ANALISIS PROSES DEHIDRASI GAS MENGGUNAKAN METODE MONOETHYLENE GLYCOL PADA GERAGAI GAS PLANT DAN MOLSIEVE PADA BETARA GAS PLANT

DI BLOK JBG

SKRIPSI

Diajukan guna penyusunan Skripsi Program Studi Teknik Perminyakan



PROGRAM STUDI TĒKNIK PERMINYAKAN

UNIVERSITAS ISLAM RIAU

PEKANBARU

2022

ANALISIS PROSES DEHIDRASI GAS MENGGUNAKAN METODE MONOETHYLENE GLYCOL PADA GERAGAI GAS PLANT DAN MOLSIEVE PADA BETARA GAS PLANT

DI BLOK JBG

SKRIPSI

Diajukan guna penyusunan Skripsi Program Studi Teknik Perminyakan



PROGRAM STUDI TEKNIK PERMINYAKAN UNIVERSITAS ISLAM RIAU

PEKANBARU

2022

HALAMAN PENGESAHAN

Skripsi ini disusun oleh:

Nama : Arie Minanda Putra

NPM : 1832108991

Program Studi : Teknik Perminyakan

Judul Skripsi : Analisis Proses Dehidrasi Gas Menggunakan Metode

Monoethylene Glycol Pada Geragai Gas Plant Dan

Molsieve Pada Betara Gas Plant Di Blok Jbg.

UNIVERSITAS ISLAMRIAU

Telah berhasil dipertahankan dihadapan Dewan Penguji dan diterima sebagai salah satu syarat guna memperoleh gelar Sarjana Teknik pada Program Studi Teknik Perminyakan, Fakultas Teknik, Universitas Islam Riau

DEWAN PENGUJI

Pembimbing I : Novrianti., S.T., M.T

Penguji I : Idham Khalid., S.T., M.T

Penguji II : Richa Melysa., S.T., M.T (..........

Diterapkan : Pekanbaru

Tanggal: 23 Maret 2022

Disahkan Oleh:

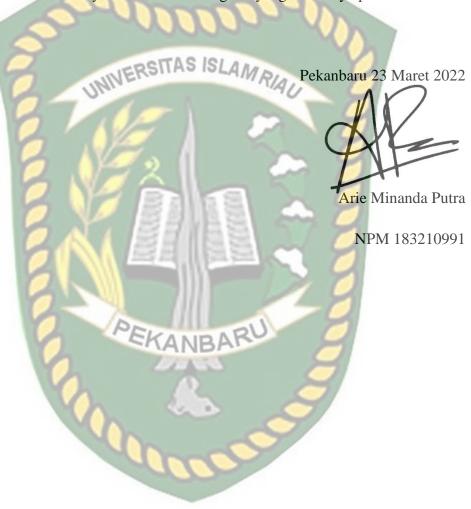
KETUA PROGRAM STUDI TEKNIK PERMINYAKAN

> Verifikasi 28 Maret 2022

Novia Rita., S.T., M.T

PERNYATAAN KEASLIAN SKRIPSI

Dengan ini saya menyatakan bahwa Skripsi ini merupakan karya saya sendiri dan semua sumber yang tercantum didalam baik yang dikutip maupun tidak rujuk telah saya nyatakan dengan benar sesuai ketentuan. Jika terdapat unsur penipuan atau pemalsuan data maka saya bersedia dicabut gelar yang telah saya peroleh.



KATA PENGANTAR

Rasa syukur disampaikan kepada Tuhan Yang Maha Esa atas Rahmat dan Karunianya serta Taufik dan limpahan ilmu dari -Nya saya dapat menyelesaikan Skrpisi ini. Penulisan Skripsi ini merupakan salah satu syarat untuk memperoleh gelar Sarjana Teknik Program Studi Teknik Perminyakan, Universitas Islam Riau. Saya menyadari bahwa banyak pihak yang telah membantu dan mendorong saya untuk menyelesaikan Skripsi ini serta memperoleh ilmu pengetahuan selama perkuliahan maupun di perusahaan. Oleh karena itu saya ingin mengucapkan terimakasih kepada:

- 1.Orang tua saya Nurhadi dan Fetrawani serta adik saya Fadhil Aulia Rachman dan keluarga besar yang telah memberikan dukungan material maupun moral.
- 2.Ibu Novrianti., S.T., M.T selaku dosen pembimbing seminar proposal dan Skripsi yang telah menyediakan waktu, Tenaga, dan pikiran untuk memberikan masukan dalam penyusunan Skripsi ini.
- 3.Bapak Fauzy Acmad Mayanullah selaku Pembimbing lapangan yang telah membimbing saya, memberikan kemudahan dan masukan dalam menyelesaikan Skripsi saya. Serta seluruh tim PetroChina International Jabung Ltd baik dari tim Geragai *Gas Plant* mas goldya,mas aris dan tim dari Betara *Gas Plant* mbak lusy,mas ade serta mbak indrianti selaku *facility engineering* yang membantu saya dalam mendapatkan data dan melakukan penelitian di perusahaan.
- 4.Ibu Fitrianti., ST., M.T selaku pembimbing akademik yang telah memberikan arahan, nasehat, penyemangat, dan masukan selama menjalani perkuliahan di Teknik Perminyakan.
- 5.Ketua serta sekretaris Prodi Teknik Perminyakan serta dosen-dosen yang sangat membantu terkait perkuliahan, ilmu pengetahuan dan hal lain yang tidak saya sebutkan satu persatu.
- 6.Bakti armansyah, Muhammad fadly, Moch Adam Mubarok, Dara Ayu Puspitasari, Putri Nilam Sari, fouja serta seluruh jajaran Migas Center dan teman teman Akamigas Balongan dan teman teman Universitas Islam Riau yang sudah membantu saya dan mendukung saya secara moral.

Semoga allah selalu melindungi dan membalas kebaikan semua pihak yang telah membantu saya. Semoga Skripsi ini membawa manfaat bagi pengembangan ilmu pengetahuan.



DAFTAR ISI

HALAMAN PENGESAHAN	iii
PERNYATAAN KEASLIAN SKRIPSI	iv
KATA PENGANTAR	V
DAFTAR ISI	
DAFTAR GAMBAR	iii
DAFTAR TABEL	iii
DAFTAR SINGKATAN DAFTAR SIMBOL ABSTRAK	iii
DAFTAR SIMBOL	iii
ABSTRAK	iii
BAB I PENDAHULUAN	1
1.1 Latar Belakang	
1.2 Tujuan Penelitian	2
1.3 Manfaat Penelitian	2
1.4 Batasan Masalah	
BAB II TINJAUAN PUSTAKA	
2.1 State Of The Art	3
2.2 Gas Alam	5
2.3 Kandungan Air Dalam Gas Alam	6
2.4 Gas Dehydration	6
2.5 Proses Dehidrasi Gas Absorpsi Menggunakan Glycol	7
2.6 Analisis Efisiensi Contactor Menggunakan MEG Pada Geragai Gas	1.0
Plant	
2.7 Proses Dehidrasi Gas Adsorpsi Menggunakan <i>Molsieve</i>	12
2.8 Analisis Efisiensi <i>contactor</i> Menggunakan <i>Molsieve</i> Pada Betara <i>Gas Plant</i>	13
BAB III METODOLOGI PENELITIAN	
3.1 Metodologi Penelitian	
3.2 Diagram Alir (Flow Chart)	16
3.3 Tempat Penelitian	17

3.4 Studi Lapangan	17
3.5 Jadwal Kegiatan Penelitian	18
BAB IV HASIL DAN PEMBAHASAN	19
4.1 Proses Aliran Gas Pada Geragai Gas Plant	19
4.2 Proses Aliran Gas Pada Betara Gas Plant	25
BAB V KESIM <mark>PULAN DAN SARAN</mark>	34
5.1 Kes <mark>impulan</mark>	34
5.2 Saran	34
5.2 Saran DAFTAR PUSTAKA	. 22



DAFTAR GAMBAR

Gambar 2. 1 Diagram alir proses	
Gambar 2. 3 Proses dehydration adsorber	12
Gambar 3. 1 Diagram Alir Penelitian	16
Gambar 3. 2 Jabung Block – Field Location	18
Gambar 4. 1 Proses alir gas pada Geragai Gas Plant (Hamillton Plant)	19
Gambar 4. 2 Proses aliran gas pada Betara Gas Plant	25
Gambar 4. 3 Proses dehydration menggunakan molsieve di Betara Gas	
Plant	27



DAFTAR TABEL

Tabel 3. 1 Data penelitian	15
Tabel 3. 2 Jadwal Penelitian	18
Tabel 4. 1 Data- data pada Hamilton Plant	21
Tabel 4. 2 Komposisi gas yang masuk pada Betara Gas Plant tanggal 21	
januari 2022	28
Tabel 4. 3 Komposisi gas yang masuk pada Betara Gas Plant tanggal 23	
januari 2022	29
Tabel 4. 4 Komposisi gas yang masuk pada Betara Gas Plant tanggal 25	
januari 2022	30

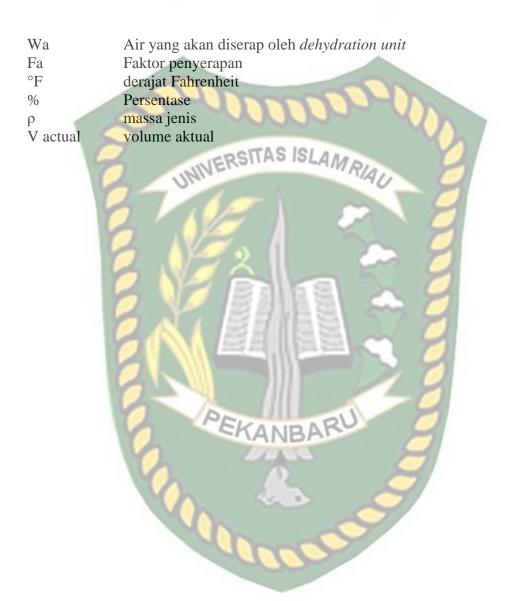


Dokumen ini adalah Arsip Milik : erpustakaan Universitas Islam R

DAFTAR SINGKATAN

EG	Ethylene glycol
DEG	Diethylene glycol
TEG	Triethylene glycol
TREG	Tetraethylene glycol
Lbs	Pounds
MMSCFD	Million standard cubic feet per day
MCFD	Thousand Cubic feet per day
GSPL	Gas Singapore Power Ltd
GJE	Gemilang Jabung Energi
GDU	Gas d <mark>e</mark> hydration unit
GFC	Gas Flow computer
LNG	Liquid Natural Gas
Gal	Gallon ———————————————————————————————————
SG	Specific gravity
GRG	Geragai //
BTR	Betara
CPS	Central processing station
PPMV	Part per million volume
BBL	Barrel ()
PPG	Poun <mark>d</mark> per gallon
MRU	Mercury removal unit
NGF	Natural gas fractionation
NGL	Natural gas liquid
GRF	Gas recovery facility
1	

DAFTAR SIMBOL



ANALISIS PROSES DEHIDRASI GAS MENGGUNAKAN METODE MONOETHYLENE GLYCOL PADA GERAGAI GAS PLANT DAN MOLSIEVE PADA BETARA GAS PLANT DI BLOK JBG

ARIE MINANDA PUTRA 183210991

ABSTRAK

Permasalahan yang timbul pada penjualan gas salah satunya adalah masih terdapatnya kandungan uap air yang berada pada gas, yang nantinya tidak memenuhi syarat penjualan gas, maka diperlukan proses pemisahan gas dengan kadar uap air Dehidrasi gas (gas dehydration) adalah suatu proses pemisahan kadar uap air pada suatu gas, yang mana kadar uap air tersebut akan menjadi masalah pada aliran pipa gas yaitu hidrat yang nantinya menjadi korosif. Pengeringan gas pada Betara dan Geragai Gas Plant mempunyai 2 (dua) metode yaitu metode absorpsi dengan menggunakan monoethylene glycol (MEG) pada Geragai Gas Plant, sedangkan pada Betara Gas Plant menggunakan metode adsorpsi dengan menggunakan metode *Molsieve*. Penelitian ini mempunyai tujuan menganalisis efisiensi contactor dengan metode monoethylene glycol pada Geragai Gas Plant, berdasarkan perhitungan didapatkan efisiensi contactor menggunakan MEG sebesar 18,19%, pada tujuan selanjutnya menganalisis efisiensi contactor dengan metode *Molsieve* pada Betara *Gas Plant*, berdasarkan hasil perhitungan dengan mendapatkan data sample selama 3 hari didapatkan efisiensi contactor sebesar 32,16%, selanjutnya pada analisis kandungan uap air yang terserap oleh *contactor* pada Geragai Gas Plant sebesar 4,84 ppm wt atau 0,23 lbs/MMSCF, sedangkan penyerapan kadar uap air yang terserap oleh contactor pada Geragai Gas Plant rata-rata sebesar 0,027 lbs/MMSCF.

Kata kunci: gas dehydration, absorpsi, adsorpsi, monoethylene glycol (MEG), molsieve, Betara Gas Plant, Geragai Gas Plant.

ANALYSIS OF GAS DEHYDRATION PROCESS USING MONOETHYLENE GLYCOL METHOD ON GERAGAI GAS PLANT AND MOLSIEVE ON BETARA GAS PLANT IN JBG BLOCK

ARIE MINANDA PUTRA 183210991

ABSTRACT

One of the problems that arise in gas sales is that there is still water vapor in the gas, which later does not meet the gas sales requirements, so a gas separation process with water vapor content is needed. Gas dehydration is a process of separating the water vapor content in the gas. a gas, where the moisture content will be a prob<mark>le</mark>m in the gas pipeline flow, namely the hydrate which will become corrosive. Gas drying at the Betara and Geragai Gas Plants has 2 (two) methods, namely the absorption method using monoethylene glycol (MEG) at the Geragai Gas Plant, while the Betara Gas Plant uses the adsorption method using the Molsieve method. This study has the aim of analyzing the efficiency of the contactor using the Monoethylene Glycol method at the Geragai Gas Plant, based on the calculation, the efficiency of the contactor using MEG is 18.19%, the next goal is to analyze the efficiency of the contactor using the Molsieve method at the Betara Gas Plant, based on the calculation results by obtaining sample data, for 3 days the contactor efficiency was 32.16%, then in the analysis of the water vapor content absorbed by the contactor at the Geragai Gas Plant it was 4.84 ppm wt or 0.23 lbs/MMSCF, while the absorbent water vapor content absorbed by the contactor was at The Geragai Gas Plant averages 0.027 lbs/MMSCF.

Key words: gas dehydration, absorption, adsorption, monoethylene glycol (MEG), molsieve, Betara Gas Plant, Geragai Gas Plant.

BAB I PENDAHULUAN

1.1 Latar Belakang

Indonesia merupakan negara penghasil minyak dan gas bumi, masih memiliki banyak prospek dan potensi yang belum dilakukan kegiatan eksplorasi dan eksploitasi, Provinsi penghasil minyak dan gas bumi salah satunya Provinsi Jambi, tepatnya di kabupaten Tanjung Jabung Barat dan Tanjung Jabung Timur yang dikelola oleh Petrochina International Jabung Ltd, pada blok Jabung memproduksikan minyak dan gas bumi yang mana mempunyai total 13 lapangan diantaranya terbagi menjadi beberapa area yang berada pada *north area* seperti sumur NEB, GEM, NB, NBE, MAR, RPH dan pada *south area* sumur NG & MK dan terakhir pada *west area* yaitu WB, SB, SBR, SWB dan PNN.

Konsumsi minyak dan gas di Indonesia terbilang cukup banyak terutama konsumsi gas. Pada Petrochina International Jabung Ltd setiap harinya memproduksikan gas sebanyak 269,964 MCFD, dan didistribusikan ke PLN Batam sebanyak 15-17 MMSCFD pada GSPL (*Gas Singapore power Ltd*) dan sebanyak 120-125 MMSCFD pada GJE (Gemilang Jabung Energi)(lokal Jambi) 1-2 MMSCFD. Syarat pada penjualan gas salah satunya adalah CO₂ maksimal 5% dan kadar uap air yang tidak lebih dari 15 lbs/MMSCF.

Permasalahan yang timbul pada penjualan gas ini adalah masih terdapat kandungan uap air yang nantinya tidak memenuhi syarat penjualan gas tersebut, maka dari itu proses untuk menghilangkan atau mengurangi kadar uap air dalam gas adalah gas dehydration unit (GDU). Gas dehydration unit berfungsi untuk mengurangi kandungan uap air yang ada pada gas. Proses dehydration adalah sebuah proses mengurangi kadar uap air yang terkandung pada gas yang mana akan menjadi suatu masalah pada aliran pipa gas, terbentuknya hidrat pada aliran pipa menjadi permasalahan yang cukup serius yaitu korosif (Kimia et al., 2020).

Gas Plant Jabung memiliki dua metode dehydration pada 2 plant yang berbeda yaitu menggunakan metode adsorpsi Molsieve dan absorpsi monethylene glycol, pada penelitian ini peneliti menganalisis keefektifan antara kedua metode tersebut untuk mengetahui seberapa efektif kedua metode ini untuk menghilangkan kadar uap air yang berada pada gas. Harapannya hasil analisis ini dapat memberikan

informasi mengenai metode yang paling efektif untuk menghilangkan kadar uap air pada gas.

1.2 Tujuan Penelitian

- 1) Analisis efisiensi *contactor* dengan metode *monoethylene glycol* pada Geragai *Gas Plant*.
- 2) Analisis efisiensi *contactor* dengan metode *molsieve* pada Betara *Gas Plant*.
- 3) Analisis kandungan uap air yang terserap oleh *contactor* menggunakan metode *monoethylene glycol* pada Geragai *Gas Plant*.
- 4) Analisis kandungan uap air yang terserap oleh *contactor* menggunakan metode *molsieve* pada Betara *Gas Plant*.

1.3 Manfaat Penelitian

Dilakukannya penelitian Skripsi untuk pengkayaan materi mata kuliah Teknik Gas Bumi dan dapat dijadikan sebagai karya ilmiah yang dapat dipublikasikan pada tingkat nasional maupun internasional, hasil analisis ini dapat memberikan informasi mengenai metode yang paling efektif untuk menghilangkan kadar uap air pada gas.

1.4 Batasan Masalah

Dalam penyelesaian Skripsi ini peneliti hanya menganalisis proses dehydration gas pada Betara Gas Plant dan Geragai Gas plant dengan menggunakan metode yang berbeda yaitu metode absorpsi (monoethylene glycol) dan adsorpsi (molsieve) dan mengetahui seberapa efektif kedua metode ini untuk menghilangkan kadar uap air tanpa membahas keekonomian

BAB II TINJAUAN PUSTAKA

Adapun kajian keislaman yang digunakan pada penelitian ini adalah (QS. Al-Jasiyah Ayat 29) yang artinya adalah : (Allah berfirman), "Inilah Kitab (catatan) Kami yang menuturkan kepadamu dengan sebenar-benarnya. Sesungguhnya Kami telah menyuruh mencatat apa yang telah kamu kerjakan.

2.1 State Of The Art

Pada penelitian membahas atau mengevaluasi kinerja *dehydration unit* pada stasiun pengumpul gas lapangan sungai Gelam PT Pertamina EP asset 1 Field Jambi pada penelitian ini menggunakan metode studi lapangan dengan menggunakan adsorpsi *molsieve* dan mengamati data-data sekunder dan primer diantaranya kadar air yang keluar dari *GDU* (gas *dehydration unit*) *outlet*, pengoperasian *GDU* dan kandungan gas yang masuk, setelah itu pengolahan data dari hasil data yang diambil dari paper tersebut membandingkan gas yang masuk pada *GDU* dan gas yang keluar dari *GDU* dan kita akan mengetahui pada alat tersebut efektif atau tidak dan hasil nya pada paper ini adalah daya serap pada *GDU* Sungai Gelam ini sebesar 99% (Hakim et al., 2014).

Pada penelitian (Apriyanti, 2013) meneliti proses adsorpsi CO₂ menggunakan zeolit dengan menggunakan metode eksperimental yang dilakukan pada laboratorium dengan tiga tahap, pertama dengan perancangan kolom *adsorpsi* gas lalu tahap kedua dengan uji daya *adsorpsi* zeolit dengan laju alir dan konsentrasi CO₂ yang berbeda dan tahap terakhir dengan aplikasi pemurnian biogas, dan hasil yang didapat adalah kolom *adsorpsi* yang dipakai adalah 100gram, 200gram, 300 gram zeolit dan dapat disimpulkan zeolit 300 gram adalah zeolit yang terbaik pada proses adsorpsi CO₂ dan konsentrasi paling baik pada penelitian ini adalah 2L/menit dengan konsentrasi 19,71%, dan pada pemurnian biogas menunjukan bahwa zeolit *zeochem* 4A baik digunakan untuk menurunkan kadar CO₂ sebanyak 18,70% sehingga kemurnian CH₄ meningkat sebanyak 30,4%.

Pada penelitian (Eskaros, 2003) membahas tentang proses *GDU* (*Gas dehydration unit*) dengan menggunakan *TEG* (*triethylene glycol*) dengan metode yang dilakukan adalah mengkaji secara teknis dengan alat *dehydration* dan mengontrol laju sirkulasi *glycol* tersebut dan menghitung laju sirkulasi, hasil yang didapatkan adalah kehilangan *glycol* pada saat proses sirkulasi laju sirkulasi yang masuk tidak sama dengan yang keluar, dari hasil tersebut diketahui terdapat kesalahan dari laju sirkulasi lapangan yang mengakibatkan banyak *glycol* berubah menjadi *foam* di *contactor*.

Pada penelitian (Kimia et al., 2020) menggunakan *absorben TEG* dengan menggunakan metode uji coba dengan simulasi sensitivitas studi dengan berbasis perangkat lunak data yang dimasukan didapatkan dari data harian gas *flow computer GFC di industry*. Berdasarkan hasil simulasi kondisi terbaik didapatkan pada suhu 45°C dengan kandungan air *dry gas* sebesar 1,0328 kg/jam dan fraksi mol *Methane* sebesar 0,8967%.

Pada paper (Mesin & Industri, 2017) melakukan penelitian dengan produksi gas atau pada P.T Pertamina asset 4 Field Cepu, unit ini berfungsi untuk mengurangi kadar air pada gas *Stripping* dengan media *TEG* (triethylene glycol) dengan beberapa komponen penunjang salah satunya glycol, reboiler, TEG dan gas stripping yang berasal dari caustic treater unit dikontakan dengan sebuah contactor column hal ini dimaksudkan agar kadar air yang terdapat gas stripping diikat oleh TEG dan setelah itu TEG yang mengandung banyak kadar air di regenerasi agar bisa digunakan kembali untuk mengetahui kerja glycol reboiler ini digunakan dua metode yaitu metode langsung dan tidak langsung hasil yang didapatkan untuk kerja reboiler glycol ini pada saat commissioning sebesar 77,3% dan untuk kerja berdasarkan waktu operasi tertentu lainnya. Kemudian dapat diketahui juga bahwa kinerja dari glycol reboiler sangat bergantung dari fuel dan fuel gas analysis dari tiap operasi. Kehilangan panas terbesar yang terjadi pada glycol reboiler berdasarkan perhitungan yang telah dilakukan adalah disebabkan karena kehilangan panas gas buang kering dan kehilangan panas akibat moisture dalam bahan bakar dimana masing masing mencapai 10-15 %.

Paper ini melakukan penelitian dengan menentukan kadar uap air dan titik embun dari gas yang di *dehydration* dengan menggunakan *triethylene glycol*, hasil yang didapat adalah konsentrasi yang sangat rendah pada uap *TEG* dalam gas yang mengalami *dehydration* pada suhu dan tekanan atmosfer berkisar 50 sampai 2500 Psia, disimpulkan bahwa keakuratan pengukuran titik embun tidak terganggu oleh adanya uap *TEG* (Politziner et al., 1951).

2.2 Gas Alam

Indonesia merupakan salah satu negara yang bisa disebut sebagai negara yang kaya akan sumber daya alam salah satunya adalah gas alam, secara umum gas alam dapat dijabarkan beberapa aspek seperti, gas alam sebagai bahan bakar rumah tangga hotel dan sebagainya, sebagai bahan baku seperti bahan baku plastik bahan baku pupuk dan sebagainya, dan sebagai bahan untuk ekspor seperti gas alam cair atau *LNG* (*liquid natural gas*) (Rahmatika et al., 2019)

Gas bumi atau gas alam merupakan sumber daya alam dengan cadangan terbesar ketiga di dunia setelah batu bara dan minyak bumi, gas alam biasanya tidak dikonsumsi sebagai sumber energi karena mendapati kesulitan dalam proses dan transportasinya yang pada akhirnya selalu dibakar ketika terproduksikan bersamaan dengan minyak bumi, gas juga merupakan energi yang saat ini banyak di kembangkan, dan mendapatkan energi ini perlu dilakukannya kegiatan eksplorasi yaitu tahap dimana pencarian energi bumi tersebut dengan melakukan interpretasi geologi sehingga dari data tersebut dapat dilakukan perkiraan cadangan.(Syukur, 2015)(Rycha Melysa, 2018)

Gas alam sering disebut sebagai gas bumi atau gas rawa, gas alam adalah bahan bakar fosil yang berbentuk gas kandungan utamanya adalah (*CH*₄), gas bumi ini didapatkan pada reservoir minyak, reservoir gas dan pada tambang batu bara (Nurisman & Sriwijaya, 2020).

Gas didefinisikan sebagai fluida akan tetapi kerapatan dan kekentalan yang sangat rendah dan gas tidak memiliki volume tertentu, dan sifat gas ini mengisi penuh suatu ruang atau wadah apa saja. Gas bumi adalah sebuah *hydrocarbon* yang berada pada perut bumi (dari sumur gas dan sumur minyak) atau dari alam dan di sebut dengan *natural* gas, gas bumi yang diperoleh dari dari alam disebut gas alam apabila gas bumi didapatkan dari *reservoir* yang didalamnya terdapat gas dan air

saja disebut non *associated* gas non *associated* gas ini biasanya keluar dari sumur produksi gas bersama uap air. Sedangkan gas bumi yang didapatkan dari *reservoir* yang didalamnya terdapat air, minyak dan gas pada disebut *associated* gas, sebagian besar reservoir gas kering yang ditemukan terdiri dari reservoir tenaga pendorongnya adalah air dan *reservoir* ini akan berkumpul dengan batuan *reservoir* yang berisi air juga.(Novrianti, 2014) (M. I. Stewart, 2014).

2.3 Kandungan Air Dalam Gas Alam

Hampir semua pada kepala sumur (*Well Head*) mengandung kadar air atau H₂O kecuali pada sumur –sumur yang dangkal, gas alam diproduksikan dengan jenuh bersama air (H₂O). (Manning & Thompson, n.d.).

Pada suatu gas kadar uap air bergantung pada tekanan, suhu dan komposisi pada kandungan zat tersebut, pengaruh komposisi tersebut akan meningkat dengan tekanan dan yang terpenting jika suatu gas tersebut mengandung CO_2 atau H_2S (Dooley et al., 2011). Untuk menentukan kadar uap air pada gas, kadar uap air akan selalu berhubungan dengan temperatur, tekanan dan komposisi dari gas tersebut karena gas adalah zat yang tidak berwujud, jika temperatur nya bertambah ia akan menjadi embun atau menjadi air (Arquitectura et al., 2015).

Secara umum jika temperatur *reservoir* berada di atas *temperatur* kritis pada sebuah sistem *hydrocarbon*, maka *reservoir* tersebut dapat dikategorikan sebagai *reservoir* gas alam berdasarkan diagram fasa dan kondisi *reservoir* yang berlaku gas alam dapat di dapat dikategorikan menjadi beberapa kategori yaitu diantaranya (Ahmed, 2001):

- i. Retrograde gas- condensate
- ii. Wet gas
- iii. Dry gas

2.4 Gas Dehydration

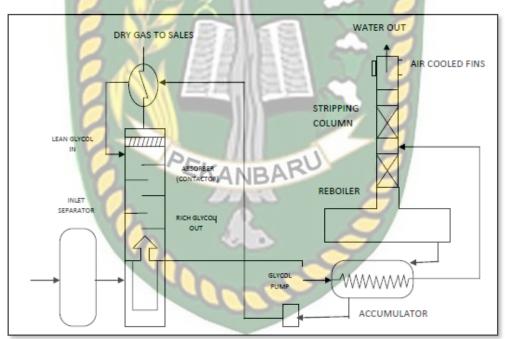
Gas dehydration adalah suatu proses pemisahan uap air pada suatu gas, salah satunya dengan menggunakan metode gas *dehydration*, metode ini paling sering digunakan karena memiliki keuntungan dari pada metode lainnya (Nurisman & Sriwijaya, 2020).

Dehydration gas adalah proses untuk memisahkan uap air yang terkandung dalam gas alam dengan menggunakan metode absorpsi dengan menggunakan cairan *glycol* (Sugawara & Nikaido, 2014).

Uap air adalah kontaminan yang tidak diinginkan, yang umumnya dijumpai didalam natural gas, alasan yang utama untuk menghilangkan uap air dalam gas adalah mencegah terbentuknya gas hidrat. Terbentuknya hidrat didalam sistem natural gas dapat menyumbat pipa dan alat pemrosesan natural gas yang menyebabkan masalah operasi. Alasan lain untuk menghilangkan uap air dari natural gas adalah:

- 1. Air menimbulkan korosi, terutama jika mengandung H_2S dan CO_2 .
- 2. Mengakibatkan aliran slug jika terkondensasi di dalam aliran pipa.

2.5 Proses Dehidrasi Gas Absorpsi Menggunakan Glycol



Gambar 2. 1 Diagram alir proses (Nurisman & Sriwijaya, 2020)

Dehydration unit (DHU) adalah alat untuk menghilangkan kadar uap air yang berada pada gas, pada *reservoir* tertentu terdapat kandungan uap air yang tinggi yang nantinya akan terdapat banyak masalah akibat adanya kandungan uap air, terutama pada saat dijual oleh karena itu perlunya *dehydration unit* pada proses pemurnian gas.(Iqbal & Romadhan, 2019)

Pada proses *dehydration* gas pada dapat dilihat dari gambar di atas pada aliran *wet gas* mengalir masuk ke dalam *absorber* atau *contactor* pada proses ini gas berkontak dengan *glycol* untuk dikeringkan, pada proses ini gas basah ini diserap kadar uap air oleh *glycol* tersebut, setelah itu gas yang sudah diserap oleh *glycol* diteruskan menuju jalur gas kering untuk proses selanjutnya.(Hendro et al., 2017)

Lean glycol atau yang biasa disebut glycol yang belum terkontaminasi kandungan uap air masuk pada bagian atas contactor dan glycol tersebut akan mengalir dari atas ke bawah melewati penampang-penampang yang ada pada contactor, kemudian glycol ini menyerap uap air dari gas alam yang masuk dalam contactor menuju ke atas, lalu glycol yang sudah menyerap kandungan uap air tersebut biasa disebut rich glycol atau glycol yang kaya akan uap air, rich glycol ini mengalir menuju surge tank, pada surge tank rich glycol melakukan tahap pemanasan awal dengan lean glycol yang panas, setelah terjadi pertukaran glycol, rich glycol masuk ke dalam stripping dan akan mengalir kedalam reboiler. Panas yang dibuat oleh reboiler akan melepaskan atau memisahkan antara glycol dengan air dan akan naik ke atas, kemudian uap air akan lepas dari natural gas dan dibuang keluar dari bagian stripper. (Hendro et al., 2017)

Glycol panas ini akan mengalir keluar dari reboiler menuju surge tank dimana glycol ini akan dingin dan saling bertukar panas dengan rich glycol, kemudian lean glycol ini dipompakan kembali menuju bagian atas contactor (Nurisman & Sriwijaya, 2020).

2.5.1. Jenis-Jenis *Glycol*

Absorber yang digunakan pada proses pengeringan gas, harus mempunyai daya larut terhadap air yang tinggi, tidak korosif, tidak mudah membentuk busa (foaming), mudah diregenerasi dan harganya murah. Dari berbagai absorber yang ada ternyata glycol memenuhi kriteria tersebut.

Empat buah *glycol* telah berhasil digunakan untuk gas alam, yaitu *ethylene glycol* (*EG*), *diethylene glycol* (*DEG*), *triethylene glycol* (*TEG*), dan *tetraethylene glycol* (*TREG*). (Maurice Stewart Ken Arnold, 2016)

A. Ethylene Glycol (EG)

Disebabkan karena memiliki tekanan uap yang tinggi cenderung menimbulkan *vapor loss* yang tinggi, sehingga jarang dipakai. *EG* hanya dipakai sebagai *Hydrate Inhibitor* dengan cara menginjeksikan pada gas *transmission line*, yang kemudian dipulihkan dengan cara pendinginan pada temperatur 500°F di outlet separator gas *transmission line*.(Arquitectura et al., 2015)

B. Diethylene Glycol (DEG)

Baik digunakan karena tidak melarutkan komponen *hydrocarbon*, akan tetapi memiliki tekanan uap yang relatif tinggi. Memiliki temperatur dekomposisi yang rendah sehingga hanya dapat diregenerasi pada temperatur yang rendah yaitu 315°F sampai 340°F. Regenerasi pada temperatur yang rendah mengakibatkan hasil regenerasi *DEG* tidak akan menghasilkan konsentrasi yang tinggi. Oleh karena itu *DEG* jarang dipakai.(Arquitectura et al., 2015)

C. Triethylene Glycol (TEG)

Paling umum digunakan pada proses *dehydration* gas yaitu Paling umum digunakan pada proses *dehydration* gas yaitu hampir 99%. Dapat diregenerasi pada suhu 340°F sampai 400°F, sehingga dapat diperoleh konsentrasi yang tinggi. temperatur dekomposisinya 404°F kelebihan *TEG*:(Arquitectura et al., 2015)

- a. TEG lebih mudah mengalami pendinginan untuk konsentrasi 98-99%
- b. Dalam kondisi *atmosfer* karena sifat pengembunannya dan *temperature* komposisinya.
- c. *TEG* memiliki *temperatu*re dekomposisi awal sebesar 404°F dimana *diethylene Glycol* hanya 328°F.
- d. Kehilangan vapour lebih rendah dari ethylene glycol atau diethylene glycol
- e. Biaya modal dan operasi lebih rendah.
- f. Triethylene tidak larut diatas 70°F

D. Tetraethylene Glycol (TREG)

Dapat diregenerasi pada temperatur sampai dengan 430°F, sehingga akan menghasilkan kemurnian yang sangat tinggi. Akan tetapi harganya sangat mahal sehingga jarang dipakai.(Arquitectura et al., 2015)

2.6 Analisis Efisiensi Contactor Menggunakan MEG Pada Geragai Gas Plant

Pada saat akan menganalisis efisiensi *contactor* menggunakan *glycol* pertama yang harus dilakukan adalah mengetahui kandungan berat air yang terserap oleh *contactor* menggunakan *monoethylene glycol*, lalu didapatkan perhitungan efisiensi *contactor* tersebut (Mokhatab Saeid, Poe.A William, 2006)(M. Stewart, 2014):

Menghitung berat H₂O yang masuk:

=
$$gas \ rate(MMSCFD) \ x \ Water \ removed(MMSCFD) \ x \ \frac{1}{24}$$
.....(1)

Untuk mencari efisiensi *contactor* dibutuhkan nilai sirkulasi *glycol*, pada sirkulasi *glycol* banyaknya *glycol* yang ditambahkan setiap harinya sebanyak 8,0 gal *MEG*/Lb H₂O, maka untuk mengatasinya dapat menghitung dengan persamaan berikut:

$$MEG\ disirkulasikan = 8,0\ \frac{gal\ MEG}{H20\ yang\ masuk}x\ lb\ H20\ yang\ masuk.....(2)$$

$$\rho \ glycol = SG \ glycol \times \rho H2O(ppg)....(3)$$

Lalu setelah mengetahui persamaan sebagai berikut:

$$lb\ MEG\ 99\%/jam = MEG\ sirkulasi(\frac{gal}{jam})\ x\ \rho\ MEG(ppg)....(4)$$

lean glycol mempunyai kemurnian 99% yang nantinya akan digunakan untuk mengikat kandungan uap air yang ada pada wet gas pada basis satu jam mengandung:

$$lb\ lean\ glycol = lb\ MEG(\frac{lb}{jam})\ x\ kemurnian\ glycol\ (99\%).....(5)$$

$$lb\ H20 = lb\ MEG(\frac{lb}{jam})\ x\ kemurnian\ H2O(1\%)$$
(6)

Setelah mendapatkan berat air yang masuk kedalam *contactor* makan selanjutnya kita mencari *V actual* volume *glycol* yang disirkulasikan seperti berikut:

$$Vactual = \frac{lb \, MEG}{\rho \, glycol}.$$
 (7)

Keterangan:

$$V_{actual} = volume, m^3$$

Lb
$$MEG$$
 = massa, Kg

$$\rho$$
 Glycol = density, kg/m²

Setelah mendapatkan *V actual* maka dapat menganalisis efisiensi *contactor* menggunakan *monoethylene glycol* menggunakan persamaan berikut:

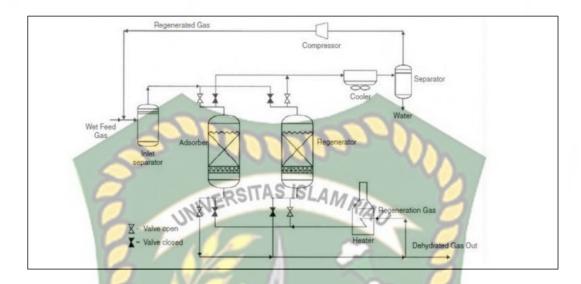
$$efisiensi\ contactor = \frac{V\ actual(v\ glycol\ sirkulasikan)}{make\ up\ glycol\ (normal)} x 100\% \dots (8)$$

Ket:

V_{actual} = volume actual (volume nyata) gal/jam

Make up glycol = Banyaknya pengisian glycol (Drum) gal/jam

2.7 Proses Dehidrasi Gas Adsorpsi Menggunakan Molsieve



Gambar 2. 2 Proses dehydration adsorber (Mokhatab Saeid, Poe.A William, 2006)

Pada proses *dehydration* gas menggunakan metode *adsorpsi*, sistem *adsorpsi* ini biasanya terdiri dari beberapa tower seperti di gambar, dan beberapa tower tersebut mempunyai beberapa fungsi yang yaitu satu tower berguna untuk proses *dehydration* dan tower lainnya berfungsi sebagai regenerasi, dengan prosesnya natural gas ini dialirkan kedalam tower yang berisi *solid desiccant*, dan natural gas yang masuk kedalam tower tersebut diserap oleh *solid desiccant* pada permukaan dari *solid desiccant* tersebut dan setelah itu mengalir kembali ke bagian bawah tower. *Adsorpsi* uap air yang biasanya dilakukan yaitu dengan menggunakan *molsieve*, atau *molecular sieve* sebagai *adsorben*, secara garis besar proses *adsorpsi* menyerap fluida yang berada pada *wet* gas dengan proses gas yang mengandung fluida atau uap air di masukan ke dalam *fixed bed*, pada saat melalui *adsorben* tersebut uap air yang ada pada gas tersebut akan terserap oleh *molsieve* ini sedangkan gas bumi yang tidak mengandung uap air ini terus mengalir dan keluar pada kolom tersebut, dan pada proses regenerasi *molsieve* ini dilakukan menurunkan tekanannya.(Sriyono et al., 2019),(Ahmadan et al., 2018)

Adsorpsi adalah suatu pemisahan bahan campuran gas atau cairan , bahan yang digunakan untuk menarik tersebut adalah padatan yang diikat oleh gaya yang bekerja pada permukaan tersebut.(Nugroho et al., 2009)

2.8 Analisis Efisiensi *contactor* Menggunakan *Molsieve* Pada Betara *Gas Plant*

2.8.1. Analisis Penyerapan Air oleh DHU

Penentuan penyerapan air ini agar mengetahui untuk seberapa banyak air yang terserap oleh *molsieve* (Hakim et al., 2014):

Keterangan

WA = Air yang akan diserap oleh *DHU*

FA = faktor penyerapan (desaign *DHU* 100%)

2.8.2. Analisis Jumlah Air Terserap Dan Persentase Penyerapan

Banyak nya air yang terserap = Penyerapan air – Output *Adsorbe*r

Persentase penyerapan=

 $= \frac{\text{Banyaknya air yang terserap}}{\text{penyerapan air}} \times 100\% \tag{10}$

BAB III

METODOLOGI PENELITIAN

Penelitian ini merupakan *field research* dimana data yang digunakan data primer yang diperoleh dari studi literatur dan lapangan di Jabung.

Skripsi dilaksanakan dengan harapan agar mahasiswa mampu melakukan studi kasus, yaitu mengangkat suatu kasus yang dijumpai ditempat Skripsi menjadi suatu kajian sesuai dengan bidang keahlian yang ada, atau melakukan pengamatan, evaluasi pada proses kerja untuk dikaji sesuai dengan bidang keahlian yang dimiliki. Untuk mendukung Skripsi dan evaluasi yang dilakukan beberapa metode pelaksanaan antara lain:

3.1 Metodologi Penelitian

Menelaah dari literatur yang berhubungan dan bersesuaian, baik penelitian sebelumnya dan dari perusahaan maupun dari luar perusahaan, dengan menggunakan metode wawancara, dan orientasi lapangan. Metode ini dilakukan dengan cara mengolah data-data aktual yang didapatkan dari perusahaan seperti data produksi gas, data kandungan air pada gas, data glycol, data molsieve, sehingga dapat menentukan keefektifan kedua metode tersebut.

Orientasi data yang dibutuhkan adalah tentang proses gas *dehydration* yang dilakukan pada kedua *plant* yang berada pada lapangan, dan diantaranya:

- 1. Pengambilan data pada peralatan *dehydration* gas berupa *flow rate* gas dan air sehingga dapat merencanakan perhitungan berat H₂O yang masuk pada proses *absorpsi* dengan menggunakan persamaan (1).
- 2. Melakukan perancangan perhitungan volume *glycol* yang disirkulasikan menggunakan persamaan (2).
- 3. Melakukan perancangan perhitungan nilai efisiensi *contactor* dalam melakukan penyerapan kadar uap air pada proses *absorpsi* dengan menggunakan persamaan (8).
- 4. Melakukan perancangan perhitungan kadar uap air yang akan diserap pada proses *adsorpsi* dengan menggunakan persamaan (9).

5. Melakukan perancangan perhitungan efisiensi *contactor* dalam melakukan penyerapan kadar uap air pada proses adsorpsi dengan menggunakan persamaan (10).

Adapun data yang diperlukan sebagai berikut:

Tabel 3. 1 Data penelitian

no	Parameter	Satuan
1.	Flow Rate Gas	MMSCFD
2.	Data <i>inlet</i> dan <i>outlet</i> H2O	lb/MMSCFD
3.	Data <i>inlet</i> dan <i>outlet</i> Gas	lb/MMSCFD
4.	Make <mark>up</mark> glycol	gal/jam
5.	ρ Glyc <mark>ol</mark>	kg/m ³
6.	ρ H2o	kg/m ³
7.	V actu <mark>al</mark>	m^3
8.	Lb glyc <mark>ol</mark>	massa/kg



3.2 Diagram Alir (Flow Chart) Mulai Pengumpulan data 1.Data inlet dan Outlet H2O 2.Data inlet dan outlet Gas 3.Data Flow Rate Gas 4.Data kandungan glycol (p,SG glycol,Make Up glycol) 5.Data kandungan air (ρ H₂O) ISLAMRIAU Pengolahan Data Analisis efisiensi *contactor* menggunakan MEG Analisis efisiensi contactor menggunakan Molsieve 1. Menghitung berat H2O yang masuk 1. Menghitung penyerapan H2O menggunakan 2. Menghitung lb MEG 3. Menghitung sirkulasi MEG Molsieve 2. Menghitung persentase penyerapan H20 4. Menghitung ρ MEG 5. Menghitung ke<mark>murnian</mark> glycol menggunakan Molsieve 6.Menghitung kemurnian H2O 7. Menghitung V actual 8. Menghitung efisiensi contactor Evaluasi Hasil dan pembahasan Kesimpulan dan saran selesai

Gambar 3. 1 Diagram Alir Penelitian

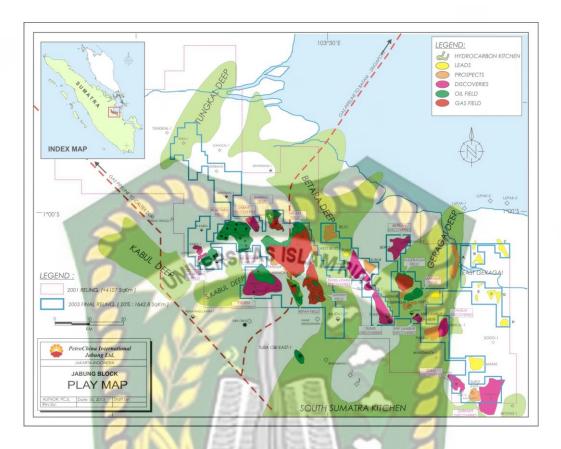
3.3 Tempat Penelitian

Lokasi penelitian yang nantinya akan dilaksanakan yaitu di Petrochina International Jabung Ltd yang merupakan perusahaan dari China yang mengelola blok Jabung yang berada di Jambi.

3.4 Studi Lapangan

Petrochina International Jabung Ltd mengelola 13 lapangan minyak dan gas yang terletak pada blok Jabung Sumatera Selatan, pada penelitian ini membahas proses pengolahan gas yang ada pada blok Jabung, ada 2 tipe pengolahan gas pada blok Jabung yang berada di BTR (Betara) dan GRG (Geragai), kedua gas processing plant ini menggunakan dehydration yaitu proses pemisahan kadar uap air pada gas dengan menggunakan metode molsieve di BTR dan MEG di GRG, untuk BTR gas processing plant adalah untuk high content dengan kandungan CO₂ 15-65 % kandungan maksimum campuran 30-34%, Sedangkan pada GRG gas processing plant adalah untuk low content dengan kandungan maksimum campuran 10%.

Sumber produksi gas ini berupa gabungan jenis *non associated* gas dan *associated* gas yang berasal dari beberapa lapangan di blok Jabung dan telah terhubung dengan sistem pemipaan, Untuk BTR GPP berasal dari lapangan-lapangan dari *North Area* seperti NEB, GEM, NB, NBE, MAR, untuk GRG GPP berasal dari lapangan-lapangan dari *South Area* seperti NG & MK dan juga dari *West Area* seperti WB, SB, SBR, SWB dan PNN, berikut lokasi Blok jabung P.T Petrochina Ltd



Gambar 3. 2
Jabung Block – Field Location

3.5 Jadwal Kegiatan Penelitian

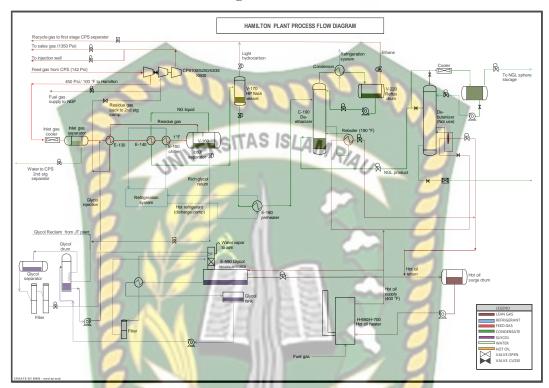
Adapun jadwal kegiatan penelitian adalah sebagai berikut:

Tabel 3. 2 Jadwal Penelitian

			_			_						
	2022											
Uraian Kegiatan	Januari		Februari				Maret					
	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4
Study Literature												
Pengumpulan Data												
Pengolahan Data												
Analisis Data dan												
Pembahasan												
Sidang Skripsi												

BAB IV HASIL DAN PEMBAHASAN

4.1 Proses Aliran Gas Pada Geragai Gas Plant



Gambar 4. 1
Proses alir gas pada Geragai Gas Plant (Hamillton Plant)

Pada proses aliran gas pada *Hamillton Plant* mengolah fraksi ringan dari *hydrocarbon* yaitu gas dengan hasilnya adalah dalam bentuk *sales* gas dengan produk C₃₊ secara garis besarnya, jadi *feed* gas ini masuk dari *CPS* (*Central Processing System*) lalu dialirkan menggunakan kompresor melalui *first stage* kompresor, sebelum memasuki *inlet* gas *separator* tersebut didinginkan terlebih dahulu oleh inlet gas *cooler*, lalu setelah masuk pada *inlet* gas *separator* dipisahkan antara *hydrocarbon* dan airnya, selanjutnya dialirkan menuju *heat exchanger* 130 untuk didinginkan kembali dengan media pendingin *sales* gas yaitu C₁ dan C₂ tepat saat sebelum masuk *heat exchanger* 130 diinjeksikan cairan *glycol*, setelah masuk gas bersama *glycol* pada *heat exchanger* 130 selanjutnya didinginkan kembali dengan *heat exchanger* 140 dengan media pendingin C₃₊ selanjutnya pada *heat exchanger* 150 dilakukan pendinginan kembali menggunakan media pendingin

propane, lalu proses selanjutnya dimasukan kedalam cold separator untuk dipisahkan antara C₁ dan C₂ (sales gas), C₃₊ dan rich glycol (glycol yang masih banyak mengandung kadar uap air) yang diserap oleh glycol tersebut, untuk kandungan C₁ dan C₂ dialirkan menuju heat exchanger 130 sebagai media pendingin lalu dikirim menjadi sales gas tetapi sebelumnya dikirim ke second stage kompresor untuk dinaikan tekanannya, lalu kandungan C₃₊ atau NGL nya dialirkan menuju heat exchanger 140 sebagai media pendingin dan dialirkan pada vessel 170 (hp flash separator) untuk memisahkan kandungan C₂ jika masih ada, jika kandungan C2 masih ada maka dialirkan kembali pada first stage CPS separator, lalu fraksi beratnya yaitu C₃₊ dialirkan pada *heat exchanger* 180 untuk dipanaskan sebelum masuk kedalam deethanizer tower, pada deethanizer tower ini adalah pemurnian produk jika masih ada kandungan C2 dengan cara dipanaskan menggunakan reboiler jika masih terdapat C₂ maka kembalikan menuju first stage CPS separator, lalu reflux drum yang berfungsi sebagai pendingin C₂ didinginkan terlebih dahulu dengan condenser, setelah dari deethanizer tower kandungan C₃₊ dialirkan menuju *debutanizer* tower, lalu C₃₊ ini dikirim menuju *NGL spare* untuk dilakukan proses selanjutnya.

Lalu pada kandungan glycol yang telah menyerap kadar uap air dari heat exchanger 130 hingga melalui vessel 160 di alirkan ke glycol drum, pada glycol drum ini mengalami proses pertukaran panas antara rich glycol dan lean glycol, lalu rich glycol masuk kedalam glycol separator untuk penampungan sementara, setelah itu dialirkan pada partikuler filter dan charcoal filter, dimana partikuler filter memisahkan partikel-partikel dan padatan-padatan sedangkan charcoal filter ini memfilter hydrocarbon yang terikut, selanjutnya masuk pada reconcentrator dipisahkan antara kandungan uap air dan cairan glycol tersebut dengan cara menaikan temperatur nya oleh reboiler, karena kandungan air titik didih nya lebih rendah dari glycol maka kandungan uap air menguap sedangkan glycol tidak, setelah dilakukan pemanasan glycol ditampung pada glycol tank, lalu di booster kembali menuju glycol drum untuk di turunkan temperatur agar menjadi lebih dingin dengan media pendinginnya adalah rich glycol, proses selanjutnya dimasukan ke pompa dan kembali dialirkan ke heat exchanger 130.

4.1.1 Analisis Efisiensi Contactor Menggunakan MEG Pada Geragai Gas Plant

Penelitian ini fokus pada *dehydration* unit dimana menganalisis efisiensi *contactor* dalam menyerap kandungan uap airnya dengan perhitungan sebagai berikut:

Tabel 4. 1 Data- data pada Hamilton Plant

No	Nama	Nilai	Satuan
1.	Gas rate inlet	43,2	MMSCFD
2.	Gas rate outlet	32,2 RIA	MMSCFD
3.	SG MEG	1,1150	9
4.	Oil	3000	Bbl
5.	Sirkul <mark>asi 1 cycle</mark>	8,0	gpm
6.	Make up Glycol	200	Liter/2 hari
7.	Water content inlet	6,48	Ppm v
8.	Water content outlet	1,64	P pmv

A. Menghitung berat H₂0 yang masuk:

Data water content yang masuk dan outlet dari Hamilton Plant sebagai berikut:

- a. Water content inlet 6,48 ppmv
- b. Water content outlet 1,64 ppmv
- c. Water removed (6,48-1,64) = 4,84 ppmv

Sebelum menghitung berat H₂O, kita harus mengetahui kandungan air yang terserap oleh *contactor*, maka nilai dari tabel harus dikonversi terlebih dahulu karena pada persamaan satuan yang dipakai adalah lb/MMSCF, maka dilakukan konversi sebagai berikut:

Pada 4,84 ppmv kandungan uap air kebanyakan adalah CH4 (metana) jadi 4,48 H2O/1000000 mol CH4, diasumsikan berat H2O pada kondisi temperatur normal 59 °F dengan tekanan 14 psi didapatkan 18,02 g/mol dan konversi 1 g adalah 0,0022 lbs, maka:

Berat H2O =
$$18,02 \frac{g}{mol} \times 0,0022 \ lbs$$

= $0,03964 \ lbs/mol$

Dari data yang didapat pada PV=nRT ideal menempati 22,711 liter/mol dikonversi dengan 1 liter= 0,03531467 ft³, maka

Gas ideal =0,03531467ft kubik × 22,71 liter/mol = 0,80203 SCF/mol

Maka.

 $=4,84 \, mol \, \frac{H20}{10000000} \, mol \, CH4 \times 0,03964 \, lbs \, H20/mol$

=0,19 lbs H20 / 1000000 mol CH4

 $=0.19 lbs H20/(10000000 mol CH4 \times 0.80203 SCF /mol)$

=(0.19 lbs H20/0.80203 SCF/mol CH4)/1000000 mol CH4)

=0,23 lbs H2<mark>O/</mark> 1000000 SCF

=0,23 *lbs h*20**/M***MSCF*

Atau 0,04954 kali PPMV adalah lbs H2O/ MMSCF

• Lb H₂O = $gas \ rate(MMSCFD) \ x \ Water \ removed(MMSCFD) \ x \ \frac{1}{24}$ = 43,2 MMSCFD x0,23 lb/MMSCFD $x \frac{1}{24}$ = 0,414 lbs/jam

PEKANBARU

B. Menghitung volume *glycol* yang disirkulasikan:

Perhitungan volume *glycol* yang di sirkulasikan pada 1 cycle adalah sebagai berikut:

• MEG disirkulasikan = 8,0
$$\frac{gal\ MEG}{H2O\ yang\ masuk} x\ lb\ H2O\ yang\ masuk$$

$$= 8,0 \frac{gal\ MEG}{H2O\ yang\ masuk} x 0,414$$

$$= 3,312\ gal/jam$$

C. Menghitung berat ρ *glycol*:

•
$$\rho \ MEG = SG \ glycol \ x \ \rho H2O(ppg)$$

= 1,1150 x 8,33 ppg
= 9,29 ppg

- D. Menghitung berat lean glycol:
 - $lb \ MEG \ 99\%/jam = MEG \ sirkulasi(\frac{gal}{jam}) \ x \ \rho \ MEG(ppg)$ $= 3,312(\frac{gal}{jam}) \ x \ 9,29(ppg)$ $= 30,768 \ lbs/jam$
- E. Menghitung kemurnian glycol

Kemurnian *glycol* berada pada 80% dikarenakan untuk kemurnian *glycol* dengan angka tersebut sudah efisien dalam melakukan penyerapan dan dapat menanggulangi hidrat di sistem *Hamilton Plant*.

- $lb\ lean\ glycol = lb\ MEG(\frac{lb}{jam})\ x\ kemurnian\ glycol\ (80\%)$ $= 30,768(\frac{lb}{jam})\ x\ kemurnian\ glycol\ (80\%)$ $= 24,614\ lbs/jam\ di\ lapangan$
- $lb\ H2O = \frac{lb}{lb}\ MEG(\frac{lb}{jam})\ x\ kemurnian\ H2O(20\%)$ $= 29,43(\frac{lb}{jam})\ x\ kemurnian\ H2O(20\%)$ $= 6,153\ lbs/jam$
- F. Menghitung V actual:
 - Lb lean MEG = 24,614 lbs
 = 11,164 kg
 P glycol = 9,29 ppg
 = 1113.19 kg/m³
 Vactual = lb MEG / ρ glycol

•
$$Vactual = \frac{10 \text{ MEG}}{\rho \text{ glycol}}$$

= $\frac{11,164 \text{ kg}}{1113,19 \text{ kg/m3}}$
= 0.01 m^3

= 10 liter/jam = 2,6 gal/jam

G. Menghitung efisiensi *contactor*

Untuk penambahan *glycol* atau (*make up glycol*) pada *Hamillton Plant* sebanyak 200 liter atau 52,84 gal setiap 2 harinya jika dihitung berapa setiap jam nya sebagai berikut:

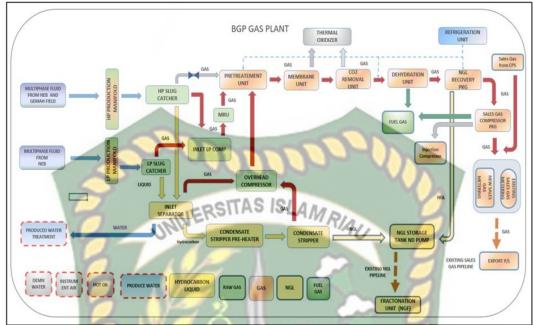
- 1 gal = 3,785 liter
- 2 hari = 48 jam

Maka, 200 liter/3,785 = 52,84 gal/48 jam = 1,1 gal/jam.

efisiensi contactor = $\frac{V \text{ actual(v glycol sirkulasikan)}}{make \text{ up glycol (normal)}} x 100\%$ $= \frac{2.6 \text{ gal/jam}}{1.1 \text{ gal/jam}} x 100\%$ = 42.31 %

Mengenai semua perhitungan diatas dengan ρ *glycol* 9,29 ppg dan konsentrasi *MEG* sebesar 80% dan air 20%, serta penambahan glycol setiap jam nya sebanyak 1,1 gal/jam, didapatkan hasil penyerapan kadar uap air oleh vessel V-160 sebesar 42,31%, dari hasil tersebut dikatakan efisien atau sudah optimal dikarenakan tidak terbentuknya hidrat pada *hamilton Plant*, jika dioptimalkan kembali perusahaan menimbang biaya dan belum tentu jika dioptimalkan kembali dapat menaikan penyerapan kadar uap air pada *hamilton Plant*. Menurut kesimpulan(Eskaros, 2003) dikatakan bahwa efisiennya gas *dehydration* tergantung pada laju alir *glycol* karena jika aliran gas nya sedikit maka harus disesuaikan laju alir *glycol* pada penelitian ini sudah sesuai atau efisien karena tidak adanya masalah seperti hidrat yang terbentuk pada *Hamilton Plant*.

4.2 Proses Aliran Gas Pada Betara Gas *Plant*

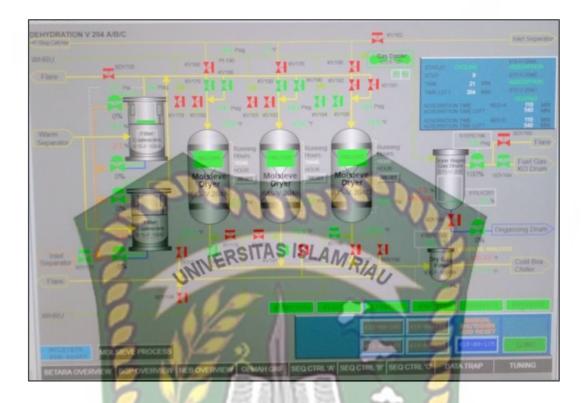


Gambar 4. 2
Proses aliran gas pada Betara *Gas Plant*

Pada proses aliran gas pada Betara Gas Plant, aliran gas berasal dari lapanganlapangan NEB, Gemah yang mana memproduksi gas associated dan non associated gas yang masuk pada Betara Gas Plant, pada prosesnya gas masuk pada plant ratarata tekanan sekitar 450 psi dan *multiphase*, proses pertama yaitu gas masuk kedalam slugcather, peralatan ini dipisahkan antara fasa cair dan fasa gas nya, untuk gas yang mengandung C₁-C₄ masuk pada proses selanjutnya yaitu inlet kompresor untuk dinaik<mark>an tekanannya lalu masuk ke MRU</mark> (mercury removal unit) untuk menghilangkan kadar *mercury*, selanjutnya dialirkan menuju *pretreatment* unit, sedangkan fasa C₅₊ dialirkan pada separator, separator dipisahkan antara C₅₊ (condensate) dan sedikit kandungan gas C₁-C₄ yang masih ada, untuk gas masih mengandung C₁-C₄ dialirkan kembali ke proses pertama yaitu pretreatment unit menggunakan overhead kompresor, kandungan C5+ diproses kembali pada condensate stripper preheater dimana pada alat ini dinaikkan temperaturnya C₅₊, setelah itu kembali dialirkan condensate stripper untuk memisahkan C₅₊ dengan gas C₁-C₄, lalu gas yang mengandung C₁-C₄ yang telah diproses oleh *condensate* stripper dialirkan ke overhead kompresor untuk dialirkan ke proses pengolahan gas yaitu pretreatment unit, kemudian kandungan C₅₊ ini di alirkan ke NGL storage

tank dan dialirkan pada NGF untuk proses selanjutnya. Pada pretreatment ini dilakukan proses pemisahan antara heavy hydrocarbon, water dan wet gas. Setelah melalui proses pretreatment selanjutnya yaitu menghilangkan kadar CO2 karena syarat penjualan gas dengan kadar CO₂ kurang dari 5% sedangkan kadar CO₂ yang masuk sebesar 33% sehingga perlu mengurangi kadar CO₂ dengan beberapa proses yaitu melalui membrane unit dengan media filtrasi dan CO2 removal pada CO2 removal ini media nya dengan amine sistem, pada membrane unit ini mengurangi CO₂ sebanyak 18-17% dari 33% sehingga menjadi 15-16% kadar CO₂, selanjutnya pada proses amine sistem mengurangi CO2 dari 15-16 % menjadi 3,6% sehingga dapat memenuhi syarat penjualan gas dengan kadar CO₂ kurang dari 5%. Pada Betara Gas *Plant* hanya menerima pressure 450 psi ke atas, di bawah 450 psi ini biasanya adalah associated gas dimana rata-rata tekanannya rendah maka gas di recovery pada GRF (Gas Recovery Facility) dimana GRF ini menangkap gas gas yang terproduksi dari sumur sumur minyak (non associated gas) lalu diproses menggunakan separator dan setelah melakukan proses pemisahan di GRF gas associated yang telah diproses tersebut dialirkan kembali pada slugcather.





Gambar 4. 3
Proses *dehydration* menggunakan *molsiev*e di Betara *Gas Plant*

Pada dehydration unit menyerap kadar uap air menggunakan molsieve dapat mengurangi kadar uap air yang berada pada gas, proses dehydration ini ada 3 (tiga) unit proses dehydration dengan 2 (dua) media adsorben dan 1 (satu) media regeneration, gas masuk ke molsieve drayer lalu mengalami proses adsorpsi, setelah itu diharapkan kadar uap airnya berkurang, saat jenuh dengan waktu 650 menit adsorben tersebut akan berpindah ke unit regeneration, yang mana fungsinya adalah melepaskan kadar uap air yang telah terserap oleh *molsieve* tersebut, tahap selanjutnya adalah depressurizing dimana tahap pengurangan tekanan pada vessel dari nilai tekanan feed gas menjadi tekanan regenerasi, selanjutnya proses heating dimana media pemanas didapatkan dari sales gas compressor interstage yang berguna sebagai menghilangkan air yang diserap oleh *molsieve*, tahap selanjutnya cooling pada tahap ini semua gas regenerasi akan di-bypass sehingga dapat mendinginkan *molsieve* pada temperatur 120°F tahap ini dilakukan setelah tahap pemanasan selesai, selanjutnya tahap terakhir melakukan proses pressurizing pada tahap ini tekanan vessel harus dinaikan kembali dari tekanan gas regenerasi menjadi tekanan kondisi *feed* gas yaitu 783 psig dan 85°F.

4.2.1 Analisis Efisiensi contactor Menggunakan Molsieve Pada Betara Gas Plant

A. Penyerapan Air oleh Dehydration Unit (DHU)

Tabel 4. 2

Komposisi gas yang masuk pada Betara *Gas Plant* tanggal 21 januari 2022

PetroChina International Jabung, Ltd Field Production Engineering - Laboratory ANALYSIS RESULT COMPOSITION OF GAS HYDROCARBON						
Requeste d by Sampling and No. Report FL No. Adm	y : BGP Operation d Analyzed by : Firdaus / Edwal : 116/BGP-Lab/0 : 29z/Rev.2/Jan2	r Firdaus 2/Jan/2022				
	Sample Name	Inlet Molsieve	Outlet Molsieve			
Sampling Da te		January 21, 2022				
Sampling Time (Hrs)		07:05	07:10			
Press. Sampling <mark>point (Psig)</mark>		843.0	842.0			
Temp. Sampl	ling point (°F)	80.7	79.2			
Cyl. No.		BGPLab - 04	BGPLab - 05			
	Nitrogen	3.38	3.29			
Composition (%-mol)	Carbondioxide	4.55	4.54			
	Methane	68.82	68.68			
	Ethane	10.45	10.51			
	Propane	9.58	9.70			
	i-Butane	1.23	1.25			
	n-Butane	1.51	1.55			
	i-Pentane	0.25	0.26			
	n-Pentane	0.18	0.17			
	Hexanes (C6+)	0.05	0.05			
	Total (% mol)	100.00	100.00			
Gross Heating Value (Btu/sc f)		1229.6	1234.8			
Average Mol weight of mixture (g/mol)		23.2987	23.3579			
Relative density of gas		0.8044	0.8065			
Wobbe index (Btu/scf)		1371.00	1374.90			
Water Content (ppm wt)		1.840	1.258			

Untuk mengetahui efisiensi penyerapan oleh *DHU*, dapat menghitung penyerapan dengan menggunakan persamaan sebagai berikut:

Kandungan air yang ada pada tanggal 21 Januari 2022:

I. Inlet water = 1,840 ppmv

Outlet water = 1,258 ppmv

Tabel 4. 3

Komposisi gas yang masuk pada Betara Gas Plant tanggal 23 januari 2022

PetroChina International Jabung, Ltd Field Production Engineering - Laboratory ANALYSIS RESULT COMPOSITION OF GAS HYDROCARBON					
Requested by Sampling and No. Report FL No. Adm	d Analyzed b y : Firdaus / Ed	war Firdaus lb/02/Jan/2022	0		
Sample Name		Inlet Molsieve	Outlet Molsieve		
Sampling Dat	te	DITAS ISI A January	23, 2022		
Sampling Time (Hrs)		07:05	07 :10		
Press. Sampling point (Psig)		840.0	83 9.0		
Temp. Sampling point (°F)		80.4	7 9.7		
Cyl. No.		BGPLab - 04	BGPLab - 05		
	Nitrogen	3.39	3.42		
Composition (%-mol)	Carbondioxide	4.41	4.44		
	Methane	68.92	68.60		
	Ethane	10.43	10.50		
	Propane	9.55	9.70		
	i-Butane	1.24	1.27		
	n-Butane	1.54	1.56		
ŏ	i-Pentane	0.27	0.27		
	n-Pentane	0.19	0.19		
	Hexanes (C6+)	0.06	0.05		
Total (% mol)		A N 100.00	100.00		
Gross Heating Value (Bt u/scf)		1232.9	1235.9		
Average Mol weight of mixture (g/mol)		23.2969	23.3729		
Relative density of gas		0.8044	0.8070		
Wobbe index (Btu/scf)		1374.60	1375.70		
Water Content (ppm wt)		1.624	1.108		

Kandungan air yang masuk pada tanggal 23 Januari 2022:

II. Inlet water = 1,624 ppmvOutlet water = 1,108 ppmv

Tabel 4. 4

Komposisi gas yang masuk pada Betara Gas Plant tanggal 25 januari 2022

PetroChina International Jabung, Ltd Field Production Engineering - Laboratory ANALYSIS RESULT COMPOSITION OF GAS HYDROCARBON						
	l Analyzed by : Firdaus / Edv	var Firdaus	N			
No. Report FL No. Adm	: 147/BGP-Lab					
FL NO. Adm	: 29z/Rev.2/Ja Sample Name	Inlet Molsieve	Outlet Molsieve			
Sampling Dat		SETAS ISLA January	25, 2022			
Sampling Time (Hrs)		07:05	07:1 0			
Press. Sampling point (Psig)		840.0	839.0			
Temp. Sampling point (°F)		80.6	79.7			
Cyl. No.		BGPLab - 04	BGPLab - 05			
Composition (%-mol)	Nitrogen	3.31	3 .34			
	Carbondioxide	4.58	4.19			
	Methane	69.1 6	69.48			
	Ethane	10.43	10.51			
	Propane	9.40	9.44			
	i-Butane	1.19	1.18			
	n-Butane	1.46	1.44			
	i-Pentane	0.25	0.23			
	n-Pentane	0.17	0.15			
	Hexanes (C6+)	0.05	0.04			
Total (% mol)		100.00	100.00			
Gross Heating Value (Bt u/scf)		1225.1	1227.9			
Average Mol weight of mixture (g/mol)		23.2089	23.0819			
Relative density of gas		0.8013	0.7970			
Wobbe index (Btu/scf)		1368.60	1375.40			
Water Content (ppm wt)		1.708	1.157			

Kandungan air yang masuk pada tanggal 25 Januari 2022:

III. Inlet water = 1,708 ppmv

Outlet water = 1,157 ppmv

Dikarenakan satuan perhitungan lbs/mmscf maka di konversi dari ppmv ke Lbs/MMSCF menjadi:

a. Pada tanggal 21 Januari 2022:

Pada pembahasan konversi di Geragai *Gas Plant* bahwa 0,04954 kali ppmv adalah lbs/MMSCF, maka:

Inlet water = $1,840 ppmv \times 0,04954$

= 0,091 lbs/MMSCF

Outlet water = $1,258 ppmv \times 0,04954$

=0,062 lbs/MMSCF

• Penyerapan air $= WA \times FA$

= 0.091 lbs/MMSCF $\times 1$

=0,091 lbs/MMSCF

Jadi air yang akan diserap oleh *molsieve drayer* pada tanggal 21 Januari 2022 sebanyak 0,091 lbs/MMSCF

b. Pada tanggal 23 Januari 2022:

Pada pembahasan konversi di Geragai *Gas Plant* bahwa 0,04954 kali ppmv adalah lbs/MMSCF, maka:

Inlet water = $1,624 ppmv \times 0,04954$

= 0.80 lbs/MMSCF

Outlet water = $1,108 ppmv \times 0,04954$

= 0.054 lbs/MMSCF

• Penyerapan air $= WA \times FA$

 $= 0,080 \text{ lbs/MMSCF} \times 1$

Jadi air yang akan diserap oleh *molsieve drayer* pada tanggal 23 Januari 2022 sebanyak 0.080 lbs/MMSCF

c. Pada tanggal 25 Januari 2022:

Pada pembahasan konversi di Geragai *Gas Plant* bahwa 0,04954 kali ppmv adalah lbs/MMSCF, maka:

Inlet water = $1,708 ppmv \times 0,04954$

= 0.084 lbs/MMSCF

Outlet water = $1,157 ppmv \times 0,04954$

=0,057 lbs/MMSCF

• Penyerapan air $= WA \times FA$

 $= 0.084 \text{ lbs/MMSCF} \times 1$

Jadi air yang akan diserap oleh *molsieve drayer* pada tanggal 25 Januari 2022 sebanyak 0,084 lbs/MMSCF

B. Analisis Penyerapan Air Dan Persentase Penyerapan Oleh DHU

Dari hasil penyerapan air pada *DHU* maka dapat menghitung persentase penyerapan kadar uap air sekaligus menentukan efisiensi penyerapan kadar uap air oleh *molsieve drayer* dengan kalkulasi sebagai berikut:

Pada Tanggal 21 Januari 2022

Banyak nya air yang terserap = Penyerapan air – Output Adsorber

=0.091-0.062

= 0,029 lbs/MMSCF

• Persentase penyerapan oleh *DHU*:

• Persentase penyerapan = $\frac{Banyaknya \ air \ yang \ terserap}{penyerapan \ air} \times 100\%$

 $= \frac{0,029}{0,091} \times 100\%$

= 31,86%

Pada Tanggal 23 Januari 2022

• Banyak nya air yang terserap = Penyerapan air – Output *Adsorber*

= 0.080 - 0.054

= 0.026 lbs/MMSCF

• Persentase penyerapan oleh *DHU*:

• Persentase penyerapan = $\frac{Banyaknya \ air \ yang \ terserap}{penyerapan \ air} \times 100\%$

=

0,026

 $\frac{0.026}{0.080} \times 100\%$

= 32,5%

Pada Tanggal 25 Januari 2022

• Banyak nya air yang terserap = Penyerapan air – Output Adsorber

= 0.084 - 0.057

= 0.027 lbs/MMSCF

• Persentase penyerapan oleh DHU:

• Persentase penyerapan =
$$\frac{Banyaknya \ air \ yang \ terserap}{penyerapan \ air} \times 100\%$$
=
$$\frac{0.027}{0.084} \times 100\%\%$$

Persentase penyerapan oleh *dehydration* unit menggunakan *molsieve* dan ini menjadi acuan persentase efisiensi *contactor* yang berada pada Betara Gas *Plant* dalam menyerap air dengan mengambil sampel sebanyak 3 hari dan dengan komposisi *molsieve* sebanyak 16050 kg pada 1 *vessel*, dari 3 *vessel* yang ada pada Betara *gas plant* dan mengambil rata rata penyerapan air sebanyak 32,16% atau 0,27 lbs/MMSCF. Dimana dari perusahaan ini dikatakan efektif dikarenakan tidak adanya kendala seperti hidrat yang terbentuk pada Betara *Gas Plant*. Menurut (Hakim et al., 2014) dikatakan efisien jika, pada kontrak kerja tidak melebihi batas kadar uap air yang telah di tentukan pada Betara *Gas Plant* kadar uap air tidak melebihi 15 lbs/MMSCF syarat penjualan gas pada Betara *Gas Plant*

BAB V KESIMPULAN DAN SARAN

5.1 Kesimpulan

Setelah dilakukan analisis *Dehydration* Gas pada Geragai dan Betara *Gas Plant* maka didapatkan kesimpulan sebagai berikut:

- 1. Efisiensi *contactor* pada Geragai *Gas Plant* dengan menggunakan metode *monoethylene glycol (MEG)* dengan konsentrasi 80% *glycol* dan 20% air didapatkan hasil sebesar 42,31%.
- 2. Efisiensi *contactor* pada Betara *Gas Plant* dengan menggunakan metode *molsieve* yang didapatkan dari hasil sampel dihitung selama 3 hari sebesar 32,16%.
- 3. Kandungan uap air yang terserap oleh *contactor* pada Geragai *Gas Plant* dengan metode *monoethylene glycol (MEG)* adalah sebanyak 0,23 lbs/MMSCF.
- 4. Kandungan uap air yang terserap oleh *contactor* pada Betara *Gas Plant* dengan metode *molsieve* adalah sebanyak 0,027 lbs/MMSCF.

5.2 Saran

Berdasarakan kesimpulan yang diperoleh maka peneliti menyarankan kepada peneliti selanjutnya yaitu:

- 1. Penentuan perhitungan Glycol losses pada Geragai Gas Plant.
- 2. Penelitian selanjutnya dapat dilakukan ke tingkat evaluasi dehidrasi gas pada Betara dan Geragai *Gas Plant*.

DAFTAR PUSTAKA

- Ahmadan, F., Trisnaliani, L., & Harianto, A. (2018). Produksi Gas Nitrogen Dengan Metode Pressure Swing Adsorption (PSA) Menggunakan Carbon Molecular Sieve (CMS) Sebagai Penyerap Oksigen. *Kinetika*, *9*(01), 45–50. https://jurnal.polsri.ac.id/index.php/kimia/article/view/2292
- Ahmed, T. (2001). Reservoir Engineering Hand Book. In Reservoir Engineering Handbook.
- Apriyanti, E. (2013). Adsorpsi Co2 Menggunakan Zeolit: Aplikasi Pada Pemurnian Biogas.

 Dinamika Sains. http://jurnal.unpand.ac.id/index.php/dinsain/article/view/43
- Arquitectura, E. Y., Introducci, T. I., Iv, T., Teatinas, L. A. S., Conclusiones, T. V. I. I., Contemporáneo, P. D. E. U. S. O., Evaluaci, T. V, Ai, F., Jakubiec, J. A., Weeks, D. P. C. C. L. E. Y. N. to K. in 20, Mu, A., Inan, T., Sierra Garriga, C., Library, P. Y., Hom, H., Kong, H., Castilla, N., Uzaimi, A., Febriand Abdel, J., ... Waldenström, L. (2015). Surface Production Operations. In *Acta Universitatis Agriculturae et Silviculturae Mendelianae Brunensis* (Vol. 53, Issue 9).
- Dooley, J. S., Lok, A. S. F., Burroughs, A. K., & Heathcote, E. J. (2011). Engineering Data Book. Sherlock's Diseases of the Liver and Biliary System, 12th Edition, 1–771. https://doi.org/10.1002/9781444341294
- Eskaros, M. (2003). Glycol dehydration. *Hydrocarbon Processing*, 82(7), 80–81. https://doi.org/10.1201/b15469-9
- Hakim, H., Yusuf, M., & Abro, M. (2014). Evaluasi Kinerja Dehydration Unit Pada Stasiun Pengumpul Gas Lapangan Sungai Gelam Pt. Pertamina Ep Asset 1 Field Jambi. *Jurnal Ilmu Teknik Sriwijaya*, 2(3), 101611.
- Hendro, A. A., Kurniawan, F., Handogo, R., & Sutikno, J. P. (2017). Pengendalian Dehidrasi Natural Gas Dengan TEG Menggunakan PID Controller dan Model Predictive control.
- Iqbal, F., & Romadhan, F. (2019). Optimasi Kinerja Dehydration Unit TEG (triethylene glycol) pada Stasiun Pengumpul X LAPORAN KERJA PRAKTIK PT. PERTAMINA EP ASSET 3 CIREBON PROGRAM STUDI TEKNIK KIMIA.
- Kimia, J. T., Malang, P. N., Soekarno, J., & No, H. (2020). *Simulasi pengaruh suhu*. *6*(9), 158–163.
- Manning, F., & Thompson, R. (n.d.). Oilfield Processing: Natural Gas.
- Maurice Stewart Ken Arnold. (2016). Gas Dehydration Field Manual. In Laboratorium Penelitian dan Pengembangan FARMAKA TROPIS Fakultas Farmasi Universitas Mualawarman, Samarinda, Kalimantan Timur (Issue April).
- Mesin, J. T., & Industri, F. T. (2017). Analisis Termal Glycol Reboiler (5 Psig, 5500F) Pada Dehydration Unit Cpp-Ppgj Gundih (5 Psig, 5500F) In

- Dehydration Unit.
- Mokhatab Saeid, Poe.A William, S. . J. (2006). *Handbook Of Natural Gas Transmission And Processing*.
- Novrianti, N. (2014). Penentuan Absolute Open Flow Pada Akhir Periode Laju Alir Plateau Sumur Gas. *Journal of Earth Energy Engineering*, 3(1), 19–24. https://doi.org/10.22549/jeee.v3i1.937
- Nugroho, D. W., Kristiani, Hafidz, M. S., & Ningrum, T. F. (2009). Pembuatan Alat Pengering Bioetanol Metode Adsorpsi dalam Kolom Unggun Tetap. 1–38.
- Nurisman, E., & Sriwijaya, U. (2020). Studi Perhitungan Laju Alir Triethylene Glycol (TEG) yang Dibutuhkan dalam Proses Dehidrasi Gas Bumi. February.
- Politziner, I., Townsend, F. M., & Reid, L. S. (1951). Measuring the Water Vapor Content of Gases Dehydrated by Triethylene Glycol. *Journal of Petroleum Technology*, *3*(11), 301–304. https://doi.org/10.2118/951301-g
- Rahmatika, F. A., Ariq, Y. N., Susianto, & Taufany, F. (2019). Pra-Desain Pabrik Lpg Dari Gas Alam. *Jurnal Teknik ITS*, 8(Vol 8, No 2 (2019)), B46–B50.
- Rycha Melysa, A. M. I. K. (2018). Analisa Dan Optimasi Recovery Perolehan Cadangan Gas Dengan Melihat Parameter Design Sumur Pada Struktur Musi Barat Di Lapangan Riyadh. *Journal of Earth Energy Engineering*, 7(2), 46–54. https://doi.org/10.25299/jeee.2018.vol7(2).2269
- Sriyono, S., Hilda, A. M., & Kamayani, M. (2019). Pemodelan dan Simulasi Proses Adsorpsi Gas Pengotor oleh Molecular Sieve pada Pendingin Rde dengan Software Chemcad. *Prosiding Seminar Nasional Teknoka*, 3(January), 69. https://doi.org/10.22236/teknoka.v3i0.2918
- Stewart, M. (2014). Surface Production Operations_ Vol 2_ Design of Gas-Handling Systems and Facilities, Third Edition-Gulf Professional.
- Stewart, M. I. (2014). Gas Processing. *Surface Production Operations*, 541–557. https://doi.org/10.1016/b978-0-12-382207-9.00010-x
- Sugawara, E., & Nikaido, H. (2014). Properties of AdeABC and AdeIJK efflux systems of Acinetobacter baumannii compared with those of the AcrAB-TolC system of Escherichia coli. *Antimicrobial Agents and Chemotherapy*, 58(12), 7250–7257. https://doi.org/10.1128/AAC.03728-14
- Syukur, H. M. (2015). Potensi gas alam di Indonesia. *Forum Teknologi*, 06(1), 64–73.