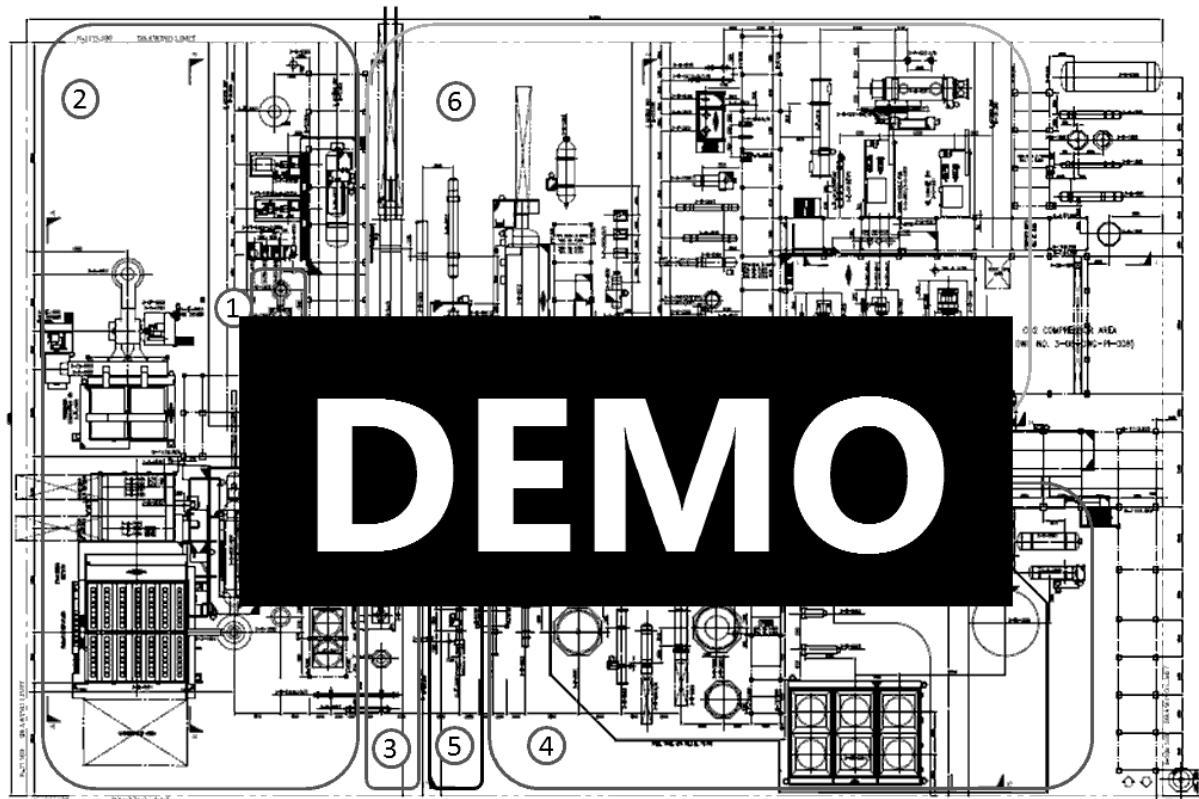
با توجه به آنکه بیشترین واحدهای فعال در کشور بر اساس فرایند کلاک می باشند، فرایند واحد کلاک پروژه فاز سوم پرديس در اينجا مورد مطالعه قرار می گردد. يك واحد تولید آمونیاک را می توان به شش ناحيه به شرح زير تقسيم نمود:



شکل ۱۰- شش بخش اصلی فرایند تولید آمونیاک

- ۱- ناحیه سولفورزدایی (شامل راکتورهای De-sulfurization و Hydrogenation)
- ۲- ناحیه ریفورمر (ریفورمر اولیه و ثانویه)
- ۳- ناحیه شیفت کانورتر (شامل شیفت کانورتر دما بالا و دما پایین)
- ۴- ناحیه جداکننده دی اکسید کربن (شامل برج CO2 Stripper و برج CO2 Absorber و ...)
- ۵- ناحیه متانیتور (شامل راکتور متانیتور و کولر)
- ۶- ناحیه سنتر آمونیاک (شامل کمپرسور Syn Gas و کانورتر Ammonia Synthesis و چیلر آمونیاک و کمپرسور آمونیاک و برج Ammonia Scrubber)

اگر این ۶ ناحیه فرایندی روی پلات پلن مشخص شوند، شکل زیر بدست می‌آید:



شکل ۱۱: پلات پلن آمونیاک و اوره فاز سوم پتروشیمی پرديس عسلويه

۱-۳ سولفورزداي

گاز طبیعی در بسیاری از مجتمع پتروشیمی آمونیاک به عنوان خوراک و سوخت مورد استفاده قرار می‌گیرد. عموماً علیرغم تصفیه گاز ورودی مجتمع در مبداء تولید یعنی پالایشگاههای گاز، این گاز همواره دارای مقادیر کمی ترکیبات گوگردی می‌باشد که بصورت سولفید هیدروژن و یا مرکاپتانها همراه جریان گاز وجود دارند. ترکیبات گوگردی عموماً بعنوان مهمترین مسموم کننده‌های کاتالیست ریفورمینگ بخار واحد آمونیاک شناخته می‌شوند که هم بصورت مستقیم باعث کاهش فعالیت این کاتالیست شده و هم سبب تشکیل کربن روی سطح کاتالیست و کاهش فعالیت آن و متعاقب آن منجر به از بین رفتن تیوبها در اثر دمای بالا خواهد شد. بنابراین ضروری است تا میزان ترکیبات گوگردی تا سطح مجاز کاهش یابد. این عمل از طریق واکنش‌های کاتالیستی در حضور کاتالیستهای کبالت-مولیبدن و کاتالیست اکسید روی انجام می‌پذیرد. بدین گونه که ابتدا کلیه ترکیبات غیر اشباع گوگردی در حضور هیدروژن و کاتالیست کبالت-مولیبدن به سولفید هیدروژن تبدیل شده و سپس سولفید هیدروژن در یک رآکتور دیگر جذب کاتالیست اکسید روی می‌گردد.

۲-۳ ریفورمینگ

گاز طبیعی خوراک واحد آمونیاک مخلوطی از هیدروکربن های سبک و سنگین و نیتروژن می باشد که قسمت عمدۀ آن را متان تشکیل داده است. عناصر موجود در هیدروکربنهای اشباع را هیدروژن و کربن تشکیل می دهند که هیدروژن عنوان عنصر اصلی سنتز آمونیاک و کربن به صرف تولید CO_2 مورد نیاز واحد اوره خواهد رسید. تبدیل گاز طبیعی به هیدروژن بطور عمدۀ تحت واکنشی به نام ریفرمینگ با بخار آب انجام می گردد. بنابراین با شکستن متان ، هیدروژن برای تولید آمونیاک بدست آمده و نیتروژن مورد نیاز تولید آمونیاک نیز در مرحله بعدی به گاز اضافه می شود. واکنشهای فرایند **Reforming** گاز طبیعی جهت تهیه گاز سنتز در راکتور ریفرمر اولیه (Primary Reformer) و ریفرمر ثانویه (Secondary Reformer) انجام می شود. از آنجاییکه این واکنشها گرمگیر می باشند ، ریفرمر اولیه به صورت یک کوره طراحی شده است که گرمای لازم برای واکنشها توسط مشعل هایی که با سوخت گاز طبیعی تعذیب می شوند تامین می گردد. در این راکتورها هیدروکربنهای در حضور کاتالیست اکسید نیکل به هیدروژن و اکسیدهای کربن تبدیل می شوند. نیتروژن لازم جهت تولید آمونیاک نیز از طریق افزایش هوا به ریفرمر ثانویه تامین میگردد. گرمای لازم جهت واکنش گرمگیر استیم ریفرمینگ در ریفرمر ثانویه از واکنش گرمایی اکسیژن هوا و هیدروژن گاز سنتز فراهم می شود. گازهای خروجی از ریفرمر ثانویه سرد شده و سپس به راکتورهای تبدیل منوکسید کربن به دی اکسید کربن فرستاده می شود.

۳-۳- تبدیل منوکسید کربن به دی اکسید کربن

واکنشهای ریفرمینگ بخار عمدتاً به تولید هیدروژن و اکسیدهای کربن منجر می شود. این اکسیدهای کربنی برای کاتالیستهای بخش سنتز آمونیاک مضر بوده و لازم است که از سیستم حذف گرددن. محلول aMDEA با عنوان جاذب مناسبی برای حذف دی اکسید کربن همراه گاز شناخته می شود. لازم است که ابتدا کل منوکسید کربن همراه گاز خروجی ریفرمر ثانویه به دی اکسید کربن تبدیل شود. این عمل به نام واکنشهای شیفت دمای بالا و پایین مطرح بوده و در راکتورهایی با همین عنوان انجام می پذیرد. راکتور شیفت کانورتور دما بالا حاوی کاتالیست اکسید آهن و راکتور شیفت کانورتور دما پایین حاوی کاتالیست اکسید مس می باشد، در این راکتورها که بصورت سری طراحی گردیده اند در دو محدوده دمایی متفاوت قسمت اعظم منوکسید کربن به دی اکسید کربن تبدیل می گردد.

۴-۳- حذف دی اکسید کربن

محلولی که بوسیله جذب فیزیکی - شیمیایی میزان دی اکسید کربن همراه گاز سنتز را کاهش می دهد به نام محلول aMDEA معروف است. جذب دی اکسید کربن در سیستم CO_2 Removal شامل برجهای جذب و دفع انجام می پذیرد. در این مرحله گازهای خروجی شیفت کانورتورها با محلول aMDEA جهت جذب دی اکسید کربن از مخلوط گازها، شسته شده و سپس مخلوط گازها گرم شده و به مرحله بعدی ارسال می گرددن. دی اکسید کربن جذب شده بوسیله محلول aMDEA در استریپر این بخش آزاد شده و جهت تولید اوره به واحد اوره ارسال می گردد.

۵-۳- واکنشهای متاناسیون جهت حذف اکسیدهای کربن باقیمانده

علیرغم حذف منوکسید کربن توسط واکنشهای شیفت و حذف دی اکسید کربن توسط محلول aMDEA هنوز مقدار کمی از مخلوط این گازها همراه گاز سنتز وجود دارد که جهت کاتالیستهای بخش سنتز آمونیاک مضر بوده و باعث مسمومیت این کاتالیستها می گرددن. حذف کامل اکسیدهای کربنی در یک راکتور کاتالیستی و طی واکنش متاناسیون انجام می پذیرد. در این راکتور اکسیدهای کربن باقیمانده حضور کاتالیست اکسید نیکل با هیدروژن ترکیب شده و تولید متان می کنند. متان تولید شده به عنوان یک گاز بی اثر مشکلی را برای بخش سنتز آمونیاک ایجاد نخواهد نمود. گازهای خروجی از راکتور

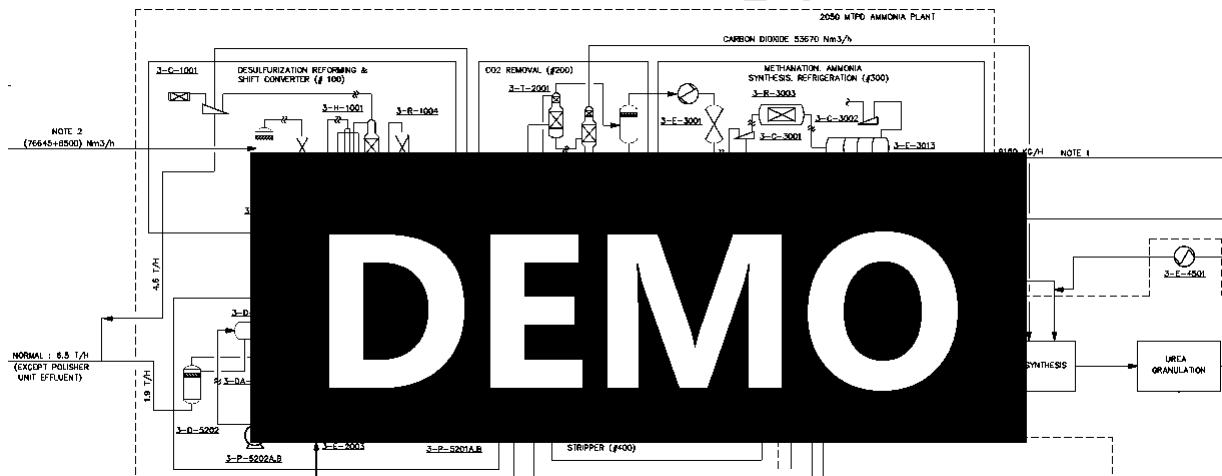
متاناسیون شامل ۷۴ درصد نیتروژن ، حدود ۲۵ درصد وزنی هیدروژن و مقداری بخار آب ، متان ، آرگون به مرحله بعدی ارسال می گردد.

۶-۳- سنتز آمونیاک

تولید آمونیاک در بخش سنتز و طی یک واکنش کاتالیستی در حضور کاتالیست اکسید آهن صورت می پذیرد. این واکنش در فاز گاز انجام شده و گرمaza می باشد. همچنین به دلیل کاهش مولی در طی واکنش افزایش، فشار نقش مهمی در افزایش راندمان واکنش دارد. بنابراین این مرحله گازهای سنتز شامل نیتروژن و هیدروژن پس از عبور از یک دستگاه کمپرسور وارد راکتور سنتز شده و تولید آمونیاک با درصد تبدیل نسبتاً پایینی انجام می شود. جهت افزایش آمونیاک سازی پس از تبرید و جدا سازی آمونیاک تولید شده ، گاز سنتز مجدداً به کمپرسور ارسال و ضمن مخلوط شدن با گاز ورودی جدید این بخش به سیکل سنتز وارد می گردد. آمونیاک تولیدی پس از سرد شدن از گاز سنتز خروجی کمپرسور جدا شده و به دو صورت آمونیاک گرم به واحد اوره و آمونیاک سرد به مخازن نگهداری ارسال می گردد.

۴- مدل سازی فرایند تولید آمونیاک

در این بخش شبیه سازی اجمالی فرایند آمونیاک بر اساس طرح واحد آمونیاک فاز سوم پتروشیمی پر迪س ارائه می شود. توضیح واحدهای مختلف فرایند در بخش های قبلی مقاله ارائه گردیده لذا در این بخش از توضیح دوباره آن اجتناب می شود. در شکل زیر نمودار بلوك دیاگرام فرایند آمونیاک فاز سوم پر迪س ارائه گردیده است:



مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

دوم دی ماه ۱۳۹۵، تهران، مرکز همایش های صدا و سیما

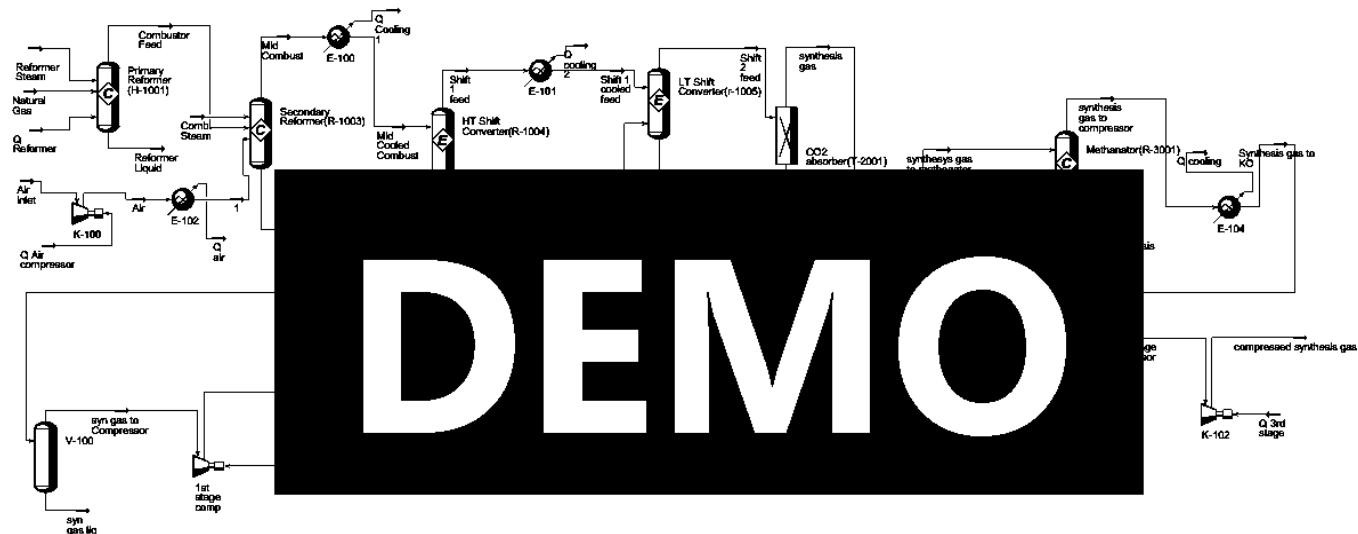
۰۹۱۷۵۵۶۴۲۴ - ۰۲۱ ۸۸۶۷۱۶۷۶

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

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام

www.Mobadel.ir

DEMO



شکل ۱۳: بلوک دیاگرام فرایند تولید آمونیاک (تا مرحله گاز سنتز) مدل سازی شده در HYSYS

نتایج حاصله از شبیه سازی به شرح زیر می باشد:

	Natural Gas	Reformer Steam	Comb. Steam	Air	Combustor Feed	Reformer Liquid	Mid Combust	Shift 1 feed	Shift 2 feed	Synthesis gas to KO
Vapour Fraction	1.0000	1.0000	1.0000	1.0000	1.0000	0.0000	1.0000	1.0000	1.0000	0.9977
Temperature	C	360.0	360.0	377.0	719.7	812.0	812.0	417.9	417.9	43.00
Pressure	bar	42.50	42.50	42.50	42.50	35.30	35.30	34.50	34.50	30.40
Molar Flow	kgmdash	2736	7947	315.0	3347	1.452e+004	0.0000	1.912e+004	1.812e+004	2.883e+005
Mass Flow	kg/h	4.393								2.883e+005
Liquid Volume Flow	m3/h									587.7
Heat Flow	kcal/h	-3.936								4.376e+008
		shift 1 liq								-4.709e+008
Vapour Fraction										Synthesis gas to KO
Temperature	C									1.0000
Pressure	bar									48.00
Molar Flow	kgmdash									32.40
Mass Flow	kg/h									1.208e+004
Liquid Volume Flow	m3/h									9.408e+004
Heat Flow	kcal/h									364.6
		syn gas to Compre								4.165e+005
Vapour Fraction										3.863e+005
Temperature	C									1.0000
Pressure	bar									4.400
Molar Flow	kgmdash									78.00
Mass Flow	kg/h	1.194								1.190e+004
		syn gas to Compre								9.289e+004
Vapour Fraction										1.0000
Temperature	C									103.0
Pressure	bar									177.3
Molar Flow	kgmdash									1.190e+004
Mass Flow	kg/h	9.357								9.289e+004

نتایج با مدارک مهندسی فاز سوم پردیس عسلویه (مدرک Heat and Material Balance) مقایسه گردید و نتیجه مقایسه، بیانگر تطبیق نتایج است.

۵- تولید همزمان آمونیاک و متanol

براساس گزارش انجمن بین المللی صنعت کود (IFA-2013) رشد برنامه ریزی شده برای ظرفیت اوره در سطح جهان برای سال های بعد از ۲۰۱۲ بالغ بر ۱۲٪ است، به طوریکه ظرفیت تولید اوره تا سال ۲۰۱۷ با افزایش ۴۳میلیون تنی به ۲۳۶ میلیون تن بالغ خواهد شد. این میزان افزایش در ظرفیت اوره معادل رشد مركب سالیانه ۴.۴ درصد است. بین سال های ۲۰۱۳ تا ۲۰۱۷ در سطح جهان ۵۵ کارخانه جدید اوره به بهره برداری خواهند رسید که اکثر این کارخانه ها مربوط به غرب آسیا، آفریقا، شرق آسیا، آمریکای لاتین و جنوب آسیا بوده و از این تعداد، ۲۰ مورد متعلق به چین می باشد. براساس این

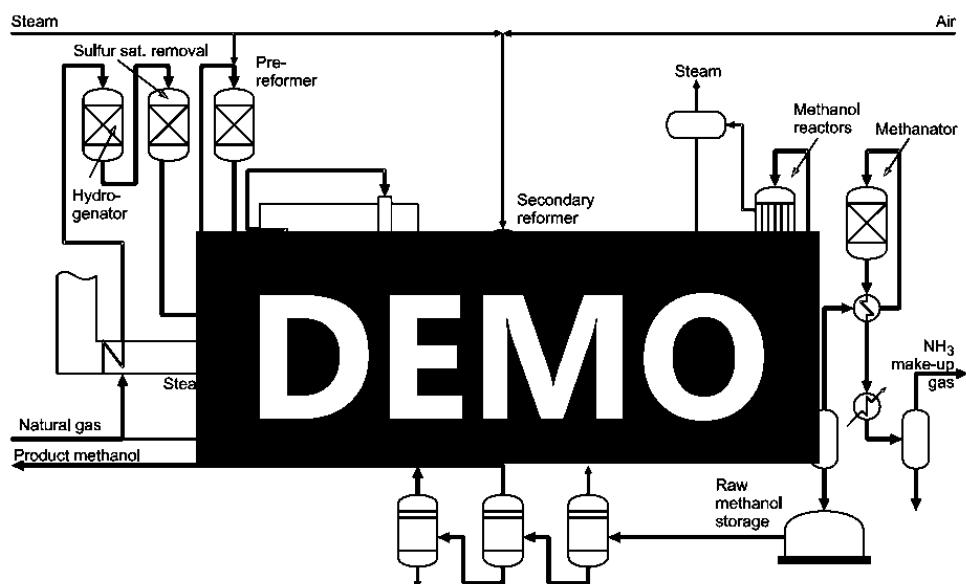
گزارش تقاضای اوره در سال ۲۰۱۲ در انواع کاربردهای آن معادل ۱۶۵ میلیون تن بوده است که برآورد می‌شود در سال ۲۰۱۲ به ۱۹۵ میلیون تن بالغ شود که نشانگر رشد مرکب سالیانه ۳.۸ درصد است. در بازار داخل نیز پیش‌بینی‌ها بیانگر آن است که با بهره برداری از تمامی طرح‌های در دست اجرای اوره، ظرفیت این محصول در کشور به حدود ۱۲ میلیون تن خواهد رسید که حدود ۸ میلیون تن اوره مازاد مصرف داخلی موجود خواهد بود که باید به صادرات اختصاص یابد. با توجه به مازاد تولید اوره در دنیا، صادرات این حجم کار ساده‌ای نخواهد بود لذا مدت زمانی است ارائه راهکاری که جایگزین مجتمع‌های اوره-آمونیاک باشد مورد توجه صنعتگران قرار گرفته است. در این بین مجتمع‌های متانول-آمونیاک می‌تواند گرینه مناسبی باشد، چراکه آمونیاک دارای بازار مناسبی بوده و متانول نیز به عنوان یک محصول بالادست، به عنوان خوراک، مورد درخواست بسیاری از واحدهای پایین دست پتروشیمی می‌باشد. با توجه به نوبودن ایده فرایند متانول-آمونیاک در این بخش به ارائه فرایند تاپسو در این زمینه پرداخته می‌شود. [۹]

شرکت «هالدورتاپسو» دانمارک فرایند تولید همزمان متانول آمونیاک را مطابق بلوك دیاگرام زیر و به نام IMAP به معنای Integrated Methanol and Ammonia Production Process "لاوان عسلویه" (با ظرفیت اسمی ۹۹۰ هزار تن متانول و ۳۰۰ هزار تن آمونیاک در سال) از طرح‌هایی است که برای تولید همزمان متانول و آمونیاک تعریف شده‌اند. چهار واحد متانول آمونیاک با ظرفیت هر کدام یک میلیون و ۲۹۰ هزار تن در سال نیز در چابهار (هاب پتروشیمی مکران) تعریف گردیده‌اند. بلوك دیاگرام تولید همزمان آمونیاک و متانول در شکل زیر نشان داده شده است.



شکل ۱۴: بلوك دیاگرام تولید همزمان آمونیاک و متانول

همچنین فرایند تولید همزمان آمونیاک و متانول، که توسط تاپسو پیشنهاد شده است نیز در شکل زیر نشان داده است.



شکل ۱۵: بلوک دیاگرام هالدور تاپسو جهت تولید همزمان آمونیاک و متانول [۱۰]

۶- نتیجه‌گیری

با توجه به وجود منابع غنی گاز طبیعی در ایران، می‌بایست در مورد ایجاد ارزش افزوده برای صادرات آن، برنامه ریزی و تفکر نمود که یک راهکار مناسب در این زمینه تبدیل آن به محصولات پتروشیمی از جمله آمونیاک می‌باشد. با توجه به در دسترس بودن تکنولوژی تبدیل گاز طبیعی به آمونیاک، این مورد نسبت به بسیاری از راه کارهای دیگر برتری دارد. در همین راستا و بر اساس تجربه حاصله از واحد آمونیاک پروژه فاز سوم پتروشیمی پرديس عسلویه، در این مقاله ابتدا فرایندهای صاحبان لیسانس شامل کازاله، کلاک، تاپسو، اوده، و لینده ارائه و مقایسه گردید و سپس فرایند واحد آمونیاک کلاک که متدالولترین واحد در دنیا و ایران می‌باشد، تشریح و در نرم افزار HYSIS شبیه سازی شد که نتایج با مدارک مهندسی پتروشیمی پرديس عسلویه تطبیق داشت. در انتها ایده ای نو "تولید همزمان متانول و آمونیاک" مطرح گردید و بیان شد که با توجه به نگرانی های موجود در مورد بازار آینده اوره، این طرح نو، مورد توجه صنعت پتروشیمی قرار گرفته است. فرایند شرکت تاپسو در این زمینه نیز ارائه گردید.

تشکر و قدردانی

از راهنمایی های ارزشمند آقای دکتر محمدرضا عباس زاده ریاست محترم هیات مدیره، آقای دکتر هونم نیک ذات مدیر پروژه فاز سوم عسلویه و آقای مهندس غلام رضا زارع زاده مدیر فرایند شرکت نام آوران دلوار تشکر و قدردانی گردد.

مراجع

- 1- YARD Fertilizer industries Handbook, 2014
- 2- Petrochemical process Handbook, www.hydrocarbonprocessing.com, 2005
- 3- <http://www.casale.ch/business-areas/ammonia/the-development-of-technology.html>

مجموعه مقالات هشتمین همایش ملی مبدل گرمایی

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

۰۹۱۷۷۵۵۶۴۲۴ - ۰۲۱ (۸۸۶۷۱۶۷۶

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

ثبت شده در پایگاه استنادی جهان اسلام

www.Mobadel.ir

DEMO



- 4- <https://www.kbr.com/technologies/fertilizers>
- 5- <http://www.topsoe.com/industries/ammonia>
- 6- <https://www.thyssenkrupp-industrial-solutions.com/en/products-and-services/fertilizer-plants/ammonia-plants-by-uhde/ammonia-plants-500mtpd/the-uhde-ammonia-processes/>
- 7- http://www.linde-engineering.com/en/process_plants/hydrogen_and_synthesis_gas_plants/gas_products/ammonia/index.html
- 8- Smith, J. M. and Van Ness, H. C., "Introduction to Chemical Engineering Thermodynamics". 3rd Ed., Mc Graw-Hill, 1985
- 9- "تحلیل صنعت اوره"، کارگزاری آینده نگر خوارزمی، واحد تحلیل و مطالعات بازار، اسفند ۱۳۹۳
- 10- <http://www.topsoe.com/processes/methanol>