

# استفاده از سرمای عمیق برای بازیافت گازهای حاصل در پالایشگاهها

سید مجتبی موسوی نائینیان<sup>۱</sup>

نیکلای الکساندروویچ، نیکلای فیلین، والریا پاخومف<sup>۲</sup>

۱- دانشکده مهندسی مکانیک دانشگاه خواجه نصیرالدین طوسی

۲- گروه سرمای عمیق دانشگاه دولتی مهندسی محیط‌زیست مسکو

## چکیده

گازهای حاصل از واحدهای پالایشگاهها برای سوختن به مشعل‌ها ارسال می‌شود که علاوه بر آلودگی محیط‌زیست، مواد پارازشی نیز سوزانده می‌شود. روش پیشنهادی استفاده از سرمای عمیق، ضمن حل مسأله محیط‌زیست تولید مرحله‌ای هیدروکربن، ازت، هیدروژن و در نهایت آب سنگین و هلیوم را ممکن می‌سازد.

**واژه‌های کلیدی:** سیکل تبرید، سیکل سرمای عمیق، مبدل، برج تقطیر غنی‌سازی، صفحات، جاذب جذب‌کننده سطحی، دیتریم  $D_2O$ ، آب سنگین

## مقدمه

در تکنولوژی موجود در پالایش فرآورده‌های نفتی، مخلوطی از گازها حاصل می‌شود که دارای هیدروژن، هیدروکربن، ازت و دیگر گازها است. مقدار هریک از گازها بستگی به محل استخراج نفت، تکنولوژی عمل آوری و متغیر است. (نمونه برداری از یک پالایشگاه در مسکو با حدود ۶۵۰۰۰ متر مکعب گاز خروجی در هر ساعت و آنالیز آن درصد وزنی گازهای مختلف را به شرح جدول شماره (۱) مشخص کرد). از نتایج آنالیز مشاهده می‌شود در مخلوط گازی حاصل در پالایشگاهها به مقدار زیاد گازهای با ارزشی چون اتیلن و پروپیلن وجود دارد که ماده اولیه تولید مواد پلیمری است. متان و اتان که می‌توان برای تولید گرمای و انرژی الکتریکی به کار برد. اگر وجود ازت در مخلوط باعث کاهش ارزش حرارتی آن می‌شود، در عوض ازت خالص در صنعت کاربرد دارد.

**جدول ۱- درصد وزنی گازها**

ماده	فرمول شیمیایی	درصد وزنی %
هیدروژن	H <sub>2</sub>	۲ - ۲/۵
ازت	N <sub>2</sub>	۶ - ۶/۵
متان	CH <sub>۴</sub>	۲۰ - ۲۵
اتان	C <sub>۲</sub> H <sub>۶</sub>	۱۸ - ۲۰
اتیلن	C <sub>۲</sub> H <sub>۲</sub>	۱۴ - ۱۷
پروپان	C <sub>۳</sub> H <sub>۸</sub>	۲ - ۲/۵
پروپلن	C <sub>۳</sub> H <sub>۶</sub>	۱۳ - ۱۵
i بوتان	i C <sub>۴</sub> H <sub>۱۰</sub>	۲ - ۳
n بوتان	n C <sub>۴</sub> H <sub>۱۰</sub>	۰/۵ - ۱
بوتیلن	C <sub>۴</sub> H <sub>۸</sub>	۲ - ۲/۵
پنتان	C <sub>۵</sub> H <sub>۱۲</sub>	۴ - ۴/۵
دی اکسید کربن	CO <sub>۲</sub>	۰/۵
انیدرید	H <sub>۲</sub> S	تا ۲

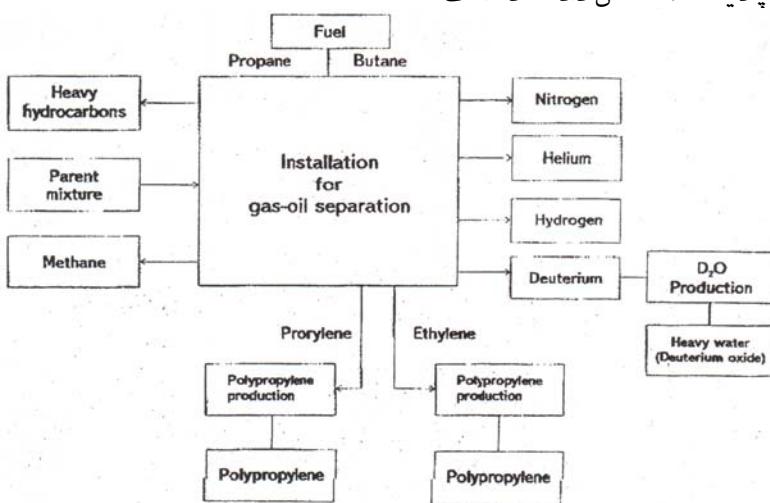
پروپان - بوتان را می‌توان به عنوان سوخت موتوری استفاده کرد و بالاخره هیدروژن به عنوان ماده پرارزش در تکنولوژی‌های نوین جایگاه ویژه‌ای به خود اختصاص داده است. متأسفانه در اکثر پالایشگاهها و به خصوص پالایشگاه‌های قدیمی با تجهیزات راندمان پایین، بیشترین مقدار گاز خروجی و حتی در بعضی پالایشگاهها تمام گاز خروجی به مشعل‌ها برای سوختن ارسال می‌شود. سوزندان گاز خروجی از عمل آوری در پالایشگاهها باعث آلودگی نه تنها محیط پالایشگاهها، بلکه اطراف آن می‌شود. در حال حاضر روش‌های مختلف برای جداسازی گاز خروجی از پالایشگاهها مورد استفاده قرار گرفته است که این روش‌ها نتوانسته‌اند به طور کلی مسئله بهره‌وری را حل کنند. آنالیز فنی و اقتصادی نشان داده است که مناسب‌ترین روش، استفاده از تکنولوژی سرمای عمیق است که امکان جداسازی مرحله‌ای هیدروکربن، ازت، هیدروژن، آب سنگین و هلیوم را می‌دهد.

محققان پیش‌بینی کرده‌اند که این روش عمق عمل‌آوری را تا ۵٪ کاهش می‌دهد و به صورت واضح نتیجه تولید را بالا می‌برد و آنودگی محیط‌زیست را کاملاً کاهش می‌دهد.

در شکل شماره (۱) مواد حاصل در صورت استفاده از سرمای عمیق (کرایجینک) برای گازهای خروجی در پالایشگاه‌ها نشان داده شده است

استفاده از سرمای عمیق ... / سیدمجهنی موسوی نائینیان ...

۱۵



شکل ۱- مواد حاصل از جداسازی گاز در پالایشگاه

#### بررسی یک حالت نمونه

محاسبات و آنالیز برای یکی از پالایشگاه‌های مسکو با حدود ۶۵۰۰۰ متر مکعب گاز خروجی در ساعت نشان می‌دهد که در صورت استفاده از سرمای عمیق، می‌توان در هر ساعت معادل ۴۰۰۰ کیلوگرم اتیلن، ۲۵۰۰ کیلوگرم پروپیلن، ۱۵۰۰ کیلوگرم مخلوط سنگین هیدروکربن، تا ۱۰۰۰ کیلوگرم پروپیلن، ۳۵۰۰ کیلوگرم ازت و بالاخره تا ۳۰۰۰ کیلوگرم هیدروژن تولید کرد.

وجود مقدار زیاد دیتریم ( $D_2O$ ) حاصل به روش بسیار پاکیزه که قیمت پایین تولید در اثر جداسازی تدریجی مواد دیگر با کاهش درجه حرارت تا ۲۰ درجه کلوین از ویژگی‌های این روش است. مطالعات نشان می‌دهد که به روش سرمای عمیق از ۶۵۰۰۰ متر مکعب در ساعت گاز حاصل در پالایشگاه مورد نظر می‌توان حدود ۴۰ تن آب سنگین در سال به دست آورد که قیمت آن در حدود ۸ میلیون دلار است. روش سرمای عمیق تکنولوژی جداسازی گاز خروجی پالایشگاه‌ها به شرح زیر است:

- تمیزسازی مخلوط گازی از رطوبت، دی اکسید کربن، انیدرید در فشار ۲ تا ۴ مگا پاسکال
- جداسازی هیدروکربن سنگین در اثر تقطیر با سردکردن به وسیله مخلوط گازی برگشت
- تولید هیدروکربن سبک یا مخلوط در برج تقطیر غنی‌سازی در حدود ۸۰ درجه کلوین
- تولید هیدروژن از گاز باقی مانده در حدود ۲۰ درجه کلوین
- تولید دیتریم از هیدروژن با تولید آب سنگین

- به دست آوردن هلیوم در سرمای پایین با استفاده از روش جذب سطحی در شکل شماره (۲) دستگاه سرمای عمیق پیشنهادی با تولید مواد مختلف نشان داده شده است. مخلوط گازی با فشار  $\frac{1}{2} \text{ atm}$  مگاپاسکال در اثر عبور از فیلتر متواتیلن امین از انیدرید که در جذب کننده جدا می‌شود و سپس در جذب کننده سطحی دی‌اکسیدکربن و بخار آب جدا می‌شود و پس از آن تا فشار ۴ مگاپاسکال در کمپرسور (۱) متراکم می‌شود. گرمای ناشی از تراکم به وسیله آب در خنک‌کننده (۲) و (۳) خارج می‌شود و در نتیجه سردکردن، مواد سنگین تقطیر می‌شود و روانه سپراتورها می‌شوند. جریان مایع و گاز به واحد تبرید با درجه حرارت مناسب وارد می‌شود و در مبدل‌های (۴ و ۵) سرد و به برج‌های (۱۲ و ۱۴) وارد می‌شود و قسمتی از مواد خالص از جمله هیدروکربن از آن جدا می‌شود.

در مبدل‌ها از مس و آلومینیوم و فولاد ضدزنگ استفاده می‌شود و برج‌های صفحه‌ای هستند که تعداد صفحات با توجه به خلوص و نوع مواد تولیدی ۴۵ تا ۱۰۰ عدد است.

مخلوط ازت و هیدروژن و متان و ناخالصی‌های ناچیز هیدروکربن وارد مدار اولیه سرمای عمیق می‌شود و در مبدل تا  $80^\circ\text{C}$  درجه کلوین سرد و به ۲ برج تقطیر وارد می‌شود و متان خالص در برج ۸ و ازت در برج ۱۱ جدا می‌شوند. تولید سرما در این محدوده درجه حرارت به وسیله سیکل ازتی با استفاده از کمپرسور و توربو اکسپاندر و مبدل‌ها انجام می‌گیرد.

هیدروژن با مقدار کمی ازت و هیدروکربن وارد مدار دوم سرمای عمیق با محدوده تغییر درجه حرارت  $67$  تا  $20^\circ\text{C}$  درجه کلوین می‌شود. به طور مقدماتی به وسیله مخلوط خنک برگشتی سرد می‌شود و در جذب‌کننده‌های سطحی ازت و هیدروکربن جدا وارد برجی با ارتفاع حدود  $25$  متر می‌شود که ابتدا محلول  $\text{D}_4\text{O}$  و سپس دیتریم خالص به دست می‌آید.

برای حصول سرما در حد  $20^\circ\text{C}$  درجه کلوین از کمپرسور، توربو اکسپاندر و مبدل‌ها از جنس فولاد ضد زنگ کرم نیکلی و همچنین آلیاژ آلومینیوم توصیه می‌شود. وزن کلی دستگاه سرمای عمیق از فولاد ضد زنگ  $800$  تن است.

در صورت وجود هلیوم در مخلوط گازی به وسیله جذب کننده سطحی جداسازی انجام می‌گیرد. برای تولید سرما در حد  $200^\circ\text{C}$  درجه کلوین از سیکل پروپان - اتیلن و در حد  $80^\circ\text{C}$  درجه کلوین از سیکل ازت و برای حد  $20^\circ\text{C}$  درجه کلوین سیکل سرمای عمیق هیدروژنی پیشنهاد می‌شود.

امکان تعویض سیکل پروپان - اتیلن به سیکل توربو اکسپاندر نیز امکان‌پذیر است. یکی از خصوصیات این نوع تکنولوژی امکان تولید آب سنگین (حدود  $970$  کیلوگرم در سال از هر  $1000$  متر مکعب در ساعت هیدروژن) است که از نظر محیط‌زیست بسیار تمیزتر از روش تکنولوژی  $\text{H}_2\text{S}$  معمول است. تکنولوژی پیشنهادی جداسازی گاز خروجی پالایشگاه‌ها، امکان بازیابی کامل و جداسازی را فراهم می‌آورد و علاوه بر تولید مواد پرارزش از آلودگی محیط‌زیست جلوگیری می‌کند. این روش امکان استفاده کامل از سرما در سطوح مختلف را فراهم می‌آورد که خود در برگشت سریع‌تر سرمایه مؤثر است.

سیستم پیشنهادی و ابعاد دستگاه‌ها بستگی به گازهای موجود و مواد تولیدی و خلوص آن‌ها دارد. در جدول شماره (۲) تولید سالانه و ارزش مواد تولیدی برای نمونه پالایشگاه ارائه شده است

(محاسبات جدول براساس نمونه گاز خروجی در پالایشگاه مسکو با گاز خروجی حدود ۶۵۰۰۰ مترمکعب در ساعت انجام گرفته است).

**جدول ۲- مقدار پیش‌بینی مواد حاصل از ۶۵۰۰۰ متر مکعب در ساعت گاز خروجی در پالایشگاه مسکو و قیمت حدودی و درآمد سالانه جهت بررسی اقتصادی بازگشت سرمایه**

استفاده از سرمای عمق ... / سیدمجهنی موسوی نایندهان و ...

۱۷

نشریه انرژی ایران اسلامی هشتم شماره ۱۹ اردیبهشت ۱۳۸۳

نوع مواد	مقدار حاصل در سال به تن	قیمت حدودی هر تن به دلار	درآمد پیش‌بینی در سال به میلیون دلار
هیدروژن	۲۴۰۰۰	۳۰۰	۷/۲۰
ارت	۲۸۰۰۰	۶۰	۱/۶۸
متان	۴۰۰۰۰	۵۰	۲/۰۰
اتان	۴۰۰۰۰	۵۰	۲/۰۰
اتیلن	۳۲۰۰۰	۴۰۰	۱۲/۸۰
پروپان	۲۸۰۰۰	۶۰	۱/۶۸
پروپلن	۸۰۰۰۰	۴۰۰	۳۲/۰۰
ا بوتان	۶۰۰۰	۱۲۰	۰/۲۷
ب بوتان	۲۰۰۰	۱۲۰	۰/۲۴
بوتیلن	۵۰۰۰	۱۵۰	۰/۷۵
پنتان	۹۰۰۰	۱۵۰	۱/۳۵
جمع			۶۲/۴۲

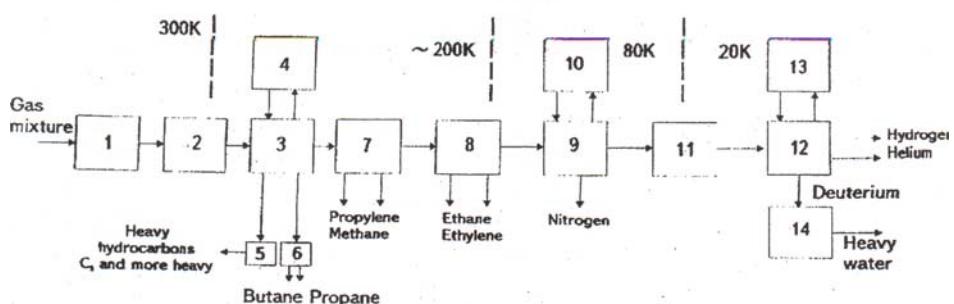
سیستم پیشنهادی به نحوی است که نیاز نیست که کلیه وسایل و تجهیزات هم زمان نصب شوند و با توجه به اعتبار و زمان می‌توان نصب تجهیزات را به ۲ مرحله تولید هیدروکربن (K۲۰۰) و تولید هیدروژن ۹۰٪ تقسیم کرد. اما زمانی از نظر اقتصادی کاملاً قابل توجیه است که به صورت کامل با تولید آب سنگین اجرا شود. مبدل‌ها، برج‌ها، دستگاه سردکننده و تمام تجهیزات مورد نیاز سیکل سرمای عمق (در دو بلوك) واحد تبرید در خارج از ساختمان در هوای آزاد قرار می‌گیرد و کلیه ماشین‌آلات و سیستم هدایت باید در داخل ساختمان قرار گیرد.

### برآورد فنی و اقتصادی

تحقیق برای پالایشگاه نمونه با ۶۵۰۰۰ متر مکعب گاز خروجی نشان می‌دهد که برای نصب، زمینی به مساحت ۱/۵ هکتار لازم است. برآورد مصرف انرژی الکتریکی حدود ۲۰ تا ۳۰ مگاوات و آب مورد نیاز (سیستم مداربسته) حدود ۸۰۰ تا ۱۰۰۰ متر مکعب در ساعت خواهد بود.

برای پالایشگاه بین ۵۰۰۰۰ تا ۱۰۰۰۰۰ متر مکعب گاز خروجی در ساعت قیمت تجهیزات حدود ۴۰ میلیون دلار برآورد می‌شود و زمان تکمیل پروژه با حصول آب سنگین و هلیوم حدود ۳ الی ۴ سال از تأمین اعتبار پیش‌بینی می‌شود.

بازگشت سرمایه حداقل ۳ سال برآورد می‌گردد. لازم به یادآوری است که هر یک از قسمت‌های یونیت به طور مجزا هم‌اکنون در صنایع مختلف در کشورهای مختلف و از جمله روسیه تولید و مورد بهره‌برداری قرار گرفته‌اند. بدیهی است برای هر پالایشگاه و تعیین ابعاد وسایل و ظرفیت دستگاهها نیاز به بررسی فنی و اقتصادی است و این بررسی زمانی در حدود ۹ ماه لازم دارد. طرز قرارگیری وسایل و تجهیزات سرمای عیق مطابق شکل شماره (۲) است.



شکل ۲- شماتیک دستگاه سرمای عیق برای تولید مواد مختلف

۱- بخش پاکسازی و خشککردن ۲- بخش افزایش فشار (کمپرسور) ۳- بخش مبدل‌های حرارتی ۴- سیکل خنککاری ۵- بخش آزادسازی هیدروکربن‌های سنگین ۶- بخش تولید پروپان و بوتان ۷- بخش تولید پروپیلن در متان ۸- بخش به دست آوردن اتیلن و اتان ۹- بخش نیتروژن ۱۰- سیکل سیرمای عیق نیتروژن ۱۱- بخش مبدل‌های حرارتی ۱۲- بخش تولید هیدروژن، دیتریم و هلیم ۱۳- سیکل سرمای عیق هیدروژن ۱۴- بخش تولید آب سنگین.

#### منابع:

1. A. Arkharov, I.Marfenina, and Xe.Mikalin. "Theory and Design of Cryogenic system", Moscow, 1988.
2. والریا پاخومف, "وجود گازهای بالرزش در گازهای خروجی پالایشگاهها", سری مقالات انسستیتوی تحقیقاتی کورچانف. روسیه ۲۰۰۰-۱۹۹۹.
3. نیکلای فلین, "استفاده از سیستم کراجنینگ در صنایع مختلف", مسکو ۱۹۹۶.
4. سرگی گرج, "اصول ترمودینامیکی مایع‌سازی و تجزیه گازها جلد اول", مؤسسه دولتی انرژی مسکو, ۱۹۸۰.
5. سرگی گرج, "محاسبات حرارتی و طراحی تجهیزات و ماشین‌آلات سیستم‌های کراجنینگ جلد دوم", مؤسسه دولتی انرژی مسکو, ۱۹۸۰.