

SKRIPSI

**PRARANCANGAN PABRIK MAGNESIUM SULFAT HEPTAHIDRAT
DARI MAGNESIUM OKSIDA DAN ASAM SULFAT
KAPASITAS 100.000 TON/TAHUN**



**Disusun Sebagai Salah Satu Persyaratan Untuk Menyelesaikan
Pendidikan Strata Satu Jurusan Teknik Kimia Fakultas Teknik
Universitas Setia Budi Surakarta**

Oleh :

Galih Prabuana 19130241D

**PROGRAM STUDI S1 TEKNIK KIMIA
FAKULTAS TEKNIK
UNIVERSITAS SETIA BUDI
SURAKARTA
2018**

LEMBAR PERSETUJUAN

SKRIPSI

**PRARANCANGAN PABRIK MAGNESIUM SULFAT HEPTAHIDRAT
DARI MAGNESIUM OKSIDA DAN ASAM SULFAT
KAPASITAS 100.000 TON/TAHUN**

Disusun Oleh :

Galih Prabuana 19130241D

Telah disetujui oleh Pembimbing

Pada tanggal 22 Maret 2010

Pembimbing I



Petrus Darmawan, S.T.,M.T.

NIS.01.99.038

Pembimbing II



Gregorius Prima Indra B, S.T., M.Eng

NIS. 01201501261196

Mengetahui,

Ketua Program Studi



Dewi Astuti Herawati S.T., M.Eng.

NIS. 01.09.023

LEMBAR PENGESAHAN

SKRIPSI :

PRARANCANGAN PABRIK MAGNESIUM SULFAT HEPTAHIDRAT DARI MAGNESIUM OKSIDA DAN ASAM SULFAT KAPASITAS 100.000 TON/TAHUN

Oleh :

GALIH PRABUANA

19130241D

Telah Dipertahankan di Depan Tim Penguji
Pada Tanggal : 26 Maret 2018

Nama

Penguji I : Dewi Astuti Herawati, ST., M.Eng

Penguji II : Happy Mulyani, S.T.,M.T

Penguji III : Gregorius Prima Indra Budianto, S.T., M.Eng.

Penguji IV: Ir.Petrus Darmawan, S.T.,M.T

Tanda Tangan



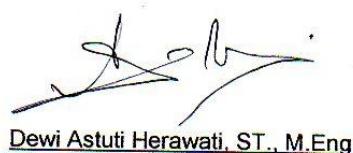
Mengetahui,

Dekan Fakultas Teknik
Universitas Setia Budi



NIS.01.99.038

Ketua Program Studi
S1 Teknik Kimia



Dewi Astuti Herawati, S.T., M.Eng

NS.01.96.23

Moto dan Persembahan

Percaya dan yakinlah dengan semua hasil karyamu, karena jika kamu sendiri tidak pernah percaya dan yakin bagaimana dengan orang lain.

Kesuksesan diperoleh dari sebuah perjuangan yang berat dan bermacam-macam rintangan di dalamnya, akan tetapi percayalah bahwa sebuah berlian yang indah juga didapatkan dari sebuah perjuangan yang keras.

Berusaha dan berdo'a adalah dua bekal terpenting ketika seseorang sedang dalam perjalanan menuju kesuksesan. Dan jangan pula berprasangka buruk kepada takdir ketika perjalanan itu belum sampai pada tujuan. Karena berputus asa tidaklah lebih baik dari berprasangka baik dengan terus berusaha. Teruslah berjalan meskipun langkahmu kecil-kecil asalkan jangan berbelok ke belakang

Memulai sebuah kemalasan bukanlah satu hal yang sulit akan tetapi berhenti dari kemalasan itu dan mengejar ketertinggalan adalah hal yang tidak mudah

Allah SWT akan selalu memberikan jalan kepada hamba-hamba-Nya yang mau berusaha dan meminta kepada-Nya. Ketika kamu memiliki impian yang menurut orang lain tidak mungkin terwujud, jadikan itu sebagai motivasi terhebatmu. Karena kita memiliki Allah yang Maha Segala-Nya. Tidak ada yang tidak mungkin bagi-Nya ketika kita mau berusaha dan selalu meminta kepada-Nya

Lakukan pekerjaanmu dengan ikhlas dan penuh kesungguhan dan ketekunan, maka kamu akan terasa ringan untuk terus menjalannya. Dan bertawakal kepada-Nya atas apa yang telah kamu kerjakan.

TERIMAKASIH KU UNTUK.....

Allah SWT

Alhamdulillah,, puji syukurku panjatkan kepada-Mu ya Alloh. Terimakasih untuk semua nikmat yang telah Engkau berikan kepada hamba-Mu. Semoga Engkau selalu memberikan kelancaran dan perlindungan dalam setiap langkah ku. Amiin ;)

Ibu dan Bapak tercinta

Terimakasih untuk semua kasih sayang, perjuangan dan motivasi yang begitu besar selama ini. Aku akan selalu mengingat semua pesan dalam aku menjalankan amanah ini. Terimakasih untuk do'a yang selalu engkau panjatkan disetiap selesai sholat mu. Engkau adalah motivator terhebat dalam hidupku

Bapak Petrus Darmawan dan Gregorius Prima Indra

Terimakasih telah membimbing dalam penggerjaan tugas akhir ini dan telah mengajarkan banyak ilmu selama diperkuliahannya ini

Pak Supriyono, Ibu Endah, Pak Dion, Ibu Dewi Pak Argoto, Ibu Happy, Pak Narimo, Ibu Peni, dan semua Bapak dan Ibu Dosen teknik kimia USB dan juga Pak Bowo

Terimakasih telah mengajarkan banyak ilmu selama di kelas, terimakasih telah memberikan masukan-masukan yang positip, dan kesediaan waktu dalam membimbing kami...

Kakakku semuanya

Terimakasih atas motivasinya

Yang aku sayangi

Terimakasih selalu sabar dan menemani aku dalam tugas akhir ini.

Teman seperjuangan tekim USB angkatan 2013, teman tekim angkatan 2014 (riyan cs) dan teman-teman lainnya

Terimakasih buat motivasinya dan menemani berjuang selama 4 tahun lebih dikit. Semangat buat kalian ya kawan :)

Untuk teman-teman Exess USB

Terimakasih untuk pengalaman motivasi dan do'a temen-temen semua .

Teman-teman wedangan Pak No.

Terimakasih untuk pelajaran hidup dan pelajaran di luar perkuliahan.

Dan semua pihak yang telah membantu

Terimakasih buat semua pihak yang telah membantu yang tidak bisa disebutkan satu per satu

KATA PENGANTAR

Bismillahirrahmaanirrohim

Assalamu'alaikum Wr. Wb.

Alhamdulillah, puji syukur ke hadirat Allah SWT yang telah melimpahkan segala rahmat hidayah dan petunjuk-Nya sehingga dapat menyelesaikan tugas akhir prarancangan pabrik kimia ini dengan baik. Tak lupa sholawat serta salam semoga senantiasa tercurahkan kepada Nabi Muhammad SAW, keluarga, sahabat dan seluruh pengikutnya.

Judul tugas akhir ini adalah **Prarancangan Pabrik Amonium Klorida dan Natrium Sulfat dari Amonium Sulfat dan Natrium Klorida Kapasitas 10.000 Ton/Tahun**. Tugas prarancangan pabrik kimia merupakan tugas akhir yang harus diselesaikan oleh setiap mahasiswa Jurusan Teknik Kimia, Fakultas Teknik, Universitas Setia Budi Surakarta sebagai prasyarat untuk menyelesaikan jenjang studi sarjana. Dengan tugas ini diharapkan kemampuan penalaran dan penerapan teori-teori yang telah diperoleh selama kuliah dapat berkembang dan dapat dipahami dengan baik.

Penyusunan laporan tugas akhir ini tidak lepas dari bantuan dan bimbingan serta dorongan dari berbagai pihak. Melalui laporan ini penyusun ingin mengucapkan terima kasih kepada :

1. Yayasan Universitas Setia Budi yang telah memberikan beasiswa belajar selama 4 tahun.
2. Dr. Djoni Tarigan MBA, selaku Rektor Universitas Setia Budi Surakarta.
3. Petrus Darmawan, S.T., M.T. selaku Dekan Fakultas Teknik Universitas Setia Budi Surakarta. selaku Pembimbing I, yang dengan kesabarannya telah memberikan bimbingan kepada penulis hingga terselesaiya tugas akhir ini.
4. Dewi Astuti Herawati, S.T., M.Eng. selaku Ketua Program Studi Teknik kimia, Fakultas Teknik Universitas Setia Budi Surakarta.

5. Gregorius Prima Indra B, S.T.,M.Eng. selaku pembimbing II, yang telah memberikan bimbingan dan nasehat hingga selesainya tugas akhir ini.
6. Dewi Astuti Herawati, S.T., M.Eng. dan Happy Mulyani, S.T., M.T. selaku dosen penguji yang telah meluangkan waktunya untuk menguji hasil laporan tugas akhir ini.
7. Bapak dan Ibu dosen jurusan teknik kimia atas ilmu dan bimbingannya selama kuliah.
8. Orang tua yang selalu memberika do'a dan motivasi
9. Orang yang saya sayangi yang selalu menemani saya dalam tugas akhir ini.
10. Serta semua yang telah membantu penulis dalam menyelesaikan tugas akhir ini yang tidak dapat penulis sebutkan satu persatu.

Penulis menyadari masih banyak kekurangan dalam skripsi ini, untuk itu saran dan kritik yang membangun dari pembaca sangat penulis harapkan. Dan semoga laporan ini bermanfaat bagi semua pihak.

Wassalamu'alaikum Wr. Wb.

Surakarta, 23 Maret 2018

Penulis

DAFTAR ISI

Halaman

| | |
|---|-------------------------------------|
| Halaman Sampul | i |
| Lembar Persetujuan..... | ii |
| Lembar Pengesahan | iii |
| Motto dan Persembahan..... | iii |
| Kata Pengantar | vii |
| Daftar Isi..... | viii |
| Daftar Tabel | xiii |
| Daftar Gambar..... | xv |
| Intisari..... | xvi |
| Bab 1 Pendahuluan..... | Error! Bookmark not defined. |
| 1.1 Latar Belakang Pendirian Pabrik..... | Error! Bookmark not defined. |
| 1.2. Kapasitas Rancangan Pabrik | 1 |
| 1.2.1. Proyeksi kebutuhan Magnesium Sulfat Heptahidrat di Indonesia | Error! |
| Bookmark not defined. | |
| 1.2.2. Ketersediaan Bahan Baku..... | Error! Bookmark not defined. |
| 1.2.3. Kapasitas Komersil Dan Kebutuhan Dunia..... | 4 |
| 1.3. Pemilihan Lokasi Pabrik | Error! Bookmark not defined. |
| 1.4. Macam-Macam Proses | 7 |
| 1.5. Kegunaan Produk | 8 |
| 1.6. Tinjauan Pustaka | 9 |
| 1.6.1. Bahan Baku..... | 9 |
| 1.6.2. Produk..... | 10 |

| | |
|--|-------------------------------------|
| 1.7. Konsep Proses | 11 |
| 1.7.1. Kondisi Operasi | 11 |
| 1.7.2. Mekanisme Reaksi..... | Error! Bookmark not defined. |
| 1.7.3. Tinjauan Termodinamika..... | Error! Bookmark not defined. |
| 1.7.4. Tinjauan Kinetika | 14 |
| Bab II Spesifikasi Bahan | 16 |
| 2.1. Spesifikasi Bahan Baku..... | 16 |
| 2.1.1. Magnesium Oksida..... | 16 |
| 2.1.2 Asam Sulfat | 16 |
| 2.2. Spesifikasi Produk..... | 17 |
| 2.2.1 Magnesium Sulfat Heptahidrat..... | 17 |
| 2.2.2 Air..... | 17 |
| Bab III Deskripsi Proses | 18 |
| 3.1. Keterangan Proses | 18 |
| 3.1.1.Tahap Persiapan Bahan Baku..... | 18 |
| 3.1.2.Langkah Pembentukan Produk | 18 |
| 3.1.3.Tahap Pemisahan dan Pemurnian Produk | 19 |
| 3.1.4. Tahap Pengemasan | 19 |
| Bab IV Neraca Massa dan Neraca Panas | 22 |
| 4.1. Neraca Massa..... | 22 |
| 4.2. Neraca Panas | 26 |
| Bab V Spesifikasi Alat..... | 32 |
| 5.1. Silo Penyimpanan MgO | 32 |
| 5.2. Tangki Penyimpanan H ₂ SO ₄ | 32 |
| 5.3. Mixer MgO | 33 |

| | |
|---|--|
| 5.4. Mixer H ₂ SO ₄ | 33 |
| 5.5. Reaktor | 34 |
| 5.6. <i>Rotary Vacuum Filter 1</i> | 34 |
| 5.7. Evaporator..... | 35 |
| 5.8. <i>Kristaliser</i> | 35 |
| 5.9. <i>Rotary Vacum Filter 2</i> | 35 |
| 5.10. <i>Rotary Dryer</i> | 36 |
| 5.11. <i>Cyclone</i> | 36 |
| 5.12. <i>Ball mill</i> | 37 |
| 5.13. <i>Screen</i> | 37 |
| 5.14. <i>Silo Produk MgSO₄.7H₂O</i> | 38 |
| 5.15. <i>Bucket elevator-01</i> | 38 |
| 5.16. <i>Bucket elevator-02</i> | 39 |
| 5.17. <i>Hopper</i> | 39 |
| 5.18. <i>Pompa-01</i> | 39 |
| 5.19. <i>Pompa-02</i> | 40 |
| 5.20. <i>Pompa-03</i> | 40 |
| 5.21. <i>Pompa-04</i> | 40 |
| 5.22. <i>Pompa-05</i> | 41 |
| 5.23. <i>Pompa-06</i> | 41 |
| 5.24. <i>Screw Conveyor-01</i> | 42 |
| 5.25. <i>Screwt Conveyor-02</i> | Error! Bookmark not defined. 42 |
| 5.26. <i>Belt Conveyor</i> | Error! Bookmark not defined. 42 |
| 5.27. <i>Cooling Conveyor</i> | 43 |
| 5.28. <i>Bucket Elevator-03</i> | 43 |

| | | |
|---|-------------------------------------|------|
| 5.29. <i>Cooler</i> | Error! Bookmark not defined. | 44 |
| 5.30. <i>Heater-01</i> | Error! Bookmark not defined. | 44 |
| 5.31. Heater-02..... | Error! Bookmark not defined. | 45 |
| 5.32. Heater-03..... | Error! Bookmark not defined. | 45 |
| 5.33. Condensor | Error! Bookmark not defined. | 46 |
| Bab VI Unit Pendukung Proses (Utilitas) | | 4747 |
| 6.1. Unit Pendukung Proses (Utilitas) | | 4747 |
| 6.1.1. Unit Pengadaan dan Pengolahan Air | | 4747 |
| 6.1.2. Unit Pengadaan <i>Steam</i> | | 5252 |
| 6.1.3. Unit Pengadaan Listrik..... | | 6262 |
| 6.1.4. Unit Pengadaan Bahan Bakar | | 6563 |
| 6.1.5. Laboratorium..... | Error! Bookmark not defined. | 65 |
| 6.2. Kesehatan dan Keselamatan Kerja | | 6767 |
| Bab VII Organisasi dan Tata Letak..... | | 6969 |
| 7.1. Bentuk Perusahaan | | 6969 |
| 7.2. Struktur Organisasi..... | | 7070 |
| 7.2.1. Pemegang Saham | | 7070 |
| 7.2.2. Dewan Komisaris | | 7171 |
| 7.2.3. Direktur | | 7172 |
| 7.2.4. Staf Ahli dan Litbang | | 7272 |
| 7.2.5. Kepala Bagian | | 7272 |
| 7.2.6. Karyawan | | 7373 |
| 7.3. Sistem Kepegawaian dan Sistem Gaji..... | | 7474 |
| 7.3.1. Sistem Kepegawaian | | 7474 |
| 7.3.2. Sistem Gaji | | 7777 |
| 7.3.3 <i>Pembagian Jam Kerja Karyawan</i> | | 79 |

| | |
|---|--------|
| 7.4. Kesejahteraan Karyawan | 8080 |
| 7.5. Manajemen Produksi | 8181 |
| 7.5.1. Perencanaan Produksi | 8282 |
| 7.5.2. Pengendalian Proses | 833 |
| 7.6. Tata Letak (<i>Lay Out</i>) Pabrik..... | 8484 |
| 7.7. Tata Letak Peralatan..... | 8787 |
| Bab VIII Evaluasi Ekonomi | 9090 |
| 8.1 Perhitungan Biaya : | 9292 |
| 8.2 Total Fixed Capital Investment | 9595 |
| 8.3 Working Capital | 9595 |
| 8.4 <i>Manufacturing Cost</i> | 9595 |
| 8.5 <i>General Expenses</i> | 9696 |
| 8.6 Analisis Ekonomi | 9696 |
| 8.6.1 <i>Return On Investment (ROI)</i> | 9696 |
| 8.6.2 Pay Out Time (POT)..... | 9797 |
| 8.6.3 <i>Break even point (BEP)</i> | 9898 |
| 8.6.4 Shut down point (SDP) | 9999 |
| 8.6.5 <i>Discounted cash flow (DCF)</i> Error! Bookmark not defined. | 99 |
| Bab IX Kesimpulan..... | 100100 |
| Daftar Pustaka | 10202 |
| Lampiran Perhitungan..... Error! Bookmark not defined. | |

DAFTAR TABEL

Halaman

| | |
|---|----|
| Tabel 1.1. Perkembangan impor magnesium sulfat hepta hidrat di indonesia.... | 2 |
| Tabel 1.2. Kapasitas Produksi MgSO ₄ 7H ₂ O di Dunia..... | 4 |
| Tabel 1.3. Neraca Massa <i>Mixer-01</i> | 12 |
| Tabel 1.4. Neraca Massa <i>Mixer-02</i> | 13 |
| Tabel 1.5. Neraca Massa Reaktor | 22 |
| Tabel 1.6. Neraca Massa <i>Rotary Vacum Filter-01</i> | 22 |
| Tabel 1.7. Neraca Massa <i>Evaporator</i> | 22 |
| Tabel 1.8. Neraca Massa <i>Crystalizer</i> | 23 |
| Tabel 1.9. Neraca Massa <i>Rotary Vacuum Filter-02</i> | 23 |
| Tabel 1.10. Neraca Massa <i>Rotary Dryer</i> | 23 |
| Tabel 1.11 Neraca Massa <i>Cyclone</i> | 24 |
| Tabel 1.12 Neraca Massa <i>Ball mill</i> | 24 |
| Tabel 1.13 Neraca Massa <i>Screen</i> | 24 |
| Tabel 1.14 Neraca Panas <i>Mixer-01</i> | 25 |
| Tabel 1.15 Neraca Panas <i>Mixer-02</i> | 25 |
| Tabel 1.16 Neraca Panas Reaktor | 26 |
| Tabel 1.17 Neraca Panas <i>Rotary Vacum Filter-01</i> | 26 |
| Tabel 1.18 Neraca Panas <i>Evaporator</i> | 26 |
| Tabel 1.19 Neraca Panas <i>Crystalizer</i> | 27 |
| Tabel 1.20 Neraca Panas <i>Rotary Vacuum Filter-02</i> | 27 |
| Tabel 1.21 Neraca Panas <i>Rotary Dryer</i> | 27 |
| Tabel 1.22 Neraca Panas <i>Cyclone</i> | 28 |
| Tabel 1.23 Neraca Panas <i>cooling conveyor</i> | 28 |
| Tabel 1.24 Neraca Panas <i>Ball mill</i> | 28 |
| Tabel 1.25 Neraca Panas <i>Screen</i> | 29 |
| Tabel 1.26 Neraca Panas <i>cooler Reaktor</i> | 29 |
| Tabel 1.27 Neraca Panas kondensor <i>Evaporator</i> | 29 |
| Tabel 1.28 Neraca Panas <i>air Heater</i> (Pemanas udara) | 29 |
| Tabel 1.29 Neraca Panas <i>Heater MgO</i> | 30 |

| | |
|--|-----|
| Tabel 1.30 Kebutuhan air proses..... | 30 |
| Tabel 1.31 Kebutuhan air pendingin..... | 30 |
| Tabel 1.32 Kebutuhan air sanitasi..... | 48 |
| Tabel 1.33 Kebutuhan air untuk <i>steam</i> | 48 |
| Tabel 1.34 kebutuhan air <i>make up</i> | 49 |
| Tabel. 1.35 konsumsi listrik untuk keperluan proses..... | 50 |
| Tabel 1.36 konsumsi listrik untuk keperluan utilitas | 50 |
| Tabel 1.37 Daftar Gaji Karyawan | 61 |
| Tabel 1.38 Pembagian <i>shift</i> karyawan | 62 |
| Tabel 1.39 Luas bangunan pabrik | 76 |
| Tabel 1.40 <i>Cost index chemical plant</i> | 79 |
| Tabel 1.41 Total <i>Fixed Capital Investment</i> | 85 |
| Tabel 1.42 <i>Working Capital</i> | 91 |
| Tabel 1.43 <i>Manufacturing cost</i> | 95 |
| Tabel 1.44 General <i>Expenses</i> | 95 |
| Tabel 1.45 <i>Fixed Cost</i> | 98 |
| Tabel 1.46 <i>Variable cost</i> | 98 |
| Tabel 1.47 <i>Regulated cost</i> | 99 |
| Tabel 1.48 Analisis Kelayakan Ekonomi..... | 101 |

DAFTAR GAMBAR

Halaman

| | |
|---|-----|
| Gambar 1.1 Grafik Perkembangan Impor MgSO ₄ 7H ₂ O Di Indonesia | 3 |
| Gambar 1.2 Peta Kawasan SIER, Surabaya, Jawa Timur | 7 |
| Gambar 1.3 Diagram Alir Kualitatif | 19 |
| Gambar 1.4 Diagram Alir Kuantitatif | 20 |
| Gambar 1.5 Diagram Alir Pengolahan air | 54 |
| Gambar 1.6 Struktural Karyawan | 75 |
| Gambar 1.7 Tata Letak Pabrik | 86 |
| Gambar 1.8 Tata Letak Peralatan | 89 |
| Gambar 1.9 Hubungan tahun dengan cost index | 91 |
| Gambar 1.10 Grafik Ekonomi | 102 |
| Gambar 1.11 Diagram Alir Proses | 105 |

INTISARI

Prarancangan pabrik magnesium sulfat hepta hidrat direncanakan akan didirikan pada tahun 2022 yang berlokasi di Surabaya, Jawa Timur yang berdekatan dengan PT Petrokimia Gresik dan Pelabuhan sebagai sarana penyedia bahan baku. Pabrik ini beroperasi selama 330 hari/tahun dengan kapasitas 100.000 ton/tahun, dengan pertimbangan dapat memenuhi kebutuhan dalam negeri.

Prarancangan pabrik magnesium sulfat heptahidrat dilakukan dengan mereaksikan magnesium oksida sebesar 2.184,0694 kg/jam dan asam sulfat sebesar 5.314,5343kg/jam dalam reaktor RATB/CSTR (*Continous Stirrer Tank Reactor*) yang dilengkapi dengan jaket pendingin dan pada kondisi tekanan 1 atm dan suhu 70°C. Reaksi berlangsung secara *eksothermis* (melepas panas), *reversible*, dan *non adiabatic*. Untuk menunjang proses produksi maka, didirikan unit pendukung yaitu unit penyedia air sebesar 329.196,86 kg/jam. Kebutuhan listrik diperoleh dari PLN dan 1 generator 700 Kw , bahan bakar sebanyak 0,11 m³/jam.

Dari analisa ekonomi yang dilakukan terhadap pabrik ini dengan modal tetap (FCI) Rp 410.309.481.959,84 dan modal kerja (*working capital*) Rp 128.210.677.119,30. Keuntungan sebelum pajak Rp 119.430.504.925,32 pertahun setelah dipotong pajak sebesar 30% keuntungan mencapai Rp 83.601.353.447,73 pertahun. *Return On Investment* (ROI) sebelum pajak 29,11 % dan setelah pajak 20,38%. *Pay Out Time* (POT) sebelum pajak adalah 2,6 tahun dan setelah pajak 3 tahun. *Break Even Point* (BEP) sebesar 44 %, *Shut Down Point* (SDP) sebesar 34 % dan *Discounted Cash Flow* (DCF) sebesar 18,000%. Dari data analisis kelayakan diatas dapat disimpulkan bahwa pabrik ini menguntungkan dan layak didirikan.

Kata kunci : Magnesium sulfat heptahidrat, Reaktor alir tangki berpengaduk

BAB I

PENDAHULUAN

1.1. Latar Belakang Pendirian Pabrik

Pada zaman sekarang ini perkembangan industri di Indonesia mengalami peningkatan disegala bidang, terutama untuk industri-industri kimia dengan berbagai macam teknologi canggih dan bersifat padat modal. Pemerintah Indonesia sedang melakukan pengembangan dalam berbagai bidang industri. Salah satunya dengan cara memenuhi kebutuhan bahan-bahan industri melalui pendirian pabrik-pabrik industri kimia. Jumlah dan macam industri yang belum dapat dipenuhi sendiri cukup banyak dan biasanya diperoleh dengan cara mengimpor dari negara lain. Salah satu bahan yang diimpor dalam jumlah banyak adalah magnesium sulfat.

Magnesium sulfat merupakan garam yang paling penting diantara garam yang lainnya. Salah satu jenis garam magnesium sulfat adalah garam epsom atau magnesium sulfat heptahidrat ($MgSO_4 \cdot 7H_2O$) yang mengandung mineral-mineral magnesium. Bertambahnya kemajuan suatu negara maka akan bertambah pula tingkat kebutuhan akan Magnesium Sulfat. Kebutuhan akan Magnesium Sulfat terutama garam epsom sangat tinggi, terbukti pada tahun 2011 hingga tahun 2015 impor magnesium sulfat di Indonesia semakin mengalami peningkatan (www.bps.go.id).

Fungsi dari pendirian pabrik magnesium sulfat heptahidrat ini adalah :

1. Menghemat devisa negara

Agar produk yang dihasilkan dapat memenuhi kebutuhan di dalam negeri, sehingga ketergantungan terhadap impor dari negara lain dapat dikurangi.

2. Membuka lapangan kerja baru

Dengan berdirinya pabrik magnesium sulfat heptahidrat ini, akan menciptakan lapangan kerja baru, yang memberikan kesempatan kerja, dan pemerataan tenaga kerja, sehingga mengurangi pengangguran.

3. Untuk mendukung berkembangnya pabrik kimia lain yang menggunakan magnesium sulfat heptahidrat sebagai bahan baku dan bahan pembantu.

1.2. Kapasitas Rancangan Pabrik

Kapasitas pabrik merupakan faktor yang sangat penting dalam pendirian pabrik karena mempengaruhi perhitungan teknik dan ekonomis. Penentuan kapasitas perancangan pabrik magnesium sulfat heptahidrat didasarkan pada pertimbangan-pertimbangan sebagai berikut:

1. Proyeksi kebutuhan magnesium sulfat heptahidrat di Indonesia
2. Ketersediaan bahan baku
3. Kapasitas komersial dan kebutuhan dunia

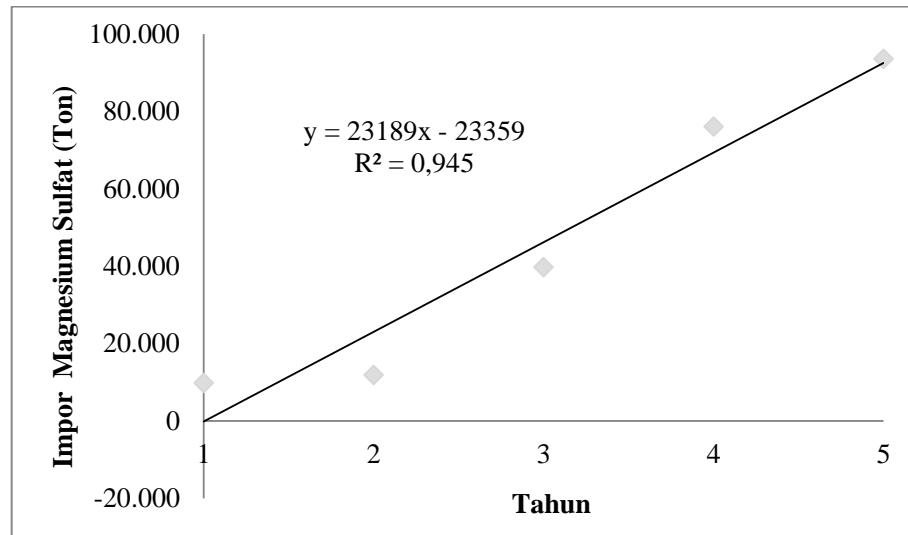
1.2.1. Proyeksi Kebutuhan Magnesium Sulfat Heptahidrat Di Indonesia

Kebutuhan magnesium sulfat heptahidrat di Indonesia selama ini masih diimpor dari luar negeri. Berdasarkan data kebutuhan dari Biro Pusat Statistik di Indonesia dari tahun 2011 s.d. 2015, kebutuhan magnesium sulfat heptahidrat di Indonesia adalah sebagai berikut :

Tabel 1.1. Perkembangan impor magnesium sulfat heptahidrat di Indonesia

| No | Tahun | Jumlah (ton/tahun) |
|----|-------|--------------------|
| 1 | 2011 | 9.793,067 |
| 2 | 2012 | 11.826,325 |
| 3 | 2013 | 39.716,723 |
| 4 | 2014 | 76.104,462 |
| 5 | 2015 | 93.599,653 |

Sumber: (www.bps.go.id)



Gambar 1.1. Grafik perkembangan magnesium sulfat heptahidrat di Indonesia

Dari gambar 1.1. diatas, apabila dilakukan pendekatan regresi linier, akan diperoleh persamaan regresi:

$$y = 23189x - 23359$$

$$\begin{aligned} \text{Jumlah impor tahun ke-} &= 23189x - 23359 \\ &= 23189 (\text{tahun 2022}) - 23359 \\ &= 23189 (11) - 23359 \\ &= 231720 \text{ ton/tahun} \end{aligned}$$

Keterangan:

y = jumlah impor magnesium sulfat heptahidrat (ton/tahun)

x = urutan nomor tahun ke-n

Berdasarkan hasil perhitungan perkiraan kebutuhan Indonesia akan magnesium sulfat heptahidrat pada tahun 2015 sebesar 231.720 ton/tahun. Akan tetapi, penentuan kapasitas pabrik tidak hanya berdasarkan kapasitas impor, tetapi juga berdasarkan ketersediaan bahan baku.

1.2.2. Ketersediaan Bahan Baku

Ketersediaan bahan baku sangat mempengaruhi kelangsungan proses suatu pabrik. Bahan baku magnesium sulfat heptahidrat adalah magnesium oksida dan asam sulfat. Magnesium oksida diperoleh dengan mengimpor dari Jiangyou

Xionghui Chemical Factory, China dengan kapasitas produksi 66.000 ton/tahun. Sedangkan asam sulfat dapat diperoleh dari PT. Petrokimia, Gresik dengan kapasitas produksi 1.170.000 ton/tahun (www.petrokimia-gresik.com).

1.2.3. Kapasitas Komersil Dan Kebutuhan Dunia

Pabrik magnesium sulfat yang telah ada dapat dijadikan bahan referensi dalam menentukan jumlah kapasitas produksi yang direncanakan. Mengingat dengan telah didirikan dan telah beroperasinya pabrik tersebut berarti telah memberikan nilai ekonomis bagi pabrik tersebut.

Tabel 1.2 Kapasitas produksi perusahaan magnesium sulfat heptahidrat di dunia

| Negara | Kapasitas (Ton/Tahun) |
|-----------------|-----------------------|
| Amerika Serikat | 95.000 |
| India | 10.000 |
| Meksiko | 15.000 |
| RRC | 10.000 |

Sumber: (www.bps.go.id)

Berdasarkan ketiga pertimbangan di atas terutama dengan mempertimbangkan kapasitas komersial pabrik yang sudah ada di dunia dan dari ketersedian bahan baku di Indonesia yang juga terbagi untuk keperluan lain sehingga dipilih kapasitas rancangan sebesar 100.000 ton/tahun.

1.3. Pemilihan Lokasi Pabrik

Lokasi pendirian pabrik merupakan salah satu faktor yang sangat penting dalam perancangan pabrik, karena sangat mempengaruhi kegiatan industri, baik di dalam kegiatan produksi maupun distribusi. Kelangsungan dari suatu industri baik produksi maupun pada masa mendatang. Seperti perluasan pabrik, daerah pemasaran hasil produksi, perubahan bahan baku perlu mendapat perhatian dalam penempatan lokasi suatu pabrik, pemulihan lokasi yang tepat akan

menghasilkan biaya produksi dan distribusi yang minimal sehingga pabrik tersebut dapat berkembang dan menguntungkan. Berdasarkan beberapa pertimbangan maka pabrik magnesium sulfat heptahidrat akan didirikan di kawasan industri SIER (Rungkut), Surabaya, Jawa Timur. Kawasan industri SIER (Surabaya) siap menjadi daerah penyangga perkembangan industri dan jasa dengan menyediakan lahan investasi sebagai bahan pertimbangan adalah sebagai berikut:

A. Faktor Utama atau Primer Penentuan Lokasi Pabrik

Faktor ini secara langsung mempengaruhi tujuan utama dari usaha pabrik. Tujuan utama itu meliputi produksi dan distribusi produk yang diatur menurut: macam dan kualitas, waktu dan tempat yang dibutuhkan konsumen pada tingkat harga yang terjangkau, sedang pabrik masih dapat memperoleh keuntungan yang cukup wajar. Faktor-faktor utama tersebut meliputi:

1. Letak pabrik terhadap pasar

Kawasan industry SIER (Rungkut), Surabaya, Jawa Timur merupakan salah satu daerah industri di Indonesia. Dengan prioritas utama pasar dalam negeri maka diharapkan lokasi ini tidak jauh dari konsumen, sehingga dapat lebih cepat melayani konsumen/permintaan produk pabrik, biaya pengangkutan akan lebih murah dan harga jual dapat ditekan lebih rendah, sehingga dapat diperoleh keuntungan yang maksimal.

Beberapa pabrik kertas di daerah Jawa Timur yang berpotensi menjadi konsumen magnesium sulfat heptahidrat diantaranya : P.T. Kertas Leces (Persero), P.T. Suparma, P.T. Pabrik Kertas Tjiwi Kimia Tbk, P.T. Surabaya Agung Industri Pulp & Kertas, P.T. Pakerin. Sedangkan industri tekstil yaitu P.T. Agansa Primatama, P.T. Anugerah Texindotama, P.T. Sekawan serta beberapa pabrik farmasi yaitu P.T. Henson Farma, P.T. Dura Farma Jaya, dll.

2. Letak sumber bahan baku

Letak bahan baku merupakan hal yang paling utama dalam pengoperasian suatu pabrik. Bahan baku magnesium oksida diperoleh

dengan mengimpor dari Jiangyou Xionghui Chemical Factory China melalui jalur laut. Sedangkan asam sulfat diperoleh dari P.T. Petrokimia Gresik yang lokasinya berdekatan dengan pendirian pabrik. Hal ini lebih menjamin penyediaan bahan baku dan kontinuitasnya. Setidaknya dapat mengurangi keterlambatan penyediaan bahan baku

3. Sarana Transportasi

Sarana transportasi untuk keperluan pabrik seperti pemasaran, pengangkutan bahan baku melalui angkutan darat maupun angkutan laut cukup memadai, antara lain sarana jalan raya dan jalan lintas yang memadai. Surabaya merupakan kota yang dekat dengan pantai yang dapat menjadi perlintasan via laut. Surabaya dilintasi jalur tol Surabaya-Gempol.

4. Tenaga Kerja

Pendirian pabrik di SIER (Rungkut), akan membuka lapangan kerja yang banyak menyerap tenaga ahli dan terampil, hal ini akan mengurangi pengangguran dan menekan arus urbanisasi.

5. Utilitas

Di kawasan industri SIER (Rungkut), sarana utilitas telah memadai karena di kawasan tersebut memang dibangun untuk kawasan yang infrastrukturnya telah disesuaikan dengan kebutuhan industri. Kawasan industri SIER (Rungkut) memiliki perluasan wilayah di Pasuruan (PIER) dengan luas 500 Ha.

B. Faktor Sekunder Penentuan Lokasi Pabrik

Faktor yang tidak langsung berperan dalam proses industri, akan tetapi sangat berpengaruh dalam kelancaran proses produksi dari pabrik itu sendiri. Faktor-faktor sekunder tersebut meliputi:

1. Perluasan Area Pabrik

Kawasan Industri SIER merupakan kawasan industri yang luas sehingga masih memungkinkan untuk memperluas area pabrik jika diinginkan. Kawasan Industri SIER siap menjadi daerah penyangga

perkembangan industri dan jasa dengan menyediakan lahan investasi seluas 494 Ha.

2. Perijinan

Lokasi pabrik dipilih pada daerah khusus untuk kawasan industri, sehingga memudahkan perijinan pendirian pabrik.

3. Prasarana dan fasilitas Sosial

Prasarana seperti jalan dan transportasi lainnya harus tersedia, demikian juga fasilitas sosial seperti sarana pendidikan, ibadah, hiburan, bank dan perumahan sehingga dapat meningkatkan kesejahteraan dan taraf hidup masyarakat sekitar area pabrik.



Gambar 1.2. Kawasan Industri SIER

(<https://www.ptsier.com>)

1.4. Macam-Macam Proses

Pembuatan magnesium sulfat mempunyai rangkaian proses yang relatif sederhana, teknologi proses yang dipakai dewasa ini memberikan dua alternatif proses, yaitu:

Proses I

Reaksi:



Magnesium oksida direaksikan dengan H_2SO_4 di dalam reaktor pada kondisi operasi suhu 70°C dan tekanan 1 atm, maka terbentuk *slurry* MgSO_4 . *Slurry*

yang terbentuk diteruskan ke dalam *filter* untuk menghilangkan impuritas sebelum dimasukkan ke dalam *evaporator* untuk dipekatkan dan di masukkan ke *crystallizer* untuk pembentukan kristal $MgSO_4 \cdot 7H_2O$ (US. Patet no. 4201750, 1980).

Proses II

Campuran dolomit tanah dan gypsum diproses dengan uap pada 1,5-3,0 MPa dan disaring untuk menghilangkan $CaCO_3$ dari larutan $MgSO_4$. Magnesit dikalsinasi pada suhu 760-835°C, terhidrasi dengan adanya gypsum pada suhu 56-60°C, dan karbonisasi dengan karbon dioksida. Selanjutnya $MgSO_4$ disaring untuk menghilangkan $CaCO_3$ dan diproses untuk mendapatkan garam epsom (Kirk & Othmer, 1995).

Dari beberapa faktor di atas dapat diambil kesimpulan bahwa proses yang dipilih adalah proses 1, dengan pertimbangan:

1. Bahan baku yang digunakan lebih mudah dan murah untuk mendapatkannya.
2. Proses yang dijalankan lebih aman sehingga dapat menekan biaya pengadaan alat operasi.
3. Proses dan peralatan yang digunakan lebih sederhana, sehingga pengoperasian dan pemeliharaannya lebih mudah.

1.5. Kegunaan Produk

Secara umum pemakaian atau kegunaan dari magnesium sulfat heptahidrat ($MgSO_4 \cdot 7H_2O$) sebagai berikut:

1. Dalam industri tekstil yaitu sebagai bahan celupan dengan warna anilin, pada pakaian dari bahan jenis *wool* dan *cotton*.
2. Dalam industri plastik dan karet digunakan sebagai *coagulant agent*
3. Dalam industri pupuk digunakan campuran untuk makanan tambahan bagi binatang, misalnya sapi perah.
4. Dalam industri kertas digunakan sebagai pemutih kertas.
5. Dalam industri farmasi digunakan sebagai campuran obat, karena $MgSO_4 \cdot 7H_2O$ dapat menghilangkan stres, mengurangi rasa sakit dan kram otot, membantu otot dan syaraf berfungsi dengan baik, membantu mencegah

pengerasan arteri dan pembekuan darah, membuat insulin lebih efektif, meredakan sembelit.

(Kirk & Othmer, 1995)

1.6. Tinjauan Pustaka

1.6.1. Bahan Baku

1. Magnesium Oksida

a) Sifat Fisika

- ✓ Rumus kimia : MgO
- ✓ BM : 40,32 gr/mol
- ✓ Densitas : 3,65 gr/ml
- ✓ Titik leleh : 2800 °C
- ✓ Titik didih : 3600 °C
- ✓ Warna : Putih
- ✓ Bentuk : Bubuk

b) Sifat Kimia

- ✓ Kelarutan : 0,00062 gr/100 gr air dingin
- ✓ Tidak larut dalam ethyl alkohol
- ✓ Larut dalam asam dan garam NH₄

(Perry & Green, 1997)

2. Asam Sulfat

a) Sifat Fisika

- ✓ Rumus kimia : H₂SO₄
- ✓ BM : 98,08 gr/mol
- ✓ Titik leleh (1 atm): 10,49 °C
- ✓ Titik didih (1 atm): 340 °C (terdekomposisi)
- ✓ Densitas, 25°C : 1,8261 gr/ml
- ✓ Warna : Putih
- ✓ Bentuk : Cair

b) Sifat Kimia

- ✓ Larut dalam air
- ✓ Korosif terhadap semua logam

(Perry & Green, 1997)

1.6.2. Produk

1. Magnesium Sulfat Heptahidrat

a) Sifat Fisika

- ✓ Rumus kimia : MgSO₄.7H₂O
- ✓ BM : 246,49 gr/mol
- ✓ Titik leleh : 70 °C (terdekomposisi)
- ✓ Densitas : 1,636-2,098 gr/ml
- ✓ Warna : Putih
- ✓ Bentuk : Kristal *orthorombic*

b) Sifat Kimia

- ✓ Larut dalam ethyl alkohol
- ✓ Kelarutan : 72,4 gr/100 gr air dingin
- ✓ Kelarutan : 178 gr/100 gr air panas

(Perry & Green, 1997)

2. Air

a) Sifat Fisika

- ✓ Rumus kimia : H₂O
- ✓ BM : 18,015 gr/mol
- ✓ Titik leleh : 0°C
- ✓ Titik didih : 100°C
- ✓ Densitas (25°C) : 0,9956 gr/ml
- ✓ Bentuk : Cair

(Perry & Green, 1997)

1.7. Konsep Proses

1.7.1. Kondisi Operasi

Reaksi pembuatan magnesium sulfat heptahidrat ini berlangsung pada kondisi operasi reaktor sebagai berikut:

- Tekanan = 1 atm
- Temperatur = 70°C
- Konversi = 95%
- Fase = padat-cair
- Sifat reaksi = eksotermis yang berlangsung searah ke arah produk
- Perbandingan mol magnesium oksida : mol magnesium sulfat heptahidrat adalah 1 : 1.

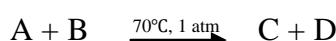
1.7.2. Mekanisme Reaksi

Mekanisme reaksi yang terjadi untuk pembentukan magnesium sulfat heptahidrat dari magnesium oksida dan asam sulfat adalah sebagai berikut :

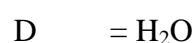
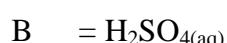
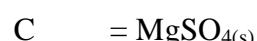
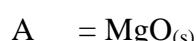
Reaksi pembentukan magnesium sulfat :



Reaksi dapat ditulis sebagai berikut:



Keterangan:



1.7.3. Tinjauan Termodinamika

Tinjauan secara termodinamika ditujukan untuk mengetahui sifat reaksi (endotermis/eksotermis) dan arah reaksi (*reversible/irreversible*). Secara termodinamika reaksi pembentukan magnesium sulfat heptahidrat dapat dilihat dari harga entalpi dan konstanta kesetimbangannya.

Reaksi pembentukan magnesium sulfat heptahidrat :



Harga ΔH°_f masing-masing komponen pada suhu 298 K (25°C) dapat dilihat pada tabel 1.3. sebagai berikut:

Tabel 1.3. Harga berat molekul dan ΔH°_f masing-masing Komponen

| Komponen | Berat Molekul (kg/kmol) | ΔH°_f (kkal/mol) |
|--------------------------------|-------------------------|-------------------------------|
| MgO | 40,32 | -143,84 |
| H ₂ SO ₄ | 98,08 | -193,69 |
| MgSO ₄ | 120,38 | -304,94 |
| H ₂ O | 18,015 | -68,3174 |

(Perry & Green, 1997)

$$\begin{aligned}
 \Delta H_{r298} &= \sum \Delta H_{produk} - \sum \Delta H_{reaktan} \\
 &= (\Delta H_f^\circ \text{ MgSO}_4 + \Delta H_f^\circ \text{ H}_2\text{O}) - (\Delta H_f^\circ \text{ MgO} + \Delta H_f^\circ \text{ H}_2\text{SO}_4) \\
 &= \{(-304,94) + (-68,3174) - (-143,84) + (-193,69)\} \\
 &= -35,7274 \text{ kkal/mol} \\
 &= -35.727,4 \text{ kkal/kmol}
 \end{aligned}$$

Perhitungan diatas dapat diambil kesimpulan bahwa reaksi antara magnesium oksida dengan asam sulfat bersifat eksotermis karena nilai ΔH_{r298} pada reaksi bernilai negatif (mengeluarkan panas).

Harga ΔG_f^0 untuk masing-masing komponen (suhu 298 K) pada tabel 1.4 sebagai berikut :

Tabel 1.4 Data Energi Bebas Gibbs Komponen Bahan Baku dan Produk

| Komponen | ΔG_f^0 (kkal/mol) |
|-----------|---------------------------|
| MgO | -136,17 |
| H_2SO_4 | -164,93 |
| $MgSO_4$ | -277,7 |
| H_2O | -56,6899 |

(Perry & Green, 1997)

$$\begin{aligned}
 \Delta G_r &= \sum \Delta G_{\text{produk}} - \sum \Delta G_{\text{reaktan}} \\
 &= (\Delta G_f^0 MgSO_4 + \Delta G_f^0 H_2O) - (\Delta G_f^0 MgO + \Delta G_f^0 H_2SO_4) \\
 &= \{(-277,7) + (-56,6899) - (-136,17) + (-164,93)\} \\
 &= -33,2899 \text{ kkal/mol} \\
 &= -33.289,9 \text{ kkal/kmol}
 \end{aligned}$$

Menghitung harga konstanta keseimbangan pada suhu 25°C (298 K)

$$\Delta G = -RT \ln K_{298 \text{ K}} \quad (\text{Smith \& VanNess, 1987})$$

$$\begin{aligned}
 \ln K_{298 \text{ K}} &= \frac{\Delta G}{-RT} \\
 &= \frac{-33.289,9 \text{ kkal/kmol}}{-1,987 \text{ kkal/kmol.K} \times 298\text{K}} \\
 &= 56,2209
 \end{aligned}$$

$$K_{298 \text{ K}} = 2,6 \times 10^{24}$$

Menghitung harga konstanta keseimbangan pada suhu 70°C (343 K)

$$\ln \left(\frac{K_{343}}{K_{298}} \right) = - \frac{\Delta H}{R} \times \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) \quad (\text{Smith \& VanNess, 1987})$$

$$\ln\left(\frac{K_{343}}{2,6 \cdot 10^{24}}\right) = - \frac{-35.727,4}{1,987} \left(\frac{1}{298} - \frac{1}{343} \right)$$

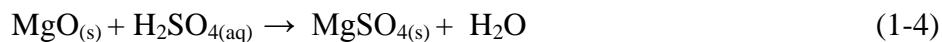
$$\frac{K_{343}}{2,6 \cdot 10^{24}} = \exp(7,9160)$$

$$K_{343} = 7,1 \times 10^{27}$$

Karena harga konstanta kesetimbangan sangat besar maka dapat disimpulkan bahwa reaksi berjalan *irreversible* (searah) ke arah produk (ke kanan).

1.7.4. Tinjauan Kinetika

Reaksi pembentukan magnesium sulfat heptahidrat:



Reaksi pembuatan magnesium sulfat heptahidrat merupakan reaksi orde dua, sehingga persamaan kecepatan reaksinya dinyatakan dengan:

$$-ra = k \cdot C_A \cdot C_B \quad (\text{Levenspiel, 1999})$$

Dari U.S.Patent 221,5450.1940 diperoleh data-data sebagai berikut :

$$C_{A0} : C_{B0} = 1 : 1$$

$$\text{Waktu (t)} = 0,5 \text{ jam}$$

$$\text{Konversi (X}_A\text{)} = 95\%$$

Reaksinya (reaksi orde 2) sebagai berikut:

| | | | | |
|----------|--------------------|---------------------------------|----------------------------------|------------------------|
| | $\text{MgO}_{(s)}$ | $+ \text{H}_2\text{SO}_{4(aq)}$ | $\rightarrow \text{MgSO}_{4(s)}$ | $+ \text{H}_2\text{O}$ |
| Mula : | C_{A0} | C_{B0} | | |
| Reaksi : | $C_{A0} \cdot X_a$ | $C_{A0} \cdot X_a$ | $C_{A0} \cdot X_a$ | $C_{A0} \cdot X_a$ |
| Sisa : | $C_{A0}(1-X_a)$ | $C_{B0} - (C_{A0} \cdot X_a)$ | $C_{A0} \cdot X_a$ | $C_{A0} \cdot X_a$ |

$$-ra = k \cdot C_A \cdot C_B$$

$$-ra = k \cdot C_{A0}(1-X_a) \cdot C_{B0} - (C_{A0} \cdot X_a)$$

Karena $C_{A0} : C_{B0} = 1: 1$, maka :

$$-ra = k C_{A0}(1-Xa) \cdot C_{B0} - (C_{A0} \cdot Xa)$$

$$-ra = k C_{A0}(1-0,95) \cdot C_{B0} - (C_{A0} \cdot 0,95)$$

$$-ra = k 0,05 C_{A0} \cdot 0,05 C_{A0}$$

$$-ra = k 25 \cdot 10^{-4} C_{A0}^2$$

Jenis Reaktor RATB :

$$V = \frac{Fao \cdot Xa}{-ra}$$

$$V = \frac{V_o \cdot Cao \cdot Xa}{k \cdot 0,0025 \cdot Cao \cdot Cao}$$

$$\frac{V}{V_0} = \frac{Xa}{0,0025 \cdot k \cdot Cao}$$

$$t = \frac{Xa}{0,0025 \cdot k \cdot Cao}$$

$$0,5 = \frac{0,95}{0,0025 \cdot k \cdot Cao}$$

$$k = \frac{0,95}{0,0025 \cdot 0,5 \cdot Cao}$$

$$k = \frac{760}{Cao}$$

BAB II

SPESIFIKASI BAHAN

2.1. Spesifikasi Bahan Baku

2.1.1. Magnesium Oksida

- ✓ Rumus molekul : MgO
- ✓ Warna : Putih
- ✓ Wujud : Kristal
- ✓ Kemurnian : 99 % (% berat)
- ✓ Impuritas : 1 % (% berat)
 - CaO : 0,7 %
 - SiO₂ : 0,1 %
 - Fe₂O₃ : 0,1 %
 - Al₂O₃ : 0,09 %
 - B₂O₃ : 0,01 %
- ✓ Densitas : 3,650 gr/ml

(www.jiangyouxionghui-chemicalfactory.com)

2.1.2. Asam Sulfat

- ✓ Rumus Molekul : H₂SO₄
- ✓ Warna : tidak berwarna
- ✓ Wujud : cair
- ✓ Kemurnian : 98 % (% berat)
- ✓ Impuritas : 2 % (% berat)
 - H₂O : 2 %
- ✓ Densitas : 1,8261 gr/ml

(www.petrokimia-gresik.com)

2.2. Spesifikasi Produk

2.2.1. Magnesium Sulfat Heptahidrat

- ✓ Rumus molekul : MgSO₄.7H₂O
- ✓ Warna : putih
- ✓ Wujud : padat
- ✓ Kemurnian : 99,5 % (% berat)
- ✓ Impuritas : 0,5 % (% berat)
H₂O : 0,5 %
- ✓ Densitas : 1,636-2,098 gr/ml

(www.guangchengchem.com)

2.2.2. Air (Impuritas)

- ✓ Rumus molekul : H₂O
- ✓ Wujud : Cair
- ✓ Warna : tidak berwarna
- ✓ *Specific gravity* : 1,00
- ✓ Densitas, 25°C : 0,9956 gr/ml
- ✓ Kemurnian : 100 % (% berat)
- ✓ Impuritas : 0 %

(Perry & Green, 1997)

BAB III

DESKRIPSI PROSES

3.1. Keterangan Proses

Pembuatan Magnesium Sulfat heptahidrat dengan proses menggunakan bahan baku magnesium oksida ini dilakukan dalam beberapa tahap, yaitu:

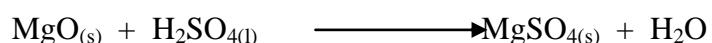
1. Tahap persiapan bahan baku
2. Tahap pembentukan produk
3. Tahap pemisahan dan pemurnian produk
4. Tahap pengemasan

3.1.1. Tahap Persiapan Bahan Baku

Bahan baku yang masih berupa magnesium oksida pada fase padat pada suhu 30°C tekanan 1 atm disimpan dalam bin penyimpan (F-110). Magnesium oksida diangkat oleh *bucket elevator* kemudian masuk ke dalam *hopper*. Dari *hopper* magnesium oksida dimasukkan ke *mixer-01 (M-110)* *reaktor (R-120)*. Sedangkan bahan baku yang berupa asam sulfat pada fase cair yang disimpan dalam tangki (F-122) pada suhu 30°C tekanan 1 atm dialirkan ke *mixer-02 (M-120)* dengan pompa untuk diencerkan dengan air sebelum diumpulkan ke *reaktor (R-120)*.

3.1.2. Tahap Pembentukan produk

Bahan baku magnesium oksida dan asam sulfat akan direaksikan di dalam *reaktor (R-120)*, adapun persamaan reaksinya adalah :



Dalam *reaktor (R-120)* proses berlangsung pada kondisi isothermal pada fase cair dengan suhu 70°C dan tekanan 1 atm. Reaksi berlangsung eksotermis, sehingga untuk mempertahankan suhu operasi maka panas yang timbul tersebut diserap oleh air yang mengalir pada jaket pendingin yang berada di luar *reaktor (R-120)*. Air pendingin yang dipompakan masuk pada suhu 30 °C dan keluar pada suhu <100 °C.

3.1.3. Tahap Pemisahan dan Pemurnian Produk

Produk keluar *reaktor* (R-120) dialirkan menuju ke *rotary drum vaccum filter* (H-330) yang berfungsi untuk memisahkan padatan impuritas dan filtrat. Filtrat yang diperoleh diumpulkan ke *evaporator* (V-320) untuk dipekatkan. Larutan jenuh yang keluar dari *evaporator* (V-320) dikristalkan di *crystalizer* (H-310). Kemudian produk kristal akan dipisahkan pada *rotary drum vaccum filter* (H-410). Produk kristal magnesium sulfat heptahidrat akan diangkut menuju ke *rotary dryer* (B-420). *Rotary dryer* (B-420) berfungsi untuk mengeringkan padatan dari kandungan air. Kebutuhan pemanas *rotary dryer* (B-420) disuplai oleh *heat exchanger* dimana udara panas dihembuskan.

3.1.4. Tahap Pengemasan

Produk *rotary dryer* (B-420) berupa kristal kering magnesium sulfat heptahidrat kemudian kristal yang terbang terbawa udara ditangkap di cyclone kemudian di angkut dengan cooling conveyor menuju ballmil untuk di kecilkan ukurannya menjadi 80 mesh kemudian ditampung dalam *bin* produk (F-430) dengan menggunakan *bucket elevator*. Selanjutnya produk kristal dipacking dan dipasarkan untuk dijual

BAB IV

NERACA MASSA DAN NERACA PANAS

4.1. Neraca Massa

Kapasitas pabrik per tahun = 100000 ton/tahun

Waktu operasi 1 tahun = 330 hari

Maka

$$\begin{aligned}\text{Kapasitas pabrik perjam} &= 100000 \times \frac{\text{ton}}{\text{tahun}} \times \frac{1000 \text{ kg}}{1 \text{ ton}} \times \frac{1 \text{ tahun}}{330 \text{ hari}} \times \frac{1 \text{ hari}}{24 \text{ jam}} \\ &= 12626,26 \text{ kg/jam}\end{aligned}$$

Komponen Produk :

Kadar MgSO₄.7H₂O di pasaran = 99,5% (www.guangchengchem.com)

Massa MgSO₄.7H₂O = 99,5% x 12626,26 kg = 12563,129 kg/jam

Massa impuritas = 0,5% x 12626,26 kg = 6313,13 kg/jam
= 12626,26 kg/jam

Komposisi umpan masuk :

1. Komposisi umpan Mgo :

Mgo = 99% berat

CaO = 0,7% berat

SiO₂ = 0,1% berat

Fe₂O₃ = 0,1% berat

Al₂O₃ = 0,09% berat

B₂O₃ = 0,01% berat

= 100% berat

(www.jiangyouxionghui-chemicalfactory.com)

2. Komposisi umpan H₂SO₄ :

H₂SO₄ = 98% berat

H₂O = 2% berat

= 100% berat

(www.petrokimia-gresik.com)

a. Neraca Massa Mixer – 01

Tabel.1.5 Neraca massa Mixer-01

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) |
|--------------|--------------------------------|----------------|-----------|-----------------|
| | | arus 1 | arus 2 | arus 3 |
| 1 | MgO | 2184,0694 | 0 | 2184,0694 |
| 2 | CaO | 15,2885 | 0 | 15,2885 |
| 3 | SiO ₂ | 2,1841 | 0 | 2,1841 |
| 4 | Fe ₂ O ₃ | 2,1841 | 0 | 2,1841 |
| 5 | Al ₂ O ₃ | 1,9657 | 0 | 1,9657 |
| 6 | B ₂ O ₃ | 0,2184 | 0 | 0,2184 |
| 7 | H ₂ O | 0 | 4349,2685 | 4349,2685 |
| Sub Total | | 2205,9101 | 4349,2685 | 6555,1787 |
| Total | | 6555,18 | | 6.555,18 |

b. Neraca Massa Mixer-02

Tabel.1.6 Neraca massa Mixer-02

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) |
|--------------|--------------------------------|-------------------|------------|-------------------|
| | | arus 4 | arus 5 | arus 6 |
| 1 | H ₂ SO ₄ | 5314,5343 | 0 | 5314,5343 |
| 2 | H ₂ O | 106,2907 | 16238,0552 | 16344,3459 |
| Sub Total | | 5420,8250 | 16238,0552 | 21658,8802 |
| Total | | 21658,8802 | | 21658,8802 |

c. Neraca Massa Reaktor

Tabel.1.7 Neraca massa Reaktor

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) |
|----|--------------------------------|----------------|------------|-----------------|
| | | arus 3 | arus 6 | arus 7 |
| 1 | MgO | 2184,0694 | 0 | 109,2035 |
| 2 | CaO | 15,2885 | 0 | 15,2885 |
| 3 | SiO ₂ | 2,1841 | 0 | 2,1841 |
| 4 | Fe ₂ O ₃ | 2,1841 | 0 | 2,1841 |
| 5 | Al ₂ O ₃ | 1,9657 | 0 | 1,9657 |
| 6 | B ₂ O ₃ | 0,2184 | 0 | 0,2184 |
| 7 | H ₂ SO ₄ | 0 | 5314,5343 | 265,7267 |
| 8 | H ₂ O | 4349,2685 | 16344,3459 | 21621,0349 |
| 9 | MgSO ₄ | 0 | 0 | 6196,2531 |

| | | | |
|------------------|-------------------|------------|-------------------|
| Sub Total | 6555,1787 | 21658,8802 | 28214,0589 |
| Total | 28214,0589 | | 28214,0589 |

d. Neraca Massa Rotary Vacum Filter – 01

Tabel.1.8 Neraca massa Rotary vacum Filter-01

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|----|--------------------------------|-------------------|------------------|-------------------|------------------|
| | | arus 7 | arus 8 | arus 9 | arus 10 |
| 1 | MgO | 109,2035 | 0 | 109,2035 | 0 |
| 2 | CaO | 15,2885 | 0 | 15,2885 | 0 |
| 3 | SiO ₂ | 2,1841 | 0 | 2,1841 | 0 |
| 4 | Fe ₂ O ₃ | 2,1841 | 0 | 2,1841 | 0 |
| 5 | Al ₂ O ₃ | 1,9657 | 0 | 1,9657 | 0 |
| 6 | B ₂ O ₃ | 0,2184 | 0 | 0,2184 | 0 |
| 7 | H ₂ SO ₄ | 265,7267 | 0 | 0 | 265,7267 |
| 8 | H ₂ O | 21621,0349 | 2821,4059 | 3,6168 | 24438,824 |
| 9 | MgSO ₄ | 6196,2531 | 0 | 9,4876 | 6186,7655 |
| | Sub Total | 28214,0589 | 2821,4059 | 144,1486 | 30891,316 |
| | Total | 31035,4648 | | 31035,4648 | |

e. Neraca Massa Evaporator

Tabel.1.9 Neraca massa Evaporator

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|----|--------------------------------|--------------------|-------------------|-------------------|---------|
| | | arus 10 | arus 11 | arus 12 | arus 13 |
| 1 | H ₂ SO ₄ | 265,7267148 | 0 | 265,7267 | |
| 2 | H ₂ O | 24438,82397 | 14481,110 | 9957,7139 | |
| 3 | MgSO ₄ | 6186,765488 | 0 | 6186,7655 | |
| | Sub Total | 30891,31617 | 14481,1101 | 16410,206 | |
| | Total | 30891,3162 | | 30891,3162 | |

f. Neraca Massa Crystalizer

Tabel.1.10 Neraca massa Crystalizer

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|----|--------------------------------------|----------------|---------|-----------------|---------|
| | | arus 12 | arus 13 | arus 12 | arus 13 |
| 1 | H ₂ SO ₄ | 265,7267 | | 265,7267 | |
| 2 | H ₂ O | 9957,7139 | | 3530,0473 | |
| 3 | MgSO ₄ | 6186,7655 | | 51,8614 | |
| 4 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 0 | | 12562,5706 | |

| | | |
|--------------|-------------------|-------------------|
| Sub Total | 16410,2061 | 16410,2061 |
| Total | 16410,2061 | 16410,2061 |

g. Neraca Massa Rotary Vacum Filter -02

Tabel.1.11 Neraca massa Rotary Vacum Filter-02

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|--------------|--------------------------------------|-------------------|----------|-------------------|----------|
| | | arus 13 | arus 14 | arus 15 | arus 16 |
| 1 | H ₂ SO ₄ | 265,7267 | 0 | 265,7267 | 0 |
| 2 | H ₂ O | 3530,0473 | 1256,257 | 2273,790 | 2512,514 |
| 3 | MgSO ₄ | 51,8614 | 0 | 51,8614 | 0 |
| 4 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 12562,570 | 0 | 0 | 12562,57 |
| Sub Total | | 16410,206 | 1256,257 | 2591,3784 | 15075,08 |
| Total | | 17666,4631 | | 17666,4631 | |

h. Neraca Massa Rotary Dryer

Tabel.1.12 Neraca massa Rotary Dryer

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|--------------|--------------------------------------|-------------------|---------|-------------------|----------|
| | | arus 16 | arus 17 | arus 18 | arus 19 |
| 1 | H ₂ O | 2512,5141 | 0 | 2449,7013 | 62,8129 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 12562,5706 | 0 | 125,6257 | 12436,94 |
| 3 | Udara | 0 | 62798 | 62798 | 0 |
| Sub Total | | 15075,085 | 62798 | 65373,8045 | 12499,76 |
| Total | | 77873,5623 | | 77873,5623 | |

i. Neraca Massa Cyclone

Tabel.1.13 Neraca massa Cyclone

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|--------------|--------------------------------------|-------------------|-------------------|-----------------|----------|
| | | arus 18 | arus 20 | arus 21 | arus 21 |
| 1 | H ₂ O | 2449,7013 | 2449,7013 | 0 | 0 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 125,6257 | 1,2563 | 124,3694 | 124,3694 |
| 3 | Udara | 62798,4775 | 62798,4775 | 0 | 0 |
| Sub Total | | 65373,8045 | 65249,4350 | 124,3694 | 124,3694 |
| Total | | 65373,8045 | 65373,8045 | | |

j. Neraca Massa Ball Mill

Tabel.1.14 Neraca massa Ball Mill

| No | Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) |
|--------------|--------------------------------------|-------------------|----------|-------------------|
| | | arus 22 | arus 24 | arus 23 |
| 1 | H ₂ O | 62,8129 | 3,1406 | 65,9535 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 12561,3144 | 628,0657 | 13189,3801 |
| Sub Total | | 12624,1272 | 631,2064 | 13255,3336 |
| Total | | 13255,3336 | | 13255,3336 |

k. Neraca Massa Screen

Tabel.1.15 Neraca massa Screen

| No | Komponen | Input (kg/jam) | Output (kg/jam) | |
|--------------|--------------------------------------|-------------------|-----------------|-------------------|
| | | arus 23 | arus 24 | arus 25 |
| 1 | H ₂ O | 65,9535 | 3,1406 | 62,8129 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 13189,3801 | 628,0657 | 12561,3144 |
| Sub Total | | 13255,3336 | 631,2064 | 12624,1272 |
| Total | | 13255,3336 | | 13255,3336 |

4.2 NERACA PANAS

Basis perhitungan : 1 jam operasi

Suhu referensi : 298 K

Satuan Panas (energi) : KJ

Satuan Cp : KJ/mol K

Tekanan : atm

Kapasitas panas bahan dipengaruhi suhu

$$C_p = A + BT + CT^2 + DT^3 + ET^4 \dots \quad (2.7)$$

Dalam bentuk integral:

$$\int \rho da = A(T - 298) + \frac{1}{2}(T^2 - 298^2) + \frac{3X(T^3 - 298^3)}{X(T^3 - 298^3)}. \dots \quad (2.8)$$

Keterangan.

Cp – Kapasitas panas (kJ/kmol K)

A,B,C,D,E ≡ Koefisien regresi komponen

Data-data konstanta kapasitas panas masing-masing komponen dalam berbagai wujud:

a. Neraca Panas Mixer-01

Tabel.1.16 Neraca panas Mixer-01

| Komponen | Input (KJ/jam) | | Output (KJ/jam) |
|--------------------------------|--------------------|----------|--------------------|
| | Q1 | Q2 | Q3 |
| MgO | 12756,0638 | 0 | 12756,0638 |
| CaO | 65,5462 | 0 | 65,5462 |
| SiO ₂ | 10,2912 | 0 | 10,2912 |
| Fe ₂ O ₃ | 8,4778 | 0 | 8,4778 |
| Al ₂ O ₃ | 10,0221 | 0 | 10,0221 |
| B ₂ O ₃ | 0,9718 | 0 | 0,9718 |
| H ₂ O | 0 | 91137,54 | 91137,5418 |
| Sub Total | 12851,3730 | 91137,54 | 103988,9147 |
| Total | 103988,9147 | | 103988,9147 |

b. Neraca Panas Mixer-02

Tabel.1.17 Neraca panas Mixer-02

| Komponen | Input (KJ/jam) | | Output (KJ/jam) |
|--------------------------------|--------------------|----------|--------------------|
| | Q4 | Q5 | Q6 |
| H ₂ SO ₄ | 38016,2614 | 0 | 38428,6477 |
| H ₂ O | 2227,2876 | 340263,3 | 346193,1186 |
| Sub Total | 40243,5490 | 340263,3 | 384621,7663 |
| ΔHs | 0 | | 4114,9229 |
| Total | 380506,8434 | | 380506,8434 |

c. Neraca Panas Reaktor

Tabel.1.18 Neraca panas Reaktor

| Komponen | Input (kJ/jam) | | | Output (kJ/jam) | |
|--------------------------------|----------------|-----------|----------|-----------------|--------------|
| | Q3 | Q6 | Q reaksi | Q lepas | Q7 |
| MgO | 115153,8232 | 0 | | | 5757,6912 |
| CaO | 595,1740 | 0 | | | 595,1740 |
| SiO ₂ | 93,8986 | 0 | | | 93,8986 |
| Fe ₂ O ₃ | 77,1830 | 0 | | | 77,1830 |
| Al ₂ O ₃ | 90,9458 | 0 | | | 90,9458 |
| B ₂ O ₃ | 9,1259 | 0 | | | 9,1259 |
| H ₂ SO ₄ | 0 | 348919,81 | | | 17445,9906 |
| H ₂ O | 817245,625 | 3071170,5 | | | 4062682,2832 |
| MgSO ₄ | 0 | 0 | | | 259775,6172 |

| | | | | | |
|--------------|---------------------|-----------|------------|---------------------|--------------|
| Sub Total | 933265,776 | 3420090,3 | 5409592,80 | 5416421,0 | 4346527,9096 |
| Total | 9762948,8873 | | | 9762948,8873 | |

d. Neraca Panas Rotary Vacum Filter 1

Tabel.1.19 Neraca panas Rotary Vacum Filter 1

| Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) | |
|--------------------------------|---------------------|-----------|---------------------|-----------|
| | Q7 | Q8 | Q9 | Q10 |
| MgO | 5757,6912 | 0 | 5757,691 | 0 |
| CaO | 595,1740 | 0 | 595,174 | 0 |
| SiO ₂ | 93,8986 | 0 | 93,899 | 0 |
| Fe ₂ O ₃ | 77,1830 | 0 | 77,183 | 0 |
| Al ₂ O ₃ | 90,9458 | 0 | 90,946 | 0 |
| B ₂ O ₃ | 9,1259 | 0 | 9,126 | 0 |
| H ₂ SO ₄ | 17445,9906 | 0 | 0 | 17445,991 |
| H ₂ O | 4062682,28 | 530153,89 | 679,6153 | 4592156,6 |
| MgSO ₄ | 259775,617 | 0 | 397,7640 | 259377,85 |
| Sub Total | 4346527,91 | 530153,89 | 7701,398 | 4868980,4 |
| Total | 4876681,7973 | | 4876681,7973 | |

e. Neraca Panas Evaporator

Tabel. 1.20 Neraca panas Evaporator

| Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) | | |
|--------------------------------|---------------------|----------|---------------------|-----------|-----------|
| | Q10 | Q steam | Q loss | Q11 | Q12 |
| H ₂ SO ₄ | 17445,991 | | | 0 | 29852,740 |
| H ₂ O | 4592156,56 | | | 2101290,5 | 3160891,7 |
| MgSO ₄ | 259377,853 | | | 0 | 438060,4 |
| Sub Total | 4868980,40 | 906436,8 | 45321,83861 | 2101290,5 | 3628804,8 |
| Total | 5775417,1717 | | 5775417,1717 | | |

f. Neraca Panas Crystaliser

Tabel.1.21 Neraca panas Crystaliser

| Komponen | Input (kg/jam) | | Output (kg/jam) | |
|--------------------------------------|----------------|----------|-----------------|-----------|
| | Q12 | Qkristal | Q lepas | Q13 |
| H ₂ SO ₄ | 9601,780 | | | 3770,199 |
| H ₂ O | 1040853,35 | | | 148296,94 |
| MgSO ₄ | 144098,807 | | | 483,172 |
| MgSO ₄ .7H ₂ O | 0 | | | 190526,55 |

| | | | | |
|--------------|---------------------|-------------|---------------------|-----------|
| Sub Total | 1194553,93 | 680757,7971 | 1532235 | 343076,86 |
| Total | 1875311,7318 | | 1875311,7318 | |

g. Neraca Panas Rotary Vacum 2

Tabel. 1.22 Neraca panas Rotary vacum Filter 2

| Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) | |
|--------------------------------------|--------------------|-----------|--------------------|------------|
| | Q13 | Q14 | Q15 | Q16 |
| H ₂ SO ₄ | 3770,1995 | 0 | 3770,199 | 0 |
| H ₂ O | 148296,936 | 52775,235 | 95521,701 | 105550,470 |
| MgSO ₄ | 483,1715 | 0 | 483,172 | 0 |
| MgSO ₄ .7H ₂ O | 190526,553 | 0 | 0 | 190526,55 |
| Sub Total | 343076,860 | 52775,235 | 99775,07 | 296077,02 |
| Total | 395852,0951 | | 395852,0951 | |

h. Neraca Panas Rotary Dryer

Tabel. 1.23 Neraca panas Rotary Dryer

| No | Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) | |
|----|--------------------------------------|---------------------|-------------|---------------------|------------|
| | | Q16 | Q17 | Q18 | Q19 |
| 1 | H ₂ O | 105550,470 | 474217,25 | 1146641,43 | 15733,35 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 190526,55 | 0 | 11431,5932 | 1131727,73 |
| 3 | Udara | 0 | 7185982,738 | 5650742,907 | 0 |
| | Sub Total | 296077,02 | 7660200 | 6808816 | 1147461,08 |
| | Total | 7956277,0104 | | 7956277,0104 | |

i. Neraca Panas Cyclone

Tabel. 1.24 Neraca panas Cyclone

| No | Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) | |
|----|--------------------------------------|--------------------|--|--------------------|-----------|
| | | Q18 | | Q20 | Q21 |
| 1 | H ₂ O | 613600,7039 | | 613600,70 | 0 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 11431,5932 | | 114,32 | 11317,277 |
| | Sub Total | 625032,2971 | | 613715,02 | 11317,277 |
| | Total | 625032,2971 | | 625032,2971 | |

j. Neraca Panas cooling conveyor

Tabel 1.25 Neraca panas cooling conveyor

| No | Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) |
|----|--------------------------------------|---------------------|------------|---------------------|
| | | Q19 | Q21 | Q22 |
| 1 | H ₂ O | 15733,35 | 0 | 1316,2234 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 1131727,73 | 11317,2773 | 95253,7503 |
| 3 | Q lepas | 0 | 0 | 1062208,3813 |
| | Sub Total | 1147461,08 | 11317,2773 | 1158778,3550 |
| | Total | 1158778,3550 | | 1158778,3550 |

k. Neraca Panas Ball mil

Tabel. 1.26 Neraca panas Ball Mill

| No | Komponen | Input (kJ/jam) | | Output (kJ/jam) |
|----|--------------------------------------|--------------------|-----------|--------------------|
| | | Q22 | Q24 | Q23 |
| 1 | H ₂ O | 1316,2234 | 65,8112 | 1382,0346 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 95253,750 | 4762,6875 | 100016,4378 |
| | Sub Total | 96569,974 | | 4828,4987 |
| | Total | 101398,4724 | | 101398,4724 |

l. Neraca Panas Screen

Tabel. 1.27 Neraca panas Screen

| No | Komponen | Input (kJ/jam) | Output (kJ/jam) | |
|----|--------------------------------------|--------------------|-----------------|--------------------|
| | | Q23 | Q24 | Q25 |
| 1 | H ₂ O | 1382,0346 | 65,8112 | 1316,2234 |
| 2 | MgSO ₄ .7H ₂ O | 100016,4378 | 4762,6875 | 95253,75 |
| | Sub Total | 101398,4724 | | 4828,4987 |
| | Total | 101398,4724 | | 101398,4724 |

m. Neraca Panas cooler Reaktor

Tabel. 1.28 Neraca panas cooler Reaktor

| Komponen | Q masuk, kJ/jam | Q keluar, kJ/jam |
|--------------------------------|-----------------|------------------|
| MgO | 7.040,9485 | 5.757,6912 |
| CaO | 728,9602 | 595,1740 |
| SiO ₂ | 115,1313 | 93,8986 |
| Fe ₂ O ₃ | 94,5884 | 77,1830 |
| Al ₂ O ₃ | 111,3562 | 90,9458 |
| B ₂ O ₃ | 11,2698 | 9,1259 |

| | | |
|--------------------------------|-----------------------|-----------------------|
| H ₂ SO ₄ | 21.416,9332 | 17.445,9906 |
| H ₂ O | 4.964.355,8420 | 4.062.682,2832 |
| MgSO ₄ | 317.503,5322 | 259.775,6172 |
| Subtotal | 5.311.378,5619 | 4.346.527,9096 |
| Beban Pendingin | | 964.850,6523 |
| Total | 5.311.378,5619 | 5.311.378,5619 |

n. Neraca Panas Kondensor Evaporator

Tabel. 1.29 Neraca panas Kondensor Evaporator

| Komponen | Q masuk, KJ/jam | Q keluar, Kj/jam |
|--------------|-----------------------|-----------------------|
| Uap | 2.102.953,8275 | 12.029,5978 |
| Kondensat | | 85.227,5360 |
| Q serap | | 2.005.696,6937 |
| Total | 2.102.953,8275 | 2.102.953,8275 |

o. Neraca Panas Air Heater (Pemanas Udara) Rotary Dryer

Tabel. 1.30 Neraca panas Air Heater (Pemanas udara) Rotary Dryer

| Komponen | Q masuk (Kj/Jam) | Q keluar (Kj/Jam) |
|--------------|---------------------|---------------------|
| Udara | 315.562,35 | 7.185.982,74 |
| Steam | 7.232.021,46 | |
| Q loss | | 361.601,07 |
| Total | 7.547.583,81 | 7.547.583,81 |

p. Neraca Panas Heater MgO

Fungsi : memanaskan umpan MgO yang keluar dari mixer 1 menuju ke reaktor.

Tabel. 1.31 Neraca panas Heater MgO

| Komponen | Q masuk (kj/jam) | Q keluar (kj/jam) |
|--------------------------------|-------------------|-------------------|
| MgO | 12756,0638 | 115153,8232 |
| CaO | 65,5462 | 595,1740286 |
| SiO ₂ | 10,2912 | 93,89864853 |
| Fe ₂ O ₃ | 8,4778 | 77,18302156 |
| Al ₂ O ₃ | 10,0221 | 90,94575408 |
| B ₂ O ₃ | 0,9718 | 9,125935329 |
| H ₂ O | 91137,5418 | 817245,6249 |
| Sub total | 103.988,91 | 933.265,78 |
| Beban pemanas | 829276,8608 | |
| Total | 933.265,78 | 933.265,78 |

BAB V

SPESIFIKASI ALAT

5.1 Silo Penyimpanan MgO :

| | | | | | |
|-------------------|---|--|------|------------|------|
| Nama Alat | = | Silo Penyimpanan Magesium Oksida | | | |
| Kode | = | F-113 | | | |
| Fungsi | = | Menampung Magnesium Oksida selama 7 hari | | | |
| Type | = | Silinder tegak dengan tutup atas datar dan bawah conis | | | |
| Volume | = | 31,06 m ³ | | | |
| Diameter | = | 34,0692 | ft | | |
| Tinggi | = | 34,0692 | ft | | |
| Tekanan | = | 1 | atm | | |
| Suhu | = | 30 | °C | | |
| Tebal shell | = | 0,9971 | in | dirancang | 1 in |
| Tebal tutup atas | = | 1,0279 | in | dirancang | 1 in |
| Tebal tutup bawah | = | 1,0279 | in | dirancang | 1 in |
| tinggi conical | = | 4,4313 | ft | 1,35065299 | m |
| Bahan konstruksi | = | stainlees steel (SA-167) Type 304 | | | |
| Jumlah | = | 4 | buah | | |

5.2 Tangki Penyimpanan H₂SO₄

| | | | | |
|---------------------|---|--|----------------|--|
| Nama Alat | : | Tangki Penyimpanan Asam Sulfat | | |
| Kode | : | F-122 | | |
| Fungsi | : | Menyimpan Asam Sulfat untuk keperluan bahan baku | | |
| Tipe | : | Tangki berbentuk silinder vertikal, tutup atas berupa <i>conical (cone roof)</i> dan tutup bawah berupa <i>plate</i> | | |
| Bahan Konstruksi | : | <i>Stainless stell type 304</i> | | |
| Suhu Penyimpanan | : | 30 | °C | |
| Tekanan penyimpanan | : | 1 | atm | |
| Waktu Penyimpanan | : | 7 | hari | |
| Volume Tangki | : | 467,5428 | m ³ | |
| Diameter Luar | : | 40 | Ft | |
| Diameter Dalam | : | 39,9583 | Ft | |
| Tebal shell | : | 0,25 | In | |
| Tebal tutup atas | : | 0,1875 | In | |
| Tinggi Tangki | : | 22,3721 | Ft | |
| Jumlah Tangki | : | 10 | Buah | |

5.3 Mixer-01 (Mixer MgO)

| | | |
|--------------------|---|--|
| Nama Alat | = | MIXER |
| Kode | = | M-110 |
| Fungsi | = | Melarutkan magnesium oksida dengan penambahan air proses |
| Type | = | Silinder vertical dengan head dan bottom berbentuk torispherical |
| Bahan | = | Bahan stainless steell plate SA-167 type 304 |
| Kriteria | | Ukuran |
| Diameter shell | = | 6,543 ft |
| Tinggi shell | = | 6,54 ft |
| Volume shell | = | 6,2308 m ³ |
| Volume head | = | 0,0272 m ³ |
| Volume mixer | = | 6,258 m ³ |
| Tinggi mixer total | = | 9,282 ft |
| Jenis pengaduk | = | turbin dengan 6 blade disk standar |
| Jumlah pengaduk | = | 1 |
| Jml kipas pengaduk | = | 2 |
| Putaran pengaduk | = | 87,1988 rpm |
| Power (P) | = | 5 HP |

5.4 Mixer-02 (Mixer H₂SO₄)

| | | |
|--------------------|---|--|
| Nama | | |
| Alat | = | MIXER |
| Kode | = | M-120 |
| Fungsi | = | Mengencerkan larutan H ₂ SO ₄ 98% dengan penambahan air proses |
| Type | = | Silinder vertical dengan head dan bottom berbentuk torispherical |
| Bahan | = | Bahan stainless steell plate SA-167 type 304 |
| Kriteria | | Ukuran |
| Diameter shell | = | 8,158 ft |
| Tinggi shell | = | 8,158 ft |
| Volume shell | = | 12,08 m ³ |
| Volume head | = | 0,04 m ³ |
| Volume mixer | = | 12,12 m ³ |
| Tinggi mixer total | = | 11,526 ft |
| Jenis pengaduk | = | turbin dengan 6 blade disk standar |
| Jumlah pengaduk | = | 2 |
| Putaran pengaduk | = | 91,2006 rpm |
| Power (P) | = | 14 HP |

5.5 Reaktor

| | | |
|-----------------------|---|---|
| Nama Alat | = | REAKTOR |
| Kode | = | R-210 |
| Fungsi | = | mereaksikan amonium sulfat dengan sodium klorida |
| Type | = | silinder vertikal terdiri dari dinding, tutup atas dan tutup bawah yang berbentuk |
| Bahan | = | Bahan yang digunakan adalah stainless steel (SA-167) type 304 didapat: |
| Volume Reaktor | = | 28,6558325 m ³ |
| Tebal dinding Reaktor | = | 0,1875 in |
| Tebal head Reaktor | = | 0,25 in |
| Tinggi head Reaktor | = | 1,21 ft |
| Tinggi Reaktor total | = | 12,34 ft |
| Kecepatan Pengaduk | = | 0,95375989 Rps |
| Power Pengaduk | = | 45,32 Hp |
| Tebal jaket | = | 0,25 in |
| Diameter Reaktor | = | 9,948 ft |

5.6 Rotary Vacum Filter 1

Nama alat : Rotary Vacum Filter 1

Kode : RVF-310

Spesifikasi :

Fungsi : memisahkan filtrat dan slurry

Type : standard rotary drum vacuum filter

Kapasitas maksimum = 1,42 m³

Diameter = 2,985 Ft

Panjang = 15,09 Ft

Putaran = 6 r/min

Power = 3,73 kW = 5,0 Hp

Bahan = Stainless steel (SA-167) type 304

Jumlah = 1,0000 buah

Heating Surface = 15,3000 m² 164,6878 ft²

5.7 Evaporator

Nama alat : Evaporator

Kode : EV-320

Fungsi : memekatkan larutan magnesium sulfat

Bagian shell:

Diameter evaporator : 4,428729 ft

Tinggi shell : 8,857457 ft

Tebal shell : 0,133222 in dirancang 3/16 = 0,1875 in

Tebal tutup : 0,219947 in dirancang 0,25 In

Tube Calandria :

Ukuran : 4 in sch. 40 standard IPS

OD : 4,5 In 0,1143 m

ID : 4,026 In 0,10226 m

Panjang tube : 4 Ft 1,2192 m

Jumlah Tube : 172,9967 Buah

Bahan Konstruksi : Carbon steel SA – 203 Grade C (2½ Ni)

Jumlah evaporator : 1 Buah

5.8 Kristalizer

Nama alat : Kristalizer

Kode : CRZ-330

Fungsi: Kristalisasi larutan MgSO₄.7H₂O dengan pendinginan

Kapasitas : 13,04 m³

Diameter : 5,3866304 ft

Panjang : 17,77588 Ft

Luas cooling area : 393,62817 ft²/cuft

Power : 7,3653551 Hp

Jumlah : 1 Buah (1 buah standby running)

Type : Swenson-Walker Crystallizer

5.9 Rotary Vacum Filter 2

Nama Alat : Rotary Vacum Filter 2

Kode : RVF-340

Fungsi : memisahkan filtrat dan slurry

Type : standard rotary drum vacuum filter

Kapasitas maksimum = 0,991 m³.

Diameter = 2,985 Ft

| | | |
|-------------------|-----------------------------------|---|
| Panjang = | 9,84 | Ft |
| Putaran = | 6 | r/min |
| Power = 3.73 kW = | 5,00193 | Hp |
| Bahan = | Stainless steel (SA-167) type 304 | |
| Jumlah = | 1,0000 | Buah |
| Head Surface = | 10,2 | m ² = 109,791886 ft ² |
| bebán = | 3.860,00 | Kg |

5.10 Rotary Dryer

Fungsi : mengeringkan bahan dengan bantuan udara panas

Type : Rotary Drum

| | | |
|-----------------------------------|--------------|--------|
| Kapasitas : | 15.075,08 | kg/jam |
| Isolasi : | batu isolasi | |
| Diameter : | 6,56 | ft |
| Panjang : | 88,56 | ft |
| Tebal isolasi : | 4 | in |
| Tebal shell : 3/16 in | 0,1875 | in |
| Tinggi bahan : (15% * Diameter) = | 0,2573322 | m |
| Sudut rotary : 1° | | |
| Time of passes : | 38,80 | menit |
| Jumlah flight : | 68,98 | buah |
| Power : | 80 | Hp |
| Jumlah : | 1 | buah |

5.11 Cyclone

Nama alat : Cyclone

Fungsi : untuk memisahkan padatan yang terikut udara

Type : Van Tongeren Cyclone

| | | | | | |
|---------------------|--------------------------|------------------------|-----------|--------|-----------------------|
| Kapasitas : | 6,83 m ³ /det | dibuat 20% over design | = | 29.501 | m ³ /detik |
| Diameter partikel : | 0,00003 | ft | | | |
| Tebal shell : | .3/16 | in | 0,0047625 | M | |
| Tebal tutup atas : | .3/16 | in | 0,0047625 | M | |
| Tebal tutup bawah : | .3/16 | in | 0,0047625 | M | |
| Jumlah : | | 1 buah | | | |

5.12 Ball mil

Nama alat : Ball mill

Kode : BM-410

Fungsi : Menghaluskan MgSO₄.7H₂O menjadi ukuran 80 mesh

Sieve number : No. 80

Kapasitas maksimum : 390 Ton

Ukuran ball mill : 8 ft x 6 ft

Mill Speed : 21 Rpm

Power : 220 Hp

Bola baja :

ball charge = 20,2 Ton

Ukuran bola baja = 5", 3 1/2 ", 2 1/2 "

Jumlah bola baja 5" = 1.308,58 buah

Jumlah bola baja 3,5 " = 3.815,09 buah

Jumlah bola baja 2,5 " = 10.468,62 buah

Jumlah ball mill = 1 buah

5.13 Screen

Nama alat : Screen

Kode : SCR-422

Fungsi : memisahkan serbuk ukuran 80 mesh

Kapasitas : 13,255 ton/jam

Speed : 60 vibration/dt

Power : 7,5 Hp (Peter's 4ed;p.567)

Ty Equivalent design : 80 mesh

Sieve No. : 80

Sieve design : standard 177 micron

Sieve opening : 0,177 mm

Ukuran kawat : 0,131 mm

Effisiensi : 99,73 %

Jumlah : 1 buah

5.14 Silo Produk MgSO₄.7H₂O

Nama alat : Silo Produk MgSO₄.7H₂O

Kode : F-420

Fungsi : Menampung Magnesium sulfat Hepta Hidrat selama 7 hari

Type : silinder tegak dengan tutup atas datar dan bawah conis

Volume : 95,98 m³

Diameter : 49,63235843 Ft

Tinggi : 49,63235843 Ft

Tekanan : 1 atm

Suhu : 30 C

Tebal shell : 1,802296458 in di rancang = 2 In

Tebal tutup atas : 0,200247573 in di rancang = 0,25 in

Tebal tutup bawah : 0,200247573 in di rancang = 0,25 in

tinggi conical : 6,514304412 ft

Bahan konstruksi : stainlees steel (SA-167) Type 304

Jumlah : 10 buah

5.15 Bucket Elevator-01

Nama Alat : Bucket Elevator

Fungsi : memindahkan bahan dari truck ke silo Mgo

Type : Continuous Discharge Bucket Elevator

Kapasitas maksimum = 14 ton/jam = 14.000,00 kg/jam

Ukuran = 0,1524 m x 0,1016 m x 0,1080 m

Bucket Spacing = 12 In

Pusat elevator = 50 Ft

Tinggi Elevator = 37,35 Ft

Ukuran Feed (maximum) = $\frac{3}{4}$ in = 0,01905 M

Bucket Speed = 35,4521 ft/menit

Putaran Head Shaft = 7 Rpm

Lebar Belt = 0,18 m

Power total = 2,9338 Hp digunakan = 3 hp

Alat pembantu = Hopper Chute (pengumpan)

Jumlah = 1 buah

5.16 Bucket Elevator-02

Nama Alat : Bucket Elevator

Fungsi : memindahkan bahan dari silo ke hopper

Type : Continuous Discharge Bucket Elevator

Kapasitas maksimum = 14 ton/jam = 14.000,00

Ukuran = 6 in x 4 in x 4 ¼ in = 0,1524 m x 0,1016 m x 0,1080 m

Bucket Spacing = 12 In

Pusat elevator = 50 Ft

Tinggi Elevator = 37,34 Ft

Ukuran Feed (maximum) = ¾ in

Bucket Speed = 35,4521 ft/mnt

Putaran Head Shaft = $(1,5946 / 14) \times 43 \text{ rpm} = 4,898 \text{ rpm}$

Lebar Belt = 0,18 m

Power total = 2,9338 Hp

Alat pembantu = Hopper Chute (pengumpan)

Jumlah = 1 buah

5.17 Hopper-01

Nama Alat = Hopper

Kode = J-111

Fungsi = Menampung sementara magnesium oksida sebelum masuk mixer 1

Bahan = stainless steel SA-167 tipe 304

Spesifikasi :

Jumlah = 1 buah

Bentuk = Kerucut

Volume hopper = 16,27 m³

Diameter = 2,0988 m

Tinggi silinder = 4,1975 m

Tinggi kerucut = 0,3705758 m

Diameter lubang = 0,0572 m

Tebal dinding = 3/16 in = 0,0048 m

5.18 Pompa-01

Kode : L-01

Fungsi : Memompa larutan jenuh asam sulfat dari truck ke tangki H₂SO₄

Jenis : Centrifugal single stage 3500 rpm

Bahan konstruksi : Stainlees steel (SA-167) type 304

Total head : 3,87 m

BHP *actual*: 0,25 Hp

Kapasitas pompa : 19,14 gpm

Specific speed : 2.276,79 rpm

Power motor : 1 Hp

Jumlah : 1

5.19 Pompa -02

Kode : L-02

Fungsi : Memompa larutan jenuh asam sulfat dari silo ke Mixer-02

Jenis : *Centrifugal single stage 3500 rpm*

Bahan konstruksi : *Stainlees steel (SA-167) type 304*

Total head : 3,87 m

BHP *actual*: 0,25 Hp

Kapasitas pompa : 19,14 gpm

Specific speed : 2.276,79 rpm

Power motor : 1 Hp

Jumlah : 1

5.20 Pompa-03

Kode : L-03

Fungsi : Memompa larutan MgO dari Mixer ke Reaktor

Jenis : *Centrifugal single stage 3500 rpm*

Bahan konstruksi : *Stainlees steel (SA-167) type 304*

Total head : 4,61 m

BHP *actual*: 0,795 Hp

Kapasitas pompa : 9,814 gpm

Specific speed : 1.428,68 rpm

Power motor : 1 Hp

Jumlah : 1

5.21 Pompa-04

Kode : L-04

Fungsi : Memompa larutan H₂SO₄ dari Mixer-02 ke Reaktor

Jenis : *Centrifugal single stage 3500 rpm*

Bahan konstruksi : *Stainlees steel (SA-167) type 304*

Total head : 5,05 m
BHP *actual*: 1,28 Hp
Kapasitas pompa : 251,76 gpm
Specific speed : 6.763,774 rpm
Power motor : 1 Hp
Jumlah : 1

5.22 Pompa-05

Kode : L-05
Fungsi : Memompa larutan dari Reaktor ke Rotary Vacum Filter 1
Jenis : *Centrifugal single stage 3500 rpm*
Bahan konstruksi : *Stainlees steel (SA-167) type 304*
Total head : 5,05 m
BHP *actual*: 4,12 Hp
Kapasitas pompa : 1.015,87 gpm
Specific speed : 4.946,42 rpm
Power motor : 5 Hp
Jumlah : 1

5.23 Pompa-06

Kode : L-06
Fungsi : Memompa larutan dari Rotary Vacum Filter 1 ke evaporator
Jenis : *Centrifugal single stage 3500 rpm*
Bahan konstruksi : *Stainlees steel (SA-167) type 304*
Total head : 31,61 m
BHP *actual*: 7 Hp
Kapasitas pompa : 1.510,84 gpm
Specific speed : 4.186,58 rpm
Power motor : 8 Hp
Jumlah : 1

5.24 Screw conveyor-01

| | |
|-------------------|--|
| Kode | : J-332 |
| Fungsi | : Memindahkan bahan dari evaporator ke kristaliser |
| Type | : Plain spouts or chutes |
| Kapasitas | : 10,027 m ³ /jam |
| Panjang | : 9,144 m |
| Diameter | : 0,305 m |
| Kecepatan putaran | : 20 rpm |
| Power | : 4,2 Hp |
| Jumlah | : 1 buah |

5.25 Screw conveyor-02

| | |
|-------------------|---|
| Kode | : J-341 |
| Fungsi | : Memindahkan bahan dari kristaliser ke rotary vacum filter 2 |
| Type | : Plain spouts or chutes |
| Kapasitas | : 10,688 m ³ /jam |
| Panjang | : 9,144 m |
| Diameter | : 0,305 m |
| Kecepatan putaran | : 60 rpm |
| Power | : 3 Hp |
| Jumlah | : 1 buah |

5.26 Belt conveyor

| | |
|-----------------------|--|
| Kode | : J-352 |
| Fungsi | : Mengangkut magnesium sulfat heptahidrat dari rotary vacuum filter-02 ke rotary dryer. |
| Jenis | : Horizontal belt conveyor |
| Bahan konstruksi | : Karet |
| Kapasitas maks. | : 32.000 kg/jam |
| Lebar belt | : 0,3556 m |
| Luas area | : 0,0100 m ² |
| Kecepatan belt normal | : 1,0166 m/s |

| | |
|----------------------------|--------------|
| Kecepatan <i>belt</i> maks | : 1,5240 m/s |
| <i>Belt plies</i> maks | : 5,0000 |
| <i>Belt plies</i> min | : 3,0000 |
| Kecepatan <i>belt</i> | : 0,5080 m/s |
| Panjang <i>belt</i> | : 5 m |
| Power motor | : 1 Hp |

5.27 Cooling conveyor

| | | |
|---------------------|---------|-----------|
| Kapasitas = | 7,5296 | m3/jam |
| Panjang = | 35,0000 | ft |
| Diameter = | 1,67 | in |
| Kecepatan putaran = | 60,0000 | rpm |
| Power = | 3,6898 | hp = 4 hp |
| Jumlah = | 1,0000 | bah |

Fungsi : Mendinginkan bahan sampai dengan 30°C

Type : Plain spouts or chutes

5.28 Bucket Elevator-03

Nama Alat : Bucket Elevator-03

Fungsi : memindahkan bahan dari screen ke silo Produk

Type : Continuous Discharge Bucket Elevator

Kapasitas maksimum = 14 ton/jam = 14.000,00 kg/jam

Ukuran = 6 in x 4 in x 4 ¼ in = 0,1524 m x 0,1016 m x 0,1080 m

Bucket Spacing = 12 In

Pusat elevator = 50 Ft

Tinggi Elevator = 52,91 Ft

Ukuran Feed (maximum) = ¾ in = 0,75 In

Bucket Speed = (1,5946 / 14) x 225 ft/mnt = 202,888 ft/menit

Putaran Head Shaft = (1,5946 / 14) x 43 rpm = 39 Rpm

Lebar Belt = 7 in =

Power total = 3,3 Hp digunakan = 4 hp

Alat pembantu = Hopper Chute (pengumpan)

Jumlah = 1 buah

5.29 Cooler

Kode : E-331

Fungsi : Mendinginkan umpan cair dari evaporator ke *kristaliser*

Jenis : *Heat exchanger tipe shell and tube*

Letak : Setelah evaporator

Jumlah : 1 buah

Bahan konstruksi : *Stainless steel (SA-157) type 304*

Beban pendingin : 1.008.721,3197 kJ/jam

Tube side

Suhu : 30°C

Tekanan : 1 atm

Shell side

Suhu : 45°C

Tekanan : 1 atm

5.30 Heater-01

Fungsi : Memanaskan umpan dari mixer-01 MgO dari 30°C menjadi 70°C

Tipe : 1 – 2 *Shell and Tube Heat Exchanger (Fixed Tube)*

Tube :

OD : $\frac{3}{4}$ in = 0,0191 m ; 16 BWG

Panjang : 2,134 m

Pitch : 1 in *square*

Jumlah *Tube* , Nt : 32 buah

Passes : 1

Shell :

ID : 0,2032 m

Passes : 1

HE Area , A : 10 in²

Jumlah *exchanger* : 1 buah

5.31 Heater-02

Fungsi : Memanaskan umpan air rotary vacum filter 1 dari dari 30°C menjadi 70°C

Tipe : 1 – 2 *Shell and Tube Heat Exchanger (Fixed Tube)*

Tube :

OD : $\frac{3}{4}$ in = 0,0191 m ; 16 BWG

Panjang : 2,134 m

Pitch : 1,25 in *square*

Jumlah *Tube* , Nt : 21 buah

Passes : 1

Shell :

ID : 0,2032 m

Passes : 1

HE Area , A : 10 in^2

Jumlah *exchanger* : 1 buah

5.32 Heater-03

Fungsi : Memanaskan umpan udara rotary dryer dari dari 30°C menjadi 100°C

Tipe : 1 – 2 *Shell and Tube Heat Exchanger (Fixed Tube)*

Tube :

OD : $\frac{3}{4}$ in = 0,0191 m ; 16 BWG

Panjang : 4,88 m

Pitch : 1 in *square*

Jumlah *Tube* , Nt : 481 buah

Passes : 1

Shell :

ID : 0,686 m

Passes : 1

HE Area , A : $1.510,72 \text{ ft}^2$

Jumlah *exchanger* : 1 buah

5.33 Condensor

| | |
|----------------|--|
| Fungsi | : Mengembunkan uap air dari evaporator |
| Tipe | : <i>Counter current condenser</i> |
| Kapasitas | : 14.481,11 kg/jam |
| Laju pendingin | : 840.777,91 gpm |
| Tinggi | : 10,336 m |

BAB VI

UNIT PENDUKUNG PROSES (UTILITAS)

6.1. Unit Pendukung Proses (Utilitas)

Unit pendukung proses merupakan bagian yang paling penting sebagai penunjang berlangsungnya suatu proses dalam pabrik. Unit pendukung proses yang ada dalam pabrik magnesium sulfat heptahidrat ini antara lain :

1. Unit Pengadaan dan Pengolahan Air

Untuk keperluan domestik, air proses, air konsumsi, air sanitasi, air umpan boiler dan air pendingin memerlukan unit ini sebagai penyedia air.

2. Unit Pengadaan Steam

Unit ini bertugas menyediakan kebutuhan *steam* sebagai media pemanas pada *mixer*, *reaktor*, *evaporator*, dan *heat exchanger*.

3. Unit Pengadaan Tenaga Listrik

Berfungsi sebagai tenaga penggerak untuk peralatan proses, maupun untuk penerangan. Listrik disupplai dari PLN dan dari generator sebagai cadangan bila listrik dari PLN mengalami gangguan.

4. Unit Pengadaan Bahan Bakar

Berfungsi untuk menyediakan bahan bakar untuk boiler dan generator.

5. Unit Laboratorium

Unit ini bertugas untuk memperoleh data-data yang diperlukan untuk evaluasi unit-unit yang ada dan untuk pengendalian mutu.

6. Unit Pengadaan Udara Tekan

Unit ini bertugas menyediakan udara tekan untuk kebutuhan instrumen *pneumatic*, penyedia udara tekan di bengkel, dan untuk kebutuhan lainnya.

6.1.1. Unit Pengadaan dan Pengolahan Air

Unit ini bertugas menyediakan dan mengolah air untuk memenuhi kebutuhan air dalam menjalankan proses. Dalam memenuhi kebutuhan

air industri, pada umumnya menggunakan air sumur, air sungai, air danau maupun air laut sebagai sumber untuk mendapatkan air.

Dalam perancangan pabrik ini, sumber air yang digunakan adalah berasal dari Unit Penyedia Air SIER. Pertimbangan menggunakan air Unit penyedia air SIER sebagai sumber air adalah pengolahan air relatif lebih mudah, sederhana, dan biaya relatif murah, dibandingkan dengan proses pengolahan air laut yang lebih rumit serta biaya pengolahan yang lebih besar. Selain itu, air SIER merupakan sumber air yang kontinuitasnya relatif tinggi sehingga kekurangan air dapat dihindari.

Air yang digunakan dalam unit utilitas harus memenuhi syarat air proses industri kimia. Air yang dibutuhkan dalam lingkungan pabrik adalah untuk :

I. Air proses

Air proses ini digunakan sebagai pelarut pada *mixer*, sebagai air pencuci pada *rotary vacuum filter* dan *centrifuge*. Hal-hal yang perlu diperhatikan dalam air proses adalah :

1. Kesadahan (*hardness*) yang dapat menimbulkan kerak.
2. Besi yang dapat menyebabkan korosi.
3. Minyak yang menyebabkan terbentuknya lapisan film mengakibatkan terganggunya koefisien transfer panas serta menimbulkan endapan.

Air yang akan digunakan untuk air proses harus dihilangkan mineral-mineral yang terkandung didalam air tersebut, seperti : Ca^{2+} , Mg^{2+} , Na^+ , HCO^{3-} , SO^{4-} , Cl^- , dan lain-lain dengan menggunakan resin didalam unit *demineralizer*.

Tabel 1.32 Kebutuhan air proses

| No | Penggunaan | Kebutuhan (Kg/Jam) |
|----|-----------------------------|--------------------|
| 1 | <i>Mixer-01</i> | 4.349,2685 |
| 2 | <i>Mixer-02</i> | 16.344,3459 |
| 3 | <i>Rotary Vacuum Filter</i> | 2.821,4059 |
| | <i>Over design</i> | 20% |
| | Total | 30.928,48 |

b. Air Pendingin

Pada umumnya, ada beberapa faktor yang menyebabkan air digunakan sebagai media pendingin, yaitu:

1. Air merupakan materi yang dapat diperoleh dalam jumlah yang besar dengan biaya yang murah.
2. Mudah dalam pengaturan dan pengolahannya
3. Dapat menyerap sejumlah panas per satuan volume yang tinggi dan tidak terdekomposisi.

Tabel 1.33 Kebutuhan air pendingin

| No | Penggunaan | Kebutuhan (kg/jam) |
|----|------------------------------|--------------------|
| 1 | <i>Cooler-01</i> | 86.365,6378 |
| 2 | <i>Cooler-02</i> | 19.365,5597 |
| 3 | <i>Cooler-03</i> | 12.215,8564 |
| 4 | <i>Rotary Vacum Filter 2</i> | 1.256,2571 |
| 5 | <i>Kondensor</i> | 14.481,1101 |
| | <i>Over design</i> | 20% |
| | Total | 160.421,31 |

Densitas air pada suhu 30°C = 994,3965 kg/m³ (Geankoplis, 2003)

Kebutuhan air ini dibutuhkan pada suhu masuk unit proses 30°C dan keluar unit proses pada suhu 45°C.

c. Air sanitasi

Air yang akan digunakan harus memenuhi syarat-syarat kesehatan. Dapat dilakukan dengan menambahkan kaporit untuk menghilangkan bibit penyakit dan mengurangi kekeruhan.

Syarat fisik:

- Suhu di bawah suhu udara luar.
- Warna jernih
- Tidak mempunyai rasa.
- Tidak berbau.

Syarat kimia:

- Tidak mengandung zat organik maupun zat anorganik.
- Tidak beracun.

Syarat bakteriologis:

- Tidak mengandung bakteri-bakteri, terutama bakteri patogen.

Tabel 1.34 Kebutuhan air sanitasi

| No | Penggunaan | Kebutuhan (kg/jam) |
|-------|---------------------------------------|--------------------|
| 1 | Karyawan | 1.365 |
| 2 | Laboratorium, poliklinik, dan bengkel | 200 |
| 3 | Pemadam kebakaran | 400 |
| 4 | Kantin dan mushola | 200 |
| 5 | Pembersihan, pemeliharaan, dan taman | 200 |
| Total | | 2.365 |

a. Air Umpan Boiler

Sumber air yang digunakan untuk kebutuhan umpan *boiler* berasal dari SIER. Beberapa hal yang perlu diperhatikan dalam penanganan air umpan *boiler* adalah sebagai berikut:

1. Kandungan yang dapat menyebabkan korosi

Disebabkan karena air mengandung larutan asam dan gas-gas terlarut.

2. Kandungan yang dapat menyebabkan kerak

Disebabkan karena adanya kesadahan dan suhu tinggi, yang biasanya berupa garam-garam karbonat dan silikat.

3. Kandungan yang dapat menyebabkan pembusaan (*foaming*)

Air yang diambil dari proses pemanasan bisa menyebabkan *foaming* pada boiler dan alat penukar panas karena adanya zat-zat organik, anorganik, dan zat-zat yang tidak larut dalam jumlah besar. Efek pembusaan terjadi pada alkalinitas tinggi.

Tabel 1.35 Kebutuhan air untuk *steam*

| No | Penggunaan | Kebutuhan (kg/jam) |
|----|--------------------|--------------------|
| 1 | <i>HE-01</i> | 9.760,79 |
| 2 | <i>HE-02</i> | 34.876,65 |
| 3 | <i>Evaporator</i> | 48.919,5461 |
| | <i>Over design</i> | 20% |
| | Total | 58.703,4565 |

Tabel 1.36 Kebutuhan air *make up*

| No | Komponen | Kebutuhan (kg/jam) |
|----|---------------------------------|--------------------|
| 1 | <i>Make up</i> air pendingin | 5.870,35 |
| 2 | <i>Make up</i> air umpan boiler | 16.042,13 |
| | Total | 21.912,48 |

Tahapan-tahapan pengolahan air adalah sebagai berikut:

1. Bak Penampung Sementara (BU-01)

Air setelah keluar dari bak penampungan air SIER dialirkan ke tangki penampung yang siap distibusikan sebagai air sanitasi, air pendingin dan sebagai air proses.

2. Tangki Air Bersih (TU-01)

Tangki air bersih berfungsi untuk menampung air bersih yang telah diproses. Dimana air bersih ini digunakan untuk keperluan air minum dan perkantoran.

Dalam tangki ini ditambahkan kaporit yang berfungsi sebagai penjernih karena harganya murah dan masih mempunyai daya desinfeksi sampai beberapa jam setelah pembubuhannya.

6.1.2. Unit Pengadaan Steam

Steam yang diproduksi pada pabrik magnesium sulfat heptahidrat ini digunakan sebagai media pemanas *evaporator*, *mixer*, *reaktor*, dan *heat exchanger*. Untuk menghasilkan uap air yang digunakan dalam proses, alat yang digunakan adalah *boiler* atau ketel uap. Dalam hal ini yang digunakan adalah boiler pipa api (*fire tube boiler*), karena memiliki kelebihan sebagai berikut :

- Air umpan tidak perlu terlalu bersih karena berada di luar pipa.
- Tidak memerlukan *plate* tebal untuk *shell*, sehingga harganya lebih murah.
- Tidak memerlukan tembok atau batu tahan api.
- Pemasangannya murah.

Untuk memenuhi kebutuhan steam digunakan 1 buah *boiler*. Steam yang dihasilkan di *boiler* ini mempunyai suhu 150°C. Jumlah steam yang dibutuhkan sebesar 16.628,6528 kg/jam.

Tahapan pengolahan air untuk umpan *boiler* antara lain:

1. Unit Demineralisasi Air

Unit ini berfungsi untuk menghilangkan mineral-mineral yang terkandung didalam air, seperti : Ca^{2+} , Mg^{2+} , Na^+ , HCO^{3-} , SO^{4-} , Cl^- , dan lain-lain dengan menggunakan resin. Air yang diperoleh adalah air bebas mineral yang akan digunakan untuk keperluan air proses dan sebagian diproses lebih lanjut menjadi air umpan *boiler* (*boiler Feed Water*).

Demineralisasi berfungsi mengambil semua ion yang terkandung di dalam air. Air yang telah mengalami proses ini disebut air demin (*Deionized Water*).

Sistem *demineralisasi* disiapkan untuk mengolah air filter dengan penukar ion (*Ion Exchanger*) untuk menghilangkan padatan yang terlarut dalam air dan menghasilkan air demin sebagai air umpan boiler untuk membangkitkan *steam*.

Unit penyediaan air bebas mineral terdiri dari penukar kation (*Cation Exchanger*) dan penukar anion (*Anion Exchanger*). Penukar kation-anion berisi campuran resin kation dan anion untuk pengolahan akhir air. Semua penukar ion dioperasikan dengan aliran air yang kontinyu. Resin yang diisikan ke penukar ion diregenerasi bila kemampuannya menukar ion telah habis. Bahan kimia yang dipakai untuk regenerasi dari penukar ion dan netralisasi air bekas regenerasi adalah NaCl dan NaOH.

Demineralisasi air diperlukan karena air umpan boiler harus memenuhi syarat sebagai berikut :

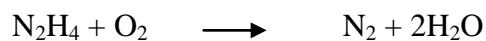
- Jika *steam* digunakan sebagai pemanas diharapkan tidak menimbulkan kerak pada kondisi *steam* yang dikehendaki maupun pada tube *heat exchanger*, karena hal tersebut dapat mengakibatkan turunnya efisiensi operasi, bahkan dapat mengakibatkan tidak dapat beroperasi sama sekali.
- Bebas dari gas-gas yang dapat menimbulkan korosi terutama gas O₂ dan CO₂.

Air diumpulkan ke *kation exchanger* untuk menghilangkan kation-kation mineralnya. Kemungkinan jenis kation yang ada adalah Ca²⁺, Mg²⁺, K⁺, Fe²⁺, Mn²⁺, dan Al³⁺. Air yang keluar dari *kation exchanger* diumpulkan ke *anion exchanger* untuk menghilangkan anion-anion mineralnya. Kemungkinan jenis anion yang ditemui adalah HCO³⁻, CO₃²⁻, Cl⁻, NO⁻, dan SiO₃²⁻. air yang

keluar selanjutnya dikirim ke *unit demineralized water storage* sebagai penyimpanan sementara sebelum diproses lebih lanjut sebagai BFW.

2. Unit Air Umpam Boiler (*Boiler Feed Water*)

Air yang mengalami demineralisasi masih mengandung gas-gas terlarut terutama oksigen. Gas tersebut dapat menyebabkan korosi, sehingga gas tersebut harus dihilangkan terlebih dahulu dalam suatu *deaerator*. Pada *deaerator* diinjeksikan *steam* yang berfungsi untuk mengikat O₂ yang terkandung dalam air tidak sepenuhnya dapat menghilangkan kandungan O₂, sehingga perlu ditambahkan Hidrazin. Hidrazin berfungsi mengikat sisa O₂ berdasarkan reaksi berikut :



Spesifikasi alat Utilitas :

- 1) Bak Penampung Sementara
 - a) Kode : BU-01
 - b) Fungsi : Menampung air yang berasal dari penampungan air sier
 - c) Bahan : Beton
 - d) Jenis : *Silinder vertikal*
 - e) Volume : $362,1165 \text{ m}^3$
 - f) Tinggi : 7,7267 m
 - g) Diameter : 7,7267 m
- 2) Bak Penampung Air pendingin
 - a) Kode : BU-02
 - b) Fungsi : Menampung air pendingin
 - c) Bahan : Beton
 - d) Jenis : *Silinder vertikal*
 - e) Volume : $17,6463 \text{ m}^3$
 - f) Tinggi : 2,8222 m
 - g) Diameter : 2,8222 m
- 3) Tangki Air Sanitasi
 - a) Kode : TU-01
 - b) Fungsi : Menampung air bersih untuk kebutuhan sehari-hari.
 - c) Jenis : *Silinder vertikal*
 - d) Volume : $396,1440 \text{ m}^3/\text{jam}$
 - e) Tinggi : 12,6 m
 - f) Diameter : 6,3 m
- 4) *Kation Exchanger*
 - a) Kode : TU-02
 - a) Fungsi : Menurunkan kesadahan air umpan boiler

- b) Jenis : *Down flow cation exchanger*
- c) Resin : *Natural greensand zeolit*
- d) Kapasitas : 111,5258 m³/jam
- e) Diameter : 4,4015 m
- f) Tinggi : 1,5245 m

5) *Anion Exchanger*

- a) Kode : TU-03
- b) Fungsi : Menghilangkan anion dari air keluaran *kation exchanger*
- c) Jenis : *Down flow anion exchanger*
- d) Resin : *Synthetic resin anion exchanger*
- e) Kapasitas : 115,5258 m³/jam
- f) Diameter : 3,4094 m
- g) Tinggi : 1,2204 m

6) *Deaerator*

- a) Kode : De
- b) Fungsi : Menghilangkan kandungan gas dalam air terutama O₂, CO₂, NH₃, dan H₂S
- c) Jenis : Silinder tegak dengan bahan isian
- d) Kapasitas : 0,26 m³/jam
- e) Diameter : 0,4700 m
- f) Tinggi : 1,4850 m

7) *Boiler*

- a) Kode : BL
- b) Fungsi : Membuat *steam* jenuh pada suhu 150 °C
- c) Jenis : *Fire tube boiler*
- d) Kapasitas : 73.379,3 kg/jam

8) *Cooling Tower*

- a) Kode : CT
- b) Fungsi : Tempat mendinginkan air pendingin dan yang akan

disirkulasikan kembali.

- c) Jenis : *Cooling tower type crossflow*
- d) Suhu Masuk : 60°C
- e) Suhu Keluar : 30°C
- f) Kecepatan : 588,5947 gpm
- g) Jumlah : 1 buah

9) Chiler

- a) Kode : Ch
- b) Fungsi : Tempat mendinginkan air pendingin dan yang akan disirkulasikan kembali.
- c) Jenis : *vapor compression refrigeration cycle*
- d) Suhu Masuk : 30°C
- e) Suhu Keluar : 15°C
- f) Kecepatan : 59,32 gpm
- g) Jumlah : 1 buah

10) Pompa utilitas

13.1 Pompa Utilitas 1

- a) Kode : PU-01
- b) Fungsi : Mengalirkan air penampungan sier menuju BU-01
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 463,3797 m³/jam
- g) Power : 15 Hp

13.2 Pompa Utilitas 2

- a) Kode : PU-02
- b) Fungsi : Mengalirkan air dari BU-01 ke BU-02
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*

- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : $22,5810 \text{ m}^3/\text{jam}$
- g) Power : 2 Hp

13.3 Pompa Utilitas 3

- a) Kode : PU-03
- b) Fungsi : Mengalirkan air BU-02 ke Cooling tower
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : $22,5810 \text{ m}^3/\text{jam}$
- g) Power : 3 Hp

13.4 Pompa Utilitas 4

- a) Kode : PU-04
- b) Fungsi : Mengalirkan air dari cooling tower ke tangki air pendingin 1
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : $9,412 \text{ m}^3/\text{jam}$
- g) Power : 2 Hp

13.5 Pompa Utilitas 5

- a) Kode : PU-05
- b) Fungsi : Mengalirkan air dari cooling tower ke chiler
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : $13,169 \text{ m}^3/\text{jam}$
- g) Power : 2 Hp

13.6 Pompa Utilitas 6

- a) Kode : PU-06
- b) Fungsi : Mengalirkan air dari chiler ke tangki air pendingin 2
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 13,169 m³/jam
- g) Power : 2 Hp

13.7 Pompa Utilitas 7

- a) Kode : PU-07
- b) Fungsi : Mengalirkan air dari BU-01 ke tangki pemurnian (air +kaporit)
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 2,7662 m³/jam
- g) Power : 1 Hp

13.8 Pompa Utilitas 8

- a) Kode : PU-08
- b) Fungsi : Mengalirkan air sungai dari BU-01 ke *cation exchanger*
- c) Bahan : *Carbon Steel (SA 283 C)*
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 134,4297 m³/jam
- g) Power : 2 Hp

13.9 Pompa Utilitas 9

- a) Kode : PU-09
- b) Fungsi : Mengalirkan air dari *cation exchanger* ke *anion exchanger*
- c) Bahan : *Carbon Steel* (SA 283 C)
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 134,43 m³/jam
- g) Power : 2 Hp

13.10 Pompa Utilitas 10

- a) Kode : PU-10
- b) Fungsi : Mengalirkan air proses dari *anion exchanger* ke Tangki air demin
- c) Bahan : *Carbon Steel* (SA 283 C)
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 134,43 m³/jam
- g) Power : 2 Hp

13.11 Pompa Utilitas 11

- a) Kode : PU-11
- b) Fungsi : Mengalirkan air demin dari tangki air demin ke *Deaerator*
- c) Bahan : *Carbon Steel* (SA 283 C)
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 134,429 m³/jam
- g) Power : 2 Hp

13.12 Pompa Utilitas 12

- a) Kode : PU-12

- b) Fungsi : Mengalirkan air demin dari *deaerator* ke *boiler*
- c) Bahan : *Carbon Steel* (SA 283 C)
- d) Jenis : *Centrifugal pump*
- e) Jumlah : 1 buah
- f) Kapasitas : 103,289 m³/jam
- g) Power : 2 Hp

6.1.3. Unit Pengadaan Listrik

Unit pengadaan listrik bertugas untuk menyediakan listrik guna memenuhi kebutuhan pabrik dan kantor. Kebutuhan listrik di pabrik amonium klorida ini dipenuhi dari Perusahaan Listrik Negara (PLN) dan 1 generator pabrik. Dalam hal ini, karena pabrik dijalankan secara kontinyu, maka untuk menghindari gangguan-gangguan yang mungkin terjadi digunakan *generator set* sebagai cadangan. PLN menyuplai 323 KW yang digunakan untuk penerangan pada pabrik. 1 generator digunakan untuk menyuplai pemenuhan listrik proses dan utilitas. Sedangkan 1 generator lagi digunakan untuk tenaga listrik cadangan apabila PLN mengalami gangguan.

Kebutuhan listrik di pabrik amonium klorida ini meliputi :

- 1) Listrik untuk keperluan proses dan utilitas

Besarnya listrik untuk keperluan proses dan utilitas diperkirakan sebagai berikut :

Tabel 1.37 Konsumsi listrik untuk keperluan proses

| Nama dan alat proses | Power, Hp | Jumlah | Σ power, Hp |
|----------------------|-----------|--------|--------------------|
| Mixer-01 | 4,00 | 1 | 4,0000 |
| Mixer-02 | 14,00 | 1 | 14,0000 |
| Pompa-01 | 1,00 | 2 | 2,0000 |
| Pompa-02 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| Pompa-03 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| Pompa-04 | 1,00 | 1 | 1,0000 |

| | | | |
|------------------|-------------|-----------|-----------------|
| Pompa-05 | 5,00 | 1 | 5,0000 |
| Pompa-06 | 8,00 | 1 | 8,0000 |
| rvf-1 | 5,00 | 1 | 4,9955 |
| Cryztalizer | 7,37 | 1 | 7,3654 |
| rvf-2 | 5,00 | 1 | 5,0019 |
| RD | 78,73 | 1 | 78,7292 |
| Ballmil | 220,00 | 1 | 220,000 |
| Screen | 7,50 | 1 | 7,5000 |
| Screw | 4,11 | 1 | 4,1112 |
| Bucket elevator | 3,00 | 2 | 6,0000 |
| Belt convey | 0,072178478 | 1 | 0,072178 |
| Blower | 8,00 | 1 | 8,0000 |
| screw-2 | 4,11 | 1 | 4,1111 |
| Bucket elev-2 | 4,00 | 1 | 4,0000 |
| cooling conveyor | 4,00 | 1 | 3,689773 |
| Total | | 24 | 389,5763 |

Diketahui 1 Hp = 0,7457 kW
Power yang dibutuhkan = 290,5 kW

2) Listrik untuk utilitas

Besarnya kebutuhan listrik untuk proses (utilitas) adalah sebagai berikut :

Tabel 1.38 Konsumsi listrik untuk keperluan utilitas

| Nama dan alat proses | Power, Hp | Jumlah | Σ power, Hp |
|----------------------|-----------|--------|--------------------|
| Pompa-01 | 15,00 | 1 | 15,0000 |
| Pompa-02 | 13,00 | 1 | 13,0000 |
| Pompa-03 | 2,00 | 1 | 2,0000 |
| Pompa-04 | 3,00 | 1 | 3,0000 |
| Pompa-05 | 2,00 | 1 | 2,0000 |
| Pompa-06 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| Pompa-07 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| Pompa-08 | 2,00 | 1 | 2,0000 |

| | | | |
|----------------------|-------|---|----------------|
| Pompa-09 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| Pompa-10 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| Pompa-11 | 1,00 | 1 | 1,0000 |
| cooling tower | 0,50 | 1 | 0,5000 |
| Penyedia Udara tekan | 12,00 | 1 | 12,0000 |
| Total | | | 54,5000 |

Diketahui 1 Hp = 0,7457 kW
Power yang dibutuhkan = 40,6407 kW

1) Listrik untuk penerangan dan AC

Listrik untuk AC diperkirakan sebesar 5000 W = 5 kW

Listrik untuk penerangan diperkirakan sebesar = 100 kW

2) Listrik untuk laboratorium dan bengkel

Listrik yang digunakan diperkirakan = 40 kW

3) Listrik untuk instrumentasi

Listrik yang digunakan diperkirakan sebesar = 5 kW

Jadi, jumlah kebutuhan listrik

$$= (290,50 + 40,6407 + 5 + 100 + 40 + 5) \text{ kW}$$

$$= 481,1477 \text{ kW}$$

Emergency generator yang digunakan mempunyai efisiensi

88%, maka Input generator = 546,7588 kW

Ditetapkan *input generator* = 700 kW

Untuk keperluan dan cadangan = $(700 - 546,7588) \text{ kW} \times 88\%$

$$= 134,8523 \text{ kW}$$

Spesifikasi Generator

- a. Tipe = AC generator
- b. Kapasitas = 700 kW
- c. Tegangan = 220/360 volt
- d. Efisiensi = 88 %
- e. Frekuensi = 50 Hz

f. Bahan bakar = Solar (*fuel oil*)

6.1.4. Unit Pengadaan Bahan Bakar

Unit pengadaan bahan bakar mempunyai tugas menyediakan atau menyimpan bahan bakar yang digunakan dalam boiler dan generator. Jenis bahan bakar yang digunakan adalah solar. Solar diperoleh dari Pertamina dan distributor di daerah Surabaya. Pemilihan solar sebagai bahan bakar didasarkan pada alasan :

- 1) Mudah didapat
- 2) Lebih ekonomis
- 3) Mudah dalam penyimpanan

Bahan bakar solar yang digunakan mempunyai spesifikasi sebagai berikut :

- | | |
|-------------------------------------|--|
| a. Jenis bahan bakar | : Solar |
| b. <i>Heating value</i> | : 16.767 Btu/lb |
| c. Efisiensi bahan bakar | : 80% |
| d. <i>Spesific gravity</i> solar | : 0,81 |
| e. ρ solar | : 50,566 lb/ft ³ |
| f. Kapasitas <i>input</i> generator | : 2.389.078,498 Btu/jam |
| g. Kebutuhan solar | : 3,5223 ft ³ /jam = 0,0997 m ³ /jam |

6.1.5 Unit penyediaan udara tekan

Udara tekan digunakan untuk menjalankan sistem instrumentasi. Pengolahan udara ini adalah pengolahan udara yang bebas dari air, bersifat kering, bebas minyak dan tidak mengandung partikel-partikel lainnya.

Udara tekan diperlukan untuk alat kontrol *pneumatic*. Kebutuhan setiap alat kontrol *pneumatic* sekitar 25,2 L/menit (Considine, 1970). Kebutuhan udara tekan diperkirakan 50 m³/jam.

6.1.6 Laboratorium

Laboratorium merupakan bagian yang sangat penting dalam menunjang kelancaran proses produksi, menjaga mutu produk, dan memperoleh data-data yang diperlukan. Data-data tersebut digunakan untuk evaluasi unit-unit yang ada, menentukan tingkat efisiensi, dan untuk pengendalian mutu. Sedangkan peran laboratorium yang lain adalah mengendalikan pencemaran lingkungan, baik limbah gas, cair maupun padat. Limbah cair berupa air limbah hasil proses.

Laboratorium kimia adalah sarana untuk mengadakan penelitian bahan baku, proses maupun produksi. Hal ini dilakukan untuk meningkatkan dan menjaga kualitas atau mutu produk dari perusahaan. Analisa yang dilakukan dalam rangka pengendalian mutu meliputi analisa bahan baku dan proses serta produk.

Tugas laboratorium antara lain :

1. Memeriksa bahan baku yang akan digunakan
2. Menganalisa dan meneliti produk yang akan dipasarkan
3. Menganalisa kadar zat-zat yang dapat menyebabkan pencemaran pada buangan pabrik.
4. Melakukan percobaan yang ada kaitannya dengan proses produksi.

Dalam upaya pengendalian mutu produk, adapun analisa pada proses pembuatan magnesium sulfat heptahidrat ini adalah sebagai berikut :

- Bahan baku yang berupa asam sulfat dan magnesium oksida, yang dianalisa meliputi warna, *densitas*, *viscositas*, *spesific gravity*, titik didih, dan kemurnian masing-masing bahan baku.
- Produk, yang dianalisa meliputi berat jenis dan kadar pengotor.

Analisa untuk unit utilitas meliputi :

- Air proses penjernihan, yang dianalisa pH, SiO_2 , Ca sebagai CaCO_3 , sulfur sebagai SO_4^- , clor sebagai Cl_2 dan zat padat terlarut.
- Air bebas mineral, analisa sama dengan penukar ion
- Air minum yang analisa pH, bau, dan kekeruhan.

Untuk mempermudah pelaksanaan program kerja laboratorium, maka laboratorium di pabrik dibagi menjadi tiga (3) bagian :

1. Laboratorium pengamatan

Kerja dan tugas laboratorium ini adalah melakukan analisa secara fisika terhadap semua aliran yang berasal dari proses produksi maupun tangki serta mengeluarkan '*certificate of quality*' untuk menjelaskan spesifikasi hasil pengamatan. Jadi pemeriksaan dan pengamatan dilakukan terhadap bahan baku dan produk akhir.

2. Laboratorium analitik

Kerja dan tugas laboratorium ini adalah melakukan analisa terhadap sifat-sifat dan kandungan kimiawi bahan baku dan produk akhir.

3. Laboratorium penelitian dan pengembangan

Kerja dan tugas laboratorium ini adalah melakukan penelitian dan pengembangan terhadap permasalahan yang berhubungan dengan kualitas material dalam proses dalam meningkatkan hasil akhir.

6.2. Kesehatan dan Keselamatan Kerja

Keselamatan kerja merupakan hal penting bagi perlindungan tenaga kerja yang berkaitan dengan alat kerja, mesin, bahan dan proses pengolahan, tempat kerja, lingkungannya serta cara pengeraannya.

Tujuan keselamatan kerja :

1. Melindungi tenaga kerja dalam melakukan pekerjaan untuk kesejahteraan hidup dan meningkatkan produksi
2. Menjamin keselamatan orang lain yang berada di lingkungan kerja
3. Memelihara sumber produksi dan dipergunakan secara aman di lingkungan kerja

Untuk pelaksanaan program keselamatan kerja, disediakan perlengkapan pakaian seragam kerja untuk tiap-tiap karyawan. Selain itu perusahaan juga menyediakan alat-alat pelindung diri yang disesuaikan

dengan kondisi dan jenis pekerjaan. Peralatan *safety* (*Safety Equipment*) harus dipakai oleh setiap karyawan yang berada di *plant* atau daerah proses. Perlengkapan *safety* yang harus dipakai :

1. Sepatu *safety*
2. *Safety Goggle* (kacamata *safety*)
3. *Ear muff/Ear plug*, yaitu penutup telinga yang dipakai untuk mengurangi suara bising dari mesin
4. *Safety Helmet*, yaitu alat pelindung kepala
5. Masker, yaitu penutup hidung dan mulut untuk menyaring udara yang dihisap
6. *Breathing apparatus*, yaitu alat bantu pernafasan dimana dipakai jika udara sekeliling kotor sekali atau beracun.

Adapun tindakan pencegahan yang dilakukan oleh perusahaan antara lain:

1. Penyediaan alat pencegah kebakaran dan kebocoran.
2. Pemberian penerangan, latihan, dan pembinaan agar setiap pekerja yang ada di tempat dapat mengetahui cara melakukan pencegahan jika terjadi kecelakaan, kebakaran, peledakan, dan kebocoran pipa yang berisi zat berbahaya.
3. Pemberian penerangan mengenai pertolongan pertama pada kecelakaan.

BAB VII

ORGANISASI DAN TATA LETAK

7.1.Bentuk Perusahaan

Pabrik magnesium sulfat hepta hidrat yang akan didirikan direncanakan mempunyai:

Bentuk : Perseroan Terbatas (PT)

Lapangan Usaha : Industri Magnesium Sulfat Hepta Hidrat

Lokasi Perusahaan : Kawasan Industri SIER, Jawa Timur

Alasan dipilihnya bentuk perusahaan ini didasarkan atas beberapa faktor sebagai berikut:

- 1) Mudah untuk mendapatkan modal, yaitu dengan menjual saham perusahaan.
- 2) Tanggung jawab pemegang saham terbatas, sehingga kelancaran produksi hanya dipegang oleh pimpinan perusahaan. Pemilik dan pengurus perusahaan terpisah satu sama lain. Pemilik perusahaan adalah para pemegang saham dan pengurus perusahaan adalah direksi beserta staffnya yang diawasi oleh dewan komisaris, sehingga kelangsungan hidup perusahaan lebih terjamin, karena tidak terpengaruh dengan berhentinya pemegang saham, direksi beserta staffnya atau karyawan perusahaan.
- 3) Efisiensi dari manajemen. Para pemegang saham dapat memilih orang yang ahli sebagai dewan komisaris dan direktur utama yang cukup cakap dan berpengalaman.
- 4) Lapangan usaha lebih luas, PT dapat menarik modal yang sangat besar dari masyarakat, sehingga dengan modal ini PT dapat memperluas usahanya.
- 5) Merupakan badan usaha yang memiliki kekayaan tersendiri yang terpisah dari kekayaan pribadi.
- 6) Mudah mendapatkan kredit bank dengan jaminan perusahaan yang ada.
- 7) Mudah bergerak dipasar modal.

Ciri-ciri Perseroan Terbatas (PT) yaitu perseroan terbatas didirikan dengan akta notaris berdasarkan kitab undang-undang hukum dagang. Besarnya modal ditentukan dalam akta pendirian dan terdiri dari saham-saham. Pemiliknya adalah para pemegang saham serta yang memilih suatu direksi yang memimpin jalannya perusahaan. Pembinaan personalia sepenuhnya diserahkan kepada direksi tersebut dengan memperhatikan hukum-hukum perburuhan.

7.2. Struktur Organisasi

Struktur organisasi merupakan kerangka dasar suatu perusahaan. Untuk mendapat sistem yang baik maka perlu diperhatikan beberapa pedoman, yang antara lain adalah perumusan tujuan perusahaan jelas, pendeklegasian wewenang, pembagian tugas kerja yang jelas, kesatuan perintah dan tanggung jawab, sistem pengontrolan atas pekerjaan yang telah dilaksanakan, dan organisasi perusahaan yang fleksibel.

Dengan berpedoman terhadap asas tersebut maka diperoleh bentuk struktur organisasi yang baik, yaitu sistem lini dan staf. Pada sistem ini, garis kekuasaan lebih sederhana dan praktis. Demikian pula kebaikan dalam pembagian tugas kerja seperti yang terdapat dalam sistem organisasi fungsional, sehingga seorang karyawan hanya bertanggung jawab pada seorang atasan saja. Sedangkan untuk mencapai kelancaran produksi, maka perlu dibentuk staf ahli yang terdiri atas orang yang ahli di bidangnya. Bantuan pikiran dan nasehat akan diberikan oleh staf ahli kepada tingkat pengawas, demi tercapainya tujuan perusahaan. Tanggung jawab, tugas serta wewenang tertinggi terletak pada pimpinan yang terdiri dari Direktur Utama dan Direktur yang disebut Dewan Direksi. Sedangkan kekuasaan tertinggi berada pada Rapat Anggota Tahunan.

Jenjang kepemimpinan dalam perusahaan ini sebagai berikut:

7.2.1. Pemegang Saham

Pemegang saham adalah beberapa orang yang mengumpulkan modal untuk kepentingan pendirian dan berjalannya operasi

perusahaan tersebut. Kekuasaan tertinggi pada perusahaan yang mempunyai bentuk PT (Perseroan Terbatas) adalah Rapat Umum Pemegang Saham (RUPS). Pada RUPS tersebut para pemegang saham berwenang :

1. Mengangkat dan memberhentikan Dewan Komisaris
2. Mengangkat dan memberhentikan Direktur
3. Mengesahkan hasil-hasil usaha serta neraca perhitungan untung rugi tahunan dari perusahaan.

7.2.2. Dewan Komisaris

Dewan Komisaris merupakan pelaksana tugas sehari-hari dari pemilik saham, sehingga Dewan Komisaris akan bertanggung jawab kepada pemilik saham. Tugas-tugas Dewan Komisaris meliputi:

1. Menilai dan menyetujui rencana direksi tentang kebijakan umum, target perusahaan, alokasi sumber-sumber dana dan pengarahan pemasaran.
2. Mengawasi tugas-tugas direksi
3. Membantu direksi dalam tugas-tugas penting.

7.2.3. Direktur

1. Direktur Utama

Tugas: memimpin kegiatan perusahaan secara keseluruhan, menerapkan sistem kerja dan arah kebijaksanaan perusahaan serta bertanggung jawab penuh terhadap jalannya perusahaan.

2. Direktur Teknik dan Produksi

Tugas: Memimpin pelaksanaan kegiatan pabrik yang berhubungan dengan bidang produksi dan operasi, teknik, pengembangan, pemeliharaan peralatan, pengadaan, dan laboratorium.

3. Direktur Keuangan dan Umum

Tugas: Bertanggung jawab terhadap masalah-masalah yang berhubungan dengan administrasi, personalia, dan keselamatan kerja.

7.2.4. Staf Ahli dan Litbang

Staf ahli dan litbang terdiri dari tenaga-tenaga ahli yang bertugas membantu manajer dalam menjalankan tugasnya baik yang berhubungan dengan teknik maupun administrasi. Staf Ahli bertanggung jawab kepada Direktur Utama sesuai dengan bidang keahlian masing-masing. Tugas dan wewenang Staf Ahli :

1. Memberi nasehat dan saran dalam perencanaan pengembangan perusahaan
2. Mengadakan evaluasi bidang teknik dan ekonomi perusahaan
3. Memberikan saran-saran dalam bidang hukum

7.2.5. Kepala Bagian

Secara umum tugas kepala bagian adalah mengkoordinir, mengatur dan mengawasi pelaksanaan pekerjaan dalam lingkungan bagiannya sesuai dengan garis-garis yang diberikan oleh perusahaan. Kepala bagian bertanggung jawab kepada Direktur Utama, kepala bagian terdiri dari :

1. Kepala Bagian Proses

Tugas : Bertanggung jawab terhadap masalah-masalah yang berhubungan dengan kegiatan pabrik dalam bidang proses produksi

2. Kepala Bagian Utilitas

Tugas : Bertanggung jawab terhadap masalah-masalah yang berhubungan dengan kegiatan pabrik dalam bidang penyediaan utilitas.

3. Kepala Bagian Pengolahan Limbah

Tugas : Bertanggung jawab terhadap masalah-masalah yang berhubungan dengan kegiatan pabrik dalam bidang pengolahan limbah.

4. Kepala Bagian Pemeliharaan, Listrik, dan Instrumentasi

Tugas : Bertanggung jawab terhadap kegiatan pemeliharaan dan fasilitas penunjang kegiatan produksi.

5. Kepala Bagian Penelitian, Pengembangan dan Pengendalian Mutu

Tugas : Bertanggung jawab terhadap masalah-masalah yang perhubungan dengan kegiatan yang berhubungan dengan pengembangan perusahaan, pengawasan mutu, serta keselamatan kerja.

6. Kepala Bagian Keuangan dan Pemasaran

Tugas : Bertanggung jawab terhadap masalah-masalah yang berhubungan dengan kegiatan pemasaran, pengadaan barang, serta pembukuan keuangan.

7. Kepala Bagian Umum

Tugas : Bertanggung jawab terhadap kegiatan yang berhubungan dengan rumah tangga perusahaan.

7.2.6. Karyawan

1. Karyawan Proses

Tugas : Bertanggung jawab atas kelancaran proses produksi

2. Karyawan Utilitas

Tugas : Bertanggung jawab terhadap penyediaan air, bahan bakar, dan udara tekan baik untuk proses maupun instrumentasi.

3. Karyawan Laboratorium dan Pengendalian Mutu

Tugas : Menyelenggarakan pemantauan hasil (mutu) dan pengolahan limbah

4. Karyawan Pemasaran

Tugas : Mengkoordinasikan kegiatan pemasaran produk dan pengadaan bahan baku pabrik

5. Karyawan Keuangan

Tugas : Bertanggung jawab atas pembelian barang-barang untuk kelancaran produksi, bertanggung jawab terhadap pembukuan serta hal-hal yang berkaitan dengan keuangan perusahaan.

6. Karyawan Pemeliharaan dan Bengkel

Tugas : Bertanggung jawab atas kegiatan perawatan dan pergantian alat-alat serta fasilitas pendukungnya.

7. Karyawan Kesehatan dan Keselamatan Kerja

Tugas : Mengurus masalah kesehatan karyawan dan keluarga, serta menangani masalah keselamatan kerja di perusahaan.

8. Karyawan Humas dan Keamanan

Tugas : Menyelenggarakan kegiatan yang berkaitan dengan relasi perusahaan, pemerintahan, serta mengawasi langsung masalah keamanan perusahaan.

7.3. Sistem Kepegawaian dan Sistem Gaji

7.3.1. Sistem Kepegawaian

Pada pabrik magnesium sulfat hepta hidrat ini sistem upah karyawan berbeda-beda tergantung pada status karyawan, kedudukan, tanggung jawab, dan keahlian. Menurut statusnya karyawan dibagi menjadi 3 golongan sebagai berikut :

1. Karyawan tetap

Yaitu karyawan yang diangkat dan diberhentikan dengan Surat Keputusan (SK) direksi dan mendapat gaji bulanan sesuai dengan kedudukan, keahlian dan masa kerja.

2. Karyawan harian

Yaitu karyawan yang diangkat dan diberhentikan direksi tanpa SK direksi dan mendapat upah harian yang dibayar tiap akhir pekan.

3. Karyawan borongan

Yaitu karyawan yang digunakan oleh pabrik bila diperlukan saja.
Karyawan ini menerima upah borongan untuk suatu perusahaan.

7.3.2. Sistem Gaji

Sistem gaji Perusahaan ini dibagi menjadi tiga golongan yaitu :

1. Gaji Bulanan

Gaji ini diberikan kepada pegawai tetap. Besarnya gaji sesuai dengan peraturan perusahaan.

2. Gaji Harian

Gaji ini diberikan kepada karyawan tidak tetap atau buruh harian.

3. Gaji Lembur

Gaji ini diberikan kepada karyawan yang bekerja melebihi jam yang telah ditetapkan. Besarnya sesuai dengan peraturan perusahaan.

Perincian golongan dan gaji pegawai sebagai berikut :

Tabel 1.39 Daftar gaji karyawan

| No | Jabatan | Klasifikasi | Jumlah | Gaji/ bulan | Gaji/tahun |
|----|--|---------------|--------|-------------------|--------------------|
| 1 | Direktur Utama | S2-T.Kimia | 1 | IDR 50.000.000,00 | IDR 600.000.000,00 |
| 2 | Direktur Teknik dan Produksi | S2-T.Kimia | 1 | IDR 35.000.000,00 | IDR 420.000.000,00 |
| 3 | Direktur Keuangan dan Umum | S2-Ekonomi | 1 | IDR 35.000.000,00 | IDR 420.000.000,00 |
| 4 | Staf Ahli dan Litbang | S3/S2-T.Kimia | 2 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 5 | Kepala Bagian Proses | S1-T.Kimia | 1 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 6 | Kepala Bagian Utilitas | S1-T.Kimia | 1 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 7 | Kepala Bagian Pengolahan Limbah | S1-T.Kimia | 1 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 8 | Kepala Bagian Pemeliharaan, Listrik dan Instrumentasi | S1-T.Elektro | 1 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 9 | Kepala Bagian Penelitian, Pengembangan dan Pengendalian Mutu | S1-T.Kimia | 1 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 10 | Kepala Bagian Keuangan dan Pemasaran | S1-Ekonomi | 1 | IDR 20.000.000,00 | IDR 240.000.000,00 |
| 11 | Kepala Bagian Umum | S1-Ekonomi | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 12 | Kepala Seksi Unit Proses | S1-T.Kimia | 2 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 13 | Kepala Seksi Unit Utilitas | S1-T.Kimia | 2 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |

| | | | | | |
|--------------|--|-----------------|-----|---------------------------|-----------------------------|
| 14 | Kepala Seksi Unit Pengolahan Limbah | S1-T.Kimia | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 15 | Kepala Seksi Unit Laboratorium | D3-Analis Kimia | 1 | IDR 7.000.000,00 | IDR 84.000.000,00 |
| 16 | Kepala Seksi Unit Pemeliharaan | S1-T.Mesin | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 17 | Kepala Seksi Unit Keamanan | D3/SLTA | 1 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 18 | Kepala Seksi Unit Humas | S1-Psikologi | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 19 | Kepala Seksi Unit Personalia | S1-Psikologi | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 20 | Kepala Seksi Unit Pemasaran | S1-Ekonomi | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 21 | Kepala Seksi Unit Keuangan | S1-Ekonomi | 1 | IDR 10.000.000,00 | IDR 120.000.000,00 |
| 22 | Karyawan Unit Proses | S1/D3-T.Kimia | 80 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 23 | Karyawan Unit Utilitas | S1/D3-T.Kimia | 20 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 24 | Karyawan Unit Pengolahan Limbah | S1/D3-T.Kimia | 30 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 25 | Karyawan Unit Laboratorium dan Pengendalian Mutu | S1/D3-T.Kimia | 15 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 26 | Karyawan Unit Pemasaran | S1/D3-Ekonomi | 15 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 27 | Karyawan Unit Keuangan | S1/D3-Ekonomi | 15 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 28 | Karyawan Unit Pemeliharaan dan Bengkel | S1/D3-T.Mesin | 20 | IDR 5.000.000,00 | IDR 60.000.000,00 |
| 29 | Karyawan Unit Humas | S1/D3-Psikologi | 9 | IDR 4.500.000,00 | IDR 54.000.000,00 |
| 30 | Karyawan Unit Keamanan | SLTA | 16 | IDR 3.200.000,00 | IDR 38.400.000,00 |
| 31 | Dokter | S1-kedokteran | 1 | IDR 7.000.000,00 | IDR 84.000.000,00 |
| 32 | Perawat | Akper | 4 | IDR 3.500.000,00 | IDR 42.000.000,00 |
| 33 | Sopir | SLTA | 10 | IDR 3.200.000,00 | IDR 38.400.000,00 |
| 34 | Pesuruh | SLTA | 4 | IDR 3.200.000,00 | IDR 38.400.000,00 |
| 35 | Cleaning Service | SLTA | 10 | IDR 3.200.000,00 | IDR 38.400.000,00 |
| TOTAL | | | 273 | IDR 424.800.000,00 | IDR 5.097.600.000,00 |

Supervisi (15% karyawan) = IDR 764.640.000,00 (15 % Labor, Peter hal 266)

7.3.3. Pembagian Jam Kerja Karyawan

Pabrik magnesium sulfat heptahidrat beroperasi 330 hari dalam 1 tahun dan 24 jam perhari. Sisa hari yang bukan hari libur digunakan untuk perbaikan atau perawatan *shutdown*. Sedangkan pembagian jam kerja karyawan digolongkan dalam 2 golongan, yaitu :

a. Karyawan non-*shift*

Karyawan non-*shift* adalah para karyawan yang tidak menangani proses produksi secara langsung. Termasuk karyawan harian yaitu direktur, staf ahli, kepala bagian, kepala seksi serta bawahan yang ada di kantor. Karyawan harian dalam satu minggu akan bekerja selama 6 hari dengan jam kerja sebagai berikut :

Jam kerja :

1. Hari Senin-Jum'at : Jam 07.00-15.00
2. Hari Sabtu : Jam 07.00-12.00

Jam istirahat :

1. Hari Senin-Kamis : Jam 12.00-13.00
2. Hari Jumat : Jam 11.00-13.00

b. Karyawan *Shift*

Karyawan *shift* adalah karyawan yang secara langsung menangani proses produksi atau mengatur bagian-bagian tertentu dari pabrik yang mempunyai hubungan dengan masalah keamanan dan kelancaran produksi. Yang termasuk karyawan *shift* antara lain seksi proses, sebagian seksi laboratorium, seksi pemeliharaan, seksi utilitas dan seksi keamanan. Para karyawan *shift* akan bekerja bergantian sehari semalam, dengan pengaturan sebagai berikut :

Karyawan produksi dan teknik :

1. *Shift* pagi : Jam 07.00-15.00
2. *Shift* siang : Jam 15.00-23.00
3. *Shift* malam : Jam 23.00-07.00

Karyawan Keamanan :

1. *Shift* pagi : Jam 06.00-14.00

2. *Shift siang* : Jam 14.00-22.00
 3. *Shift malam* : Jam 22.00-06.00

Untuk karyawan *shift* ini akan dibagi dalam 4 regu di mana 3 regu bekerja dan 1 regu istirahat dan dikenakan secara bergantian. Tiap regu akan mendapat giliran 3 hari kerja dan 1 hari libur tiap-tiap *shift* dan masuk lagi untuk *shift* berikutnya.

Tabel 1.40 Pembagian *shift* karyawan

| Hari ke- Regu | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 |
|------------------|---|---|---|---|---|---|---|---|---|----|----|----|
| 1 | P | S | M | L | P | S | M | L | P | S | M | L |
| 2 | S | M | L | P | S | M | L | P | S | M | L | P |
| 3 | M | L | P | S | M | L | P | S | M | L | P | S |
| 4 | L | P | S | M | L | P | S | M | L | P | S | M |

Keterangan :

P = Shift pagi
S = Shift siang

M = Shift malam
L = Libur

Kelancaran produksi dari suatu pabrik sangat dipengaruhi oleh faktor kedisiplinan karyawannya. Untuk itu kepada seluruh karyawan diberlakukan absensi dan masalah absensi ini akan digunakan pimpinan perusahaan sebagai dasar dalam mengembangkan karier para karyawan dalam perusahaan.

7.4. Kesejahteraan Karyawan

Untuk meningkatkan kesejahteraan karyawan dan keluarganya, perusahaan memberikan fasilitas-fasilitas penunjang seperti: tunjangan, fasilitas kesehatan, transportasi, koperasi, Keselamatan dan Kesehatan Kerja (K3), cuti, dan lain-lain.

1. Tunjangan

- a. Tunjangan berupa gaji pokok yang diberikan berdasarkan golongan karyawan yang bersangkutan
 - b. Tunjangan jabatan yang diberikan berdasarkan jabatan yang dipegang karyawan
 - c. Tunjangan lembur yang diberikan kepada karyawan yang bekerja diluar jam kerja berdasarkan jumlah jam kerja
2. Cuti
 - a. Cuti tahunan diberikan kepada setiap karyawan selama 12 hari kerja dalam 1 tahun.
 - b. Cuti sakit diberikan kepada karyawan yang menderita sakit berdasarkan keterangan dokter.
 3. Pakaian kerja

Pakaian kerja diberikan kepada setiap karyawan sejumlah 3 pasang untuk setiap tahunnya
 4. Pengobatan
 - a. Biaya pengobatan bagi karyawan yang menderita sakit yang diakibatkan oleh kerja, ditanggung oleh perusahaan sesuai dengan undang-undang
 - b. Biaya pengobatan bagi karyawan yang menderita sakit tidak disebabkan oleh kecelakaan kerja, diatur berdasarkan kebijaksanaan

7.5. Manajemen Produksi

Manajemen produksi merupakan salah satu bagian dalam suatu perusahaan yang fungsi utamanya adalah menyelenggarakan semua kegiatan untuk memproses bahan baku menjadi produk jadi dengan mengatur penggunaan faktor-faktor produksi proses produksi berjalan sesuai dengan yang direncanakan.

Manajemen produksi meliputi manajemen perencanaan dan pengendalian produksi. Tujuan perencanaan dan pengendalian produksi adalah mengusahakan agar diperoleh kualitas produksi yang sesuai dengan rencana dan dalam jangka waktu yang tepat. Dengan meningkatnya kegiatan

produksi maka selayaknya untuk diikuti dengan kegiatan perencanaan dan pengendalian agar dapat dihindarkan terjadinya penyimpangan-penyimpangan yang tidak terkendali.

Perencanaan ini sangat erat kaitannya dengan pengendalian, dimana perencanaan merupakan tolak ukur bagi kegiatan operasional, sehingga penyimpangan yang terjadi dapat diketahui dan selanjutnya dikendalikan kearah yang sesuai.

7.5.1. Perencanaan Produksi

Dalam menyusun rencana produksi secara garis besar ada dua hal yang perlu dipertimbangkan yaitu faktor eksternal dan internal. Yang dimaksud faktor eksternal adalah faktor yang menyangkut kemampuan pasar terhadap jumlah produk yang dihasilkan, sedangkan faktor internal adalah kemampuan pabrik.

1. Kemampuan pasar

Dapat dibagi menjadi dua kemungkinan :

- a) Kemampuan pasar lebih besar dibandingkan kemampuan pabrik, maka rencana produksi disusun secara maksimal
- b) Kemampuan pasar lebih kecil dibandingkan kemampuan pabrik

Ada 3 alternatif yang bisa diambil, yaitu :

- 1) Rencana produksi sesuai dengan kemampuan pasar atau produksi diturunkan sesuai dengan kemampuan pasar, dengan mempertimbangkan untung dan rugi
- 2) Rencana produksi tetap dengan mempertimbangkan bahwa kelebihan produksi disimpan dan dipasarkan tahun berikutnya
- 3) Mencari daerah pemasaran lain

2. Kemampuan Pabrik

Pada umumnya kemampuan pabrik ditentukan oleh beberapa faktor antara lain:

- a. Material/bahan baku

Dengan pemakaian yang memenuhi kualitas dan kuantitas maka akan mencapai target produksi yang diinginkan

b. Manusia/tenaga kerja

Kurang terampilnya tenaga kerja akan menimbulkan kerugian pabrik, untuk itu perlu dilakukan pelatihan atau *training* pada karyawan agar ketrampilan meningkat.

c. Mesin/peralatan

Ada dua hal yang mempengaruhi kehandalan dan kemampuan peralatan, yaitu jam kerja mesin efektif dan kemampuan mesin. Jam kerja mesin efektif adalah kemampuan suatu alat untuk beroperasi pada kapasitas yang diinginkan pada periode tertentu.

7.5.2. Pengendalian Proses

Setelah perencanaan produksi dijalankan perlu adanya pengawasan dan pengendalian produksi agar proses berjalan dengan baik. Kegiatan proses produksi diharapkan menghasilkan produk yang mutunya sesuai dengan standar dan jumlah produksi yang sesuai dengan rencana serta waktu yang tepat sesuai jadwal.

Untuk itu perlu dilaksanakan pengendalian produksi sebagai berikut :

1) Pengendalian kualitas

Penyimpangan kualitas terjadi karena mutu bahan baku jelek, kesalahan operasi dan kerusakan alat. Penyimpangan dapat diketahui dari hasil monitor/analisa pada bagian laboratorium pemeriksaan.

2) Pengendalian kuantitas

Penyimpangan kuantitas terjadi karena kesalahan operator, kerusakan mesin, keterlambatan pengadaan bahan baku, perbaikan alat terlalu lama dan lain-lain. Penyimpangan tersebut perlu diidentifikasi penyebabnya dan diadakan evaluasi. Selanjutnya diadakan perencanaan kembali sesuai dengan kondisi yang ada.

3) Pengendalian waktu

Untuk mencapai tertentu perlu adanya waktu tertentu pula.

4) Pengendalian bahan proses

Bila ingin dicapai kapasitas produksi yang diinginkan, maka bahan untuk proses harus mencukupi. Karenanya diperlukan pengendalian bahan proses agar tidak terjadi kekurangan.

7.6. Tata Letak (*Lay Out*) Pabrik

Pemilihan lokasi pabrik didasarkan atas pertimbangan nilai praktis dan menguntungkan, baik ditinjau dari segi teknis maupun ekonomis. Perencanaan *lay out* pabrik meliputi perencanaan area penyimpanan, area proses dan *handling area*. Secara garis besar *lay out* pabrik dibagi menjadi beberapa daerah utama yaitu:

- 1) Daerah administrasi atau perkantoran, laboratorium dan ruang kontrol.
 - Daerah administrasi merupakan pusat kegiatan administrasi pabrik yang mengatur kelancaran operasi
 - Laboratorium dan ruang kontrol sebagai pusat pengendalian proses, kualitas dan kuantitas bahan yang akan di proses serta produk yang dijual.
- 2) Daerah proses merupakan daerah tempat-tempat proses diletakkan dan tempat proses berlangsung.
- 3) Daerah pergudangan umum, bengkel dan garasi
- 4) Daerah utilitas merupakan daerah kegiatan penyediaan air, *steam*, udara tekan dan listrik.

Adapun faktor-faktor yang perlu dipertimbangkan dalam pemilihan lokasi pabrik antara lain:

- 1) Penyediaan bahan baku

Lokasi pabrik sebaiknya dekat dengan penyediaan bahan baku dan pemasaran produk untuk menghemat biaya transportasi. Pabrik juga sebaiknya dekat dengan pelabuhan, jika ada bahan baku atau produk yang dikirim dari atau ke luar negeri.

- 2) Pemasaran

Magnesium sulfat heptahidrat merupakan bahan yang sangat dibutuhkan oleh industri sebagai bahan baku utama, sehingga pendirian pabrik diusahakan dilakukan di kawasan industri.

3) Ketersediaan energi dan air

Air merupakan kebutuhan yang sangat penting dalam suatu pabrik baik untuk air proses, pendingin atau kebutuhan lainnya. Sumber air biasanya berupa sungai, laut atau danau. Energi merupakan faktor utama dalam operasional pabrik.

4) Ketersediaan tenaga kerja

Tenaga kerja merupakan pelaku dari proses produksi. Ketersediaan tenaga kerja yang terampil dan terdidik akan memperlancar jalannya proses produksi.

5) Kondisi geografis dan sosial

Lokasi pabrik sebaiknya terletak didaerah yang stabil dari gangguanbencana alam (banjir, gempa bumi). Kebijakan pemerintah setempat juga turut mempengaruhi lokasi pabrik yang akan dipilih. Kondisi sosial masyarakat diharapkan memberi dukungan terhadap operasional pabrik sehingga dipilih lokasi pabrik yang memiliki masyarakat yang dapat menerima keberadaan pabrik.

6) Luas area yang tersedia

Harga tanah menjadi hal yang membatasi penyedia area. Pemakaian tempat disesuaikan dengan area yang tersedia, jika harga tanah amat tinggi maka diperlukan efisiensi dalam pemakaian ruangan hingga peralatan tertentu diletakkan diatas peralatan yang lain.

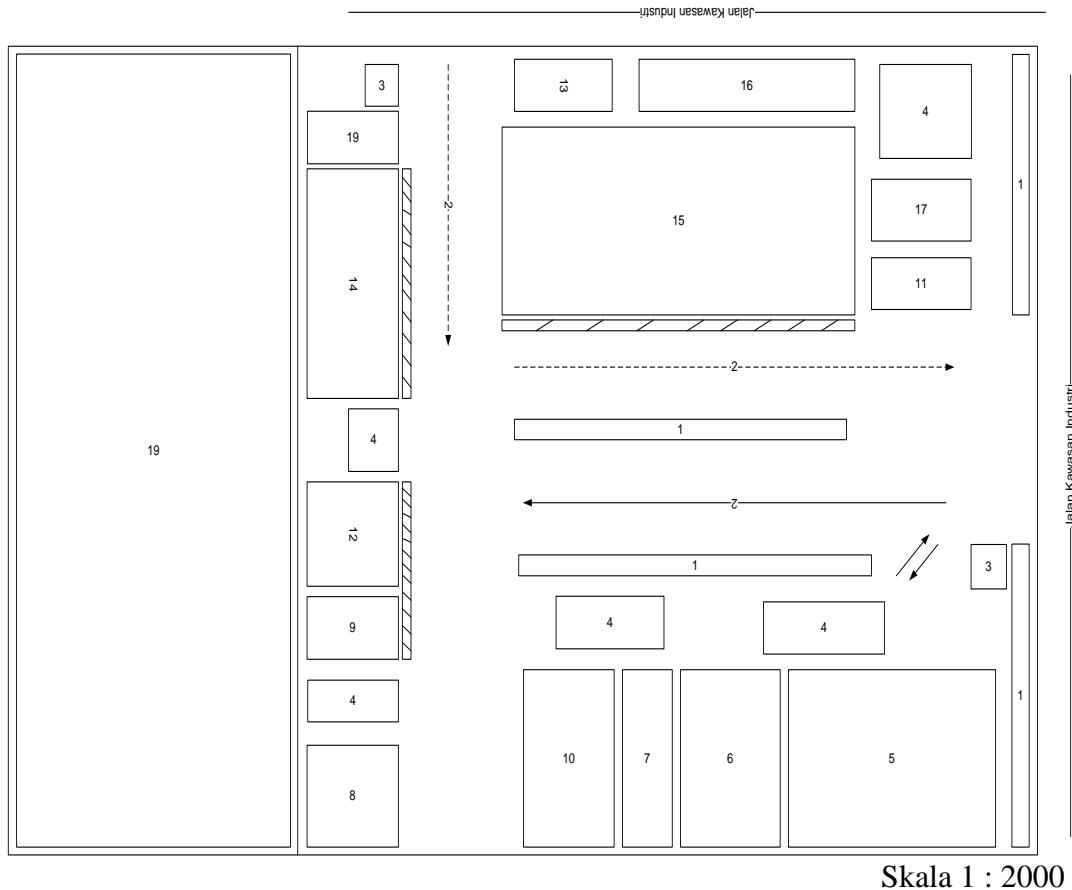
7) Fasilitas dan transportasi

8) Keamanan negara

Adapun luas tanah sebagai bangunan pabrik seperti terlihat dalam tabel di bawah ini :

Tabel 1.41 Luas bangunan pabrik

| No. | Bangunan | Ukuran (m) | Luas (m ²) |
|-----|---------------------|----------------------|------------------------|
| 1 | Kantor | 30 x 20 | 600 m ² |
| 2 | Gedung pertemuan | 12 x 12 | 144 m ² |
| 3 | Perpustakaan | 12 x 8 | 96 m ² |
| 4 | Masjid | 10 x 5 | 50 m ² |
| 5 | Kantin | 15 x 10 | 150 m ² |
| 6 | Poliklinik | 10 x 10 | 100 m ² |
| 7 | Kamar mandi | (7 x 3)+(10 x 11) | 131 m ² |
| 8 | Pos keamanan | 9 x 4 | 36 m ² |
| 9 | Tempat parkir | 20 x 25 | 500 m ² |
| 10 | Pengolahan limbah | (10x20)+(10*29) | 490 m ² |
| 11 | K3 | 11 x 11 | 121 m ² |
| 12 | LAB | 10 x 11 | 110 m ² |
| 13 | Ruang kontrol | 12 x 11 | 132 m ² |
| 14 | Pemadam kebakaran | 10 x 15 | 150 m ² |
| 15 | Utilitas | 15 x 45 | 675 m ² |
| 16 | Area proses | 50x35 | 1750 m ² |
| 17 | Bengkel | 22 x10 | 220 m ² |
| 18 | Taman | (2x55)+(15*9)+(3*23) | 519 m ² |
| 19 | Gudang | 15 x 15 | 225 m ² |
| 20 | Area perluasan | 70x70 | 4900 m ² |
| 21 | Parkir truk | 35x45 | 1575 m ² |
| 22 | Jalan | | 1831 m ² |
| | Total Luas bangunan | | 14505 m ² |



Gambar 1.7 Tata letak pabrik

Keterangan :

- | | |
|---------------------|-------------------------|
| 1. Taman | 12. K3 dan unit Pemadam |
| 2. Jalan | 13. Bengkel |
| 3. Pos keamanan | 14. Gudang |
| 4. Tempat parkir | 15. Area Proses |
| 5. Kantor | 16. Area Utilitas |
| 6. Gedung pertemuan | 17. Area kontrol |
| 7. Perpustakaan | 18. Parkiran Truk |
| 8. Masjid | 19. Area Perluasan |
| 9. Poliklinik | → jalan Pekerja |
| 10. Kantine | → jalan Truk |
| 11. Laboratorium | ■ Trotoar jalan |

7.7. Tata Letak Peralatan

Pengaturan tata letak peralatan proses pabrik harus dirancang sedemikian rupa sehingga penggunaan area pabrik dapat efisien dan proses produksi dan distribusi dapat berjalan lancar. Beberapa pertimbangan yang perlu diperhatikan adalah:

Ekonomi

Letak alat-alat proses harus sebaik mungkin sehingga memberikan biaya konstruksi dan operasi yang minimal. Biaya konstruksi dapat diminimalkan dengan mengatur letak alat sehingga menghasilkan pemipaan yang terpendek dan membutuhkan bahan konstruksi paling sedikit.

Aliran bahan baku dan produk

Pengaliran bahan baku dan produk yang tepat akan memberikan keuntungan ekonomis yang besar serta menunjang kelancaran dan keamanan produksi. Perlu diperhatikan elevasi pipa untuk pipa diatas tanah perlu dipasang pada ketinggian 3 m atau lebih dan untuk pemipaan pada permukaan tanah harus diatur agar tidak mengganggu lalu lintas pekerja.

Kebutuhan proses

Letak alat harus memberikan ruangan yang cukup bagi masing-masing alat agar dapat beroperasi dengan baik dengan distribusi utilitas yang mudah.

Operasi

Peralatan yang membutuhkan lebih dari satu operator harus diletakkan dekat dengan *control room*. Valve, tempat pengambilan sampel dan instrumen harus diletakkan pada posisi dan ketinggian yang mudah dijangkau oleh operator.

Perawatan

Letak alat proses harus memperhatikan ruangan untuk perawatan. Misalnya pada *heat exchanger* yang memerlukan ruangan yang cukup untuk pembersihan *tube*.

Keamanan

Letak alat-alat proses harus sebaik mungkin, agar jika terjadi kebakaran tidak ada yang terperangkap didalamnya serta mudah dijangkau oleh kendaraan atau alat pemadam kebakaran.

Perluasan dan pengembangan pabrik

Setiap pabrik yang didirikan diharapkan dapat berkembang dengan penambahan unit sehingga diperlukan susunan pabrik yang memungkinkan adanya perluasan

Lalu lintas manusia

Penempatan alat proses harus diatur sedemikian rupa sehingga pekerja dapat mencapai seluruh alat proses dengan cepat dan mudah dan apabila terjadi gangguan alat proses dapat segera diatasi.

Aliran udara dan cahaya

Aliran udara didalam dan di sekitar alat proses perlu diperhatikan untuk menghindari terjadinya stagnasi udara pada suatu tempat yang dapat menyebabkan akumulasi bahan kimia yang berbahaya. Penerangan seluruh pabrik harus memadai terutama pada tempat proses yang berbahaya.

Tujuan perancangan tata letak alat-alat proses antara lain:

1. Kelancaran produksi dapat terjamin
2. Dapat mengefektifkan penggunaan luas lantai
3. Biaya material *handling* menjadi rendah sehingga urusan proses produksi lancar, maka perusahaan tidak perlu untuk memakai alat angkut dengan biaya mahal.
4. Karyawan mendapatkan kepuasan kerja sehingga produktifitas meningkat.

Berikut ini gambaran tata letak peralatan:

BAB VIII

EVALUASI EKONOMI

Analisa ekonomi dimaksudkan untuk mengetahui apakah pabrik yang akan didirikan dapat menguntungkan atau tidak dan layak atau tidak jika didirikan.

Perhitungan evaluasi ekonomi meliputi :

1. Modal (*Capital Investment*)
 - a. Modal tetap (*Fixed Capital Investment*)
 - b. Modal kerja (*Working Capital Investment*)
2. Biaya Produksi (*Manufacturing Cost*)
 - a. Biaya produksi langsung (*Direct Manufacturing Cost*)
 - b. Biaya produksi tidak langsung (*Indirect Manufacturing Cost*)
 - c. Biaya tetap (*Fixed Manufacturing Cost*)
3. Pengeluaran Umum (*General Expenses*)
4. Analisis kelayakan
 - a. *Percent return on investment* (ROI)
 - b. *Pay out time* (POT)
 - c. *Break event point* (BEP)
 - d. *Shut down point* (SDP)
 - e. *Discounted cash flow* (DCF)

(Peters & Timmerhaus, 2003)

Dasar Perhitungan :

| | |
|----------------------|---------------------------------|
| Kapasitas produksi | : 100.000 ton/tahun |
| Pabrik beroperasi | : 330 hari kerja |
| Umur alat | : 10 tahun |
| Nilai kurs | : 1 US \$ = Rp 13.600,00 |
| Tahun evaluasi | : 2018 |
| Upah buruh Indonesia | : Rp 16.000,00/ <i>man hour</i> |

Pabrik beroperasi selama satu tahun produksi adalah 330 hari, dan tahun evaluasi pada tahun 2018. Di dalam analisis ekonomi harga-harga alat maupun

harga-harga lain diperhitungkan pada tahun analisis. Untuk mencari harga pada tahun analisis, maka dicari index pada tahun analisis.

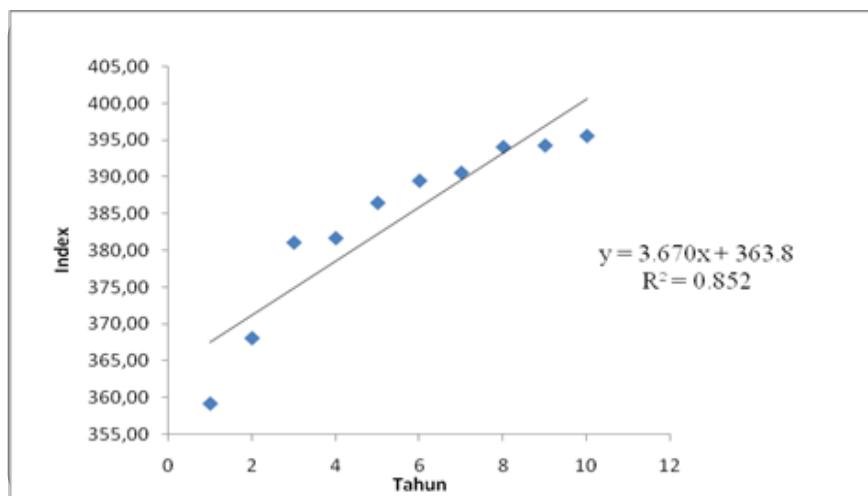
Asumsi kenaikan harga dianggap linier, dengan menggunakan program *excel* dapat dicari persamaan linier yaitu :

Tabel 1.42 *Cost index chemical plant*

| Tahun | Tahun ke- | Index |
|-------|-----------|--------|
| 1993 | 1 | 359,20 |
| 1994 | 2 | 368,10 |
| 1995 | 3 | 381,10 |
| 1996 | 4 | 381,70 |
| 1997 | 5 | 386,50 |
| 1998 | 6 | 389,50 |
| 1999 | 7 | 390,60 |
| 2000 | 8 | 394,10 |
| 2001 | 9 | 394,30 |
| 2002 | 10 | 395,60 |

(Peters & Timmerhaus, 2003)

Dari table *cost index* tahun 1993-2002 diperoleh persamaan linear $y = 3,670x + 363,8$ maka dengan demikian dapat dicari *cost index* pada tahun 2020



Gambar 1.9 Hubungan tahun dengan *cost index*

Persamaan yang diperoleh adalah $y = 3,387 x + 364,9$ dengan menggunakan persamaan di atas dapat dicari harga index pada tahun perancangan, dalam hal ini pada tahun 2020 adalah :

$$\begin{aligned}y &= 3,387 x + 364,9 \\&= 466,51\end{aligned}$$

Harga-harga alat dan lainnya diperhitungkan pada tahun evaluasi dengan persamaan:

$$Ex = Ey \times \frac{Nx}{Ny}$$

Dalam hubungan ini :

Ex : Harga pembelian pada tahun 2020

Ey : Harga pembelian pada tahun referensi (tahun 2014)

Nx : Index harga pada tahun 2020

Ny : Index harga pada tahun referensi (tahun 2014)

8.1 Perhitungan Biaya :

A. Investasi Modal (*Capital Investment*).

Capital Invesment adalah banyaknya pengeluaran-pengeluaran yang diperlukan untuk fasilitas-fasilitas produksi dan untuk menjalankannya.

1. Modal Tetap (*Fixed Capital Investment*).

Modal tetap adalah investementasi untuk mendirikan fasilitas produksi dan pembantunya.

2. Modal Kerja (*Working Capital Investment*).

Modal kerja adalah bagian yang diperlukan untuk menjalankan operasi dari suatu pabrik selama waktu tertentu.

B. Biaya Produksi (*Manufacturing Cost*).

Manufacturing cost merupakan jumlah dari semua biaya langsung, maupun tidak langsung dan biaya-biaya tetap yang timbul akibat pembuatan suatu produk.

Manufacturing Cost meliputi :

1. Biaya produksi langsung (*Direct cost*) adalah pengeluaran yang bersangkutan khusus dalam pembuatan produk.
2. Biaya produksi tak langsung (*Indirect cost*) adalah pengeluaran-pengeluaran sebagai akibat tidak langsung dan bukan langsung karena operasi pabrik.
3. Biaya tetap (*Fixed cost*) merupakan biaya yang tidak tergantung waktu maupun jumlah produksi, meliputi : depresiasi, pajak asuransi dan sewa.

C. Pengeluaran Umum (*General Expenses*).

General expenses meliputi pengeluaran-pengeluaran yang bersangkutan dengan fungsi-fungsi perusahaan yang tidak termasuk *manufacturing cost*.

D. Analisis Kelayakan.

Untuk dapat mengetahui keuntungan yang diperoleh tergolong besar atau tidak sehingga dapat dikategorikan apakah pabrik tersebut potensional didirikan atau tidak maka dilakukan analisis kelayakan.

Beberapa analisis untuk menyatakan kelayakan :

1. *Percent Return On Investment (ROI)*

Percent Return On Investment merupakan perkiraan laju keuntungan tiap tahun yang dapat mengembalikan modal yang diinvestasi.

$$\text{Pr } b = \frac{Pb}{If} \quad \text{Pr } a = \frac{Pa}{If}$$

Dengan :

Prb = ROI sebelum pajak

Pra = ROI sesudah pajak

Pb = keuntungan sebelum pajak

Pa = keuntungan sesudah pajak

If = *fixed capital investment*

2. Pay Out Time (POT)

Pay Out Time adalah jumlah tahun yang telah berselang sebelum didapatkan sesuatu penerimaan melebihi investasi awal atau jumlah tahun yang diperlukan untuk kembalinya *capital investment* dengan profit sebelum dikurangi depresiasi.

$$POT = \frac{If}{Pb \times rb \times 0,1 \times Fa}$$

3. Break Even Point (BEP)

Break Even Point adalah titik impas di mana pabrik tidak mempunyai suatu keuntungan.

$$BEP = \frac{Fa + 0,3Ra}{Sa - Va - 0,7Ra} \times 100\%$$

Dimana : Sa = penjualan produk

 Ra = *regulated cost*

 Va = *variable cost*

 Fa = *fixed manufacturing cost*

4. Shut Down Point (SDP)

Shut Down Point adalah dimana pabrik mengalami kerugian sebesar *fixed cost* sehingga pabrik harus ditutup .

$$SDP = \frac{0,3Ra}{Sa - Va - 0,7Ra} \times 100\%$$

8.2 Total Fixed Capital Investment

Tabel 1.43 Total fixed capital investment

| FIXED CAPITAL INVESTMENT | Rp |
|---------------------------------|---------------------------|
| PEC | 52.119.121.373 |
| Instalasi | 22.411.222.190,59 |
| Pemipaan | 41.695.297.098,77 |
| Instrument | 15.635.736.412,04 |
| Listrik | 10.423.824.274,69 |
| Tanah + jalan | 29.010.000.000,00 |
| Bangunan | 58.020.000.000,00 |
| Utilitas | 33.703.697.342,64 |
| Jumlah PPC | 263.018.898.692,20 |
| Engineering & Contruction, 20% | 52.603.779.738,44 |
| Jumlah DPC | 315.622.678.430,65 |
| Contractor's fee, 15% | 47.343.401.764,60 |
| Contingency, 15% | 47.343.401.764,60 |
| Jumlah FCI | 410.309.481.959,84 |

8.3 Working Capital

Tabel 1.44 Working capital

| | | | |
|--|-----------------------------|---|----------------------|
| Persediaan bahan baku | 1/12 x bahan baku | = | Rp 24.537.823.870,06 |
| Bahan baku dlm proses | 0.5/330 x manufacturing | = | Rp 938.070.527,86 |
| Biaya sebelum terjual | 1/12 x manufakturing | = | Rp 51.593.879.032,53 |
| Persediaan uang | 1/12 x manufakturing | = | Rp 51.593.879.032,53 |
| JUMLAH = WC (WORKING CAPITAL) = | Rp128.663.652.462,99 | | |

8.4 Manufacturing Cost

Tabel 1.45 Manufacturing cost

| Manufacturing Cost | Rp |
|---------------------------|--------------------|
| Bahan Baku | 294.453.886.440,66 |
| Buruh(Labor) | 16.998.000.000,00 |
| Supervisi | 2.549.700.000,00 |
| Perawatan | 20.515.474.097,99 |
| Plant Suplies | 3.077.321.114,70 |
| Royalty | 19.040.000.000,00 |
| Utilitas | 149.423.185.886,30 |

| | |
|------------------------------------|---------------------------|
| Direct Manufacturing Cost | 506.057.567.539,65 |
| Payroll | 3.399.600.000,00 |
| Laboratorium | 3.399.600.000,00 |
| Plant Overhead | 41.030.948.195,98 |
| Packed | 11.898.600.000,00 |
| Indirect Manufacturing Cost | 59.728.748.195,98 |
| Depresiasi | 41.030.948.195,98 |
| Pajak | 8.206.189.639,20 |
| Asuransi | 4.103.094.819,60 |
| Fixed Manufacturing Cost | 53.340.232.654,78 |
| Manufacturing Cost | 619.126.548.390,42 |

8.5 General Expenses

Tabel 1.46 General expenses

| General Expense | | |
|------------------------|--------------------------------|-----------------------------|
| Administrasi | 3% MC | Rp 18.573.796.451,71 |
| Sales | 5% MC | Rp 30.956.327.419,52 |
| Riset | 5% MC | Rp 30.956.327.419,52 |
| | Total general Expanse = | Rp 80.486.451.290,75 |

8.6 Analisis Ekonomi

$$\begin{aligned}
 \text{Total cost} &= \text{manufacturing cost} + \text{general expenses} \\
 &= \text{Rp } 699.612.999.681,17
 \end{aligned}$$

Keuntungan :

$$\begin{aligned}
 \text{Harga jual (Sa)} &= \text{Rp } 816.000.000.000,00 \\
 \text{Total cost} &= \text{Rp } 699.612.999.681,17 \\
 \text{Keuntungan sebelum pajak} &= \text{Rp } 119.430.504.925,32 \\
 \text{Pajak 30\% dari keuntungan} &= \text{Rp } 35.829.151.477,60 \\
 \text{Keuntungan sesudah pajak} &= \text{Rp } 83.601.353.477,73
 \end{aligned}$$

8.6.1 Return On Investment (ROI)

Salah satu cara yang paling umum untuk menganalisis keuntungan dari suatu pabrik baru adalah *percent return on investment* yaitu kecepatan tahunan dimana keuntungan-keuntungan akan mengembalikan investasi (modal). Dalam bentuk dasar ROI dapat didefinisikan sebagai rasio

(perbandingan) yang dinyatakan dalam prosentase dari keuntungan tahunan dengan investasi modal.

$$\text{Prb} = \frac{Pb}{If} \quad \text{Prb} = \frac{Pa}{If}$$

Dengan : Prb = ROI sebelum pajak
 Pra = ROI sesudah pajak
 Pb = keuntungan sebelum pajak
 Pa = keuntungan sesudah pajak
 If = *fixed capital investment*

$$\text{Prb} = \frac{Pb}{If}$$

$$\text{Prb} = \frac{252.387.000.318,83}{410.309.481.959,84} \times 100\%$$

$$\text{Prb} = 29,107\%$$

Jadi ROI sebelum pajak = 61,511% (untuk resiko rendah sebelum pajak minimal 11%)

$$\text{Pr a} = \frac{Pa}{If}$$

$$\text{Pr a} = \frac{176.670.900.223,18}{410.309.481.959,84} \times 100\%$$

$$\text{Pr a} = 20,375\%$$

Jadi ROI sesudah pajak = 43,058%

8.6.2 Pay Out Time (POT)

Pay out time adalah jangka waktu pengembalian modal yang ditanam berdasarkan keuntungan yang dicapai.

$$POT = \frac{If}{Pb + 0,1 \times If}$$

$$POT = \frac{410.309.481.959,84}{252.387.000.318,83 + 0,1 \times 410.309.481.959,84}$$

$$POT = 1,4$$

Jadi POT sebelum pajak = 2,6 tahun

$$POT = \frac{If}{Pa + 0,1 \times If}$$

$$POT = \frac{410.309.481.959,84}{176.670.900.223,18 + 0,1 \times 410.309.481.959,84}$$

$$POT = 2$$

Jadi POT sesudah pajak = 3 tahun

8.6.3 Break even point (BEP)

Break even point merupakan titik batas suatu pabrik dapat dikatakan tidak untung tidak rugi. Dengan kata lain, *break even point* merupakan kapasitas produksi yang menghasilkan harga jual sama dengan *total cost*.

Fixed Cost.

Tabel 1.47 Fixed Cost

| Fixed Cost (Fa) | Rp |
|-----------------|--------------------------|
| Depreciation | 41.030.948.195,98 |
| Pajak | 8.206.189.639,20 |
| Insurance | 4.103.094.819,60 |
| Total | 53.340.232.654,78 |

Regulated Cost

Tabel 1.48 Regulated cost

| Regulated Cost (Ra) | Rp |
|---------------------|---------------------------|
| Labour | 16.998.000.000,00 |
| Maintenance | 20.515.474.097,99 |
| Plant Suplies | 3.077.321.114,70 |
| Labolatory | 3.399.600.000,00 |
| Payroll Overhead | 3.399.600.000,00 |
| Plant Overhead | 11.898.600.000,00 |
| General Expense | 80.486.451.290,75 |
| Total | 139.775.046.503,45 |

Variable cost

Tabel 1.49 Variable cost

| Variable cost (Va) | Rp |
|------------------------|---------------------------|
| Bahan Baku | 294.453.886.440,66 |
| Royalty and Patent | 19.040.000.000,00 |
| Utilitas | 149.423.185.886,30 |
| Packaging and Shipping | 41.030.948.195,98 |
| Total | 503.948.020.522,95 |

$$BEP = \frac{Fa + 0,3Ra}{Sa - Va - 0,7Ra} \times 100\%$$

$$BEP = 44\%$$

8.6.4 Shut down point (SDP)

Shut down point adalah suatu titik di mana pabrik merugi sebesar *fixed cost*.

$$SDP = \frac{0,3Ra}{Sa - Va - 0,7Ra} \times 100\%$$

$$SDP = 19\%$$

8.6.4 Discounted cash flow (DCF)

Analisis kelayakan ekonomi dengan menggunakan “*Discounted Cash Flow*” merupakan perkiraan keuntungan yang diperoleh setiap tahun didasarkan pada jumlah investasi yang tidak kembali pada setiap tahun selama umur ekonomi. *Rated of return based on discounted cash flow* adalah laju bunga maksimal di mana suatu pabrik atau proyek dapat membayar pinjaman beserta bunganya kepada bank selama umur pabrik.

$$(FC + WC)(1 + i)^n - (SV + WC) = C ((1 + 1)^{n-1} + (1 + i)^{n-2} + \dots +)(1 + i) + 1$$

Dimana :

C = *Annual cost*

SV = *Salvage value* (harga tanah)

WC = *Working capital*

FC = *Fixed capital*

Dengan *trial and error* diperoleh $i = 18,000\%$

BAB IX

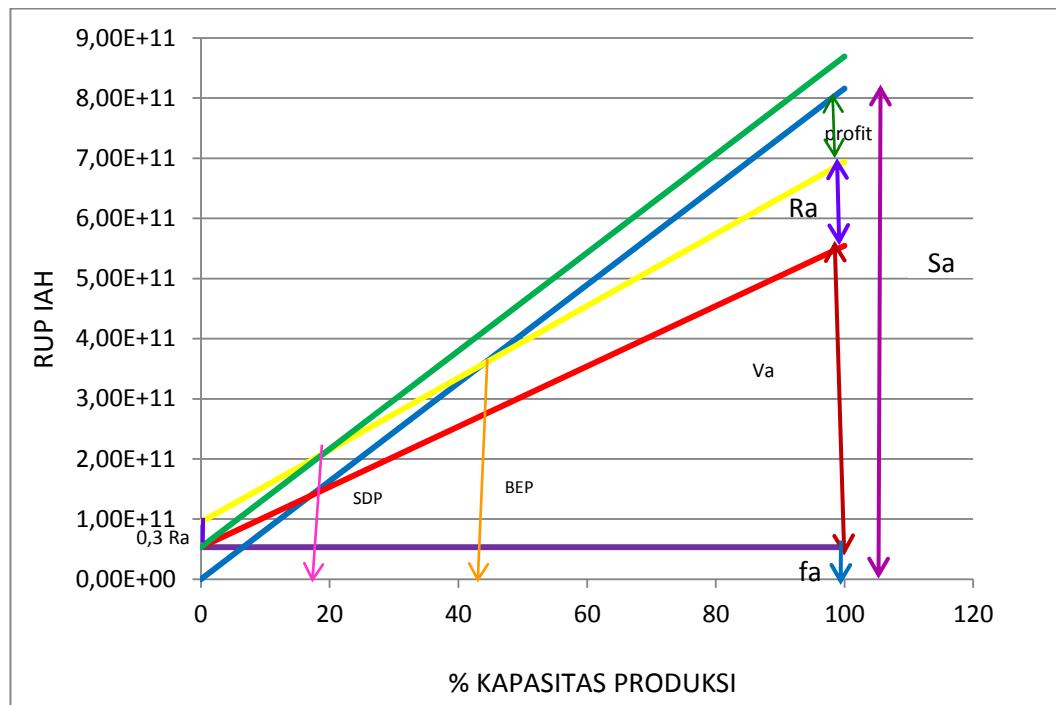
KESIMPULAN

Pabrik magnesium sulfat heptahidrat dengan kapasitas 100.000 ton/tahun setelah dilakukan perancangan awal, baik dari segi teknik maupun segi ekonomi, dapat disimpulkan bahwa pabrik ini memiliki resiko yang sedang serta layak dan menarik untuk didirikan. Dilihat dari beberapa faktor, antara lain :

- 1) Produk yang dihasilkan sesuai dengan spesifikasi pasar
- 2) Kesediaan bahan baku yang memenuhi
- 3) Lokasi pabrik yang dekat dengan letak pasar
- 4) Kesediaan air yang memenuhi
- 5) Indikator perekonomian yang relatif baik

Tabel 1.50 Analisis kelayakan ekonomi

| No | Analisis kelayakan | Kriteria | Hasil Perhitungan |
|----|--------------------|-----------------------|-----------------------|
| 1 | Laba sebelum pajak | Minimum 11% | Rp 119.430.504.925,32 |
| | Laba sesudah pajak | | Rp 83.601.353.447,73 |
| 2 | ROI sebelum pajak | Minimum 11% | 28,349 % |
| | ROI sesudah pajak | | 19,844 % |
| 3 | POT sebelum pajak | Maksimum 5 tahun | 2,6 tahun |
| | POT sesudah pajak | | 3 tahun |
| 4 | BEP | 40%-60% | 44 % |
| 5 | SDP | | 19 % |
| 6 | DCF | 1,5-2 kali bunga bank | 18,000% |



Gambar 1.10 Grafik ekonomi

DAFTAR PUSTAKA

- Anonim, 2012, *Product Profile* : magnesium oksida, www. JiangyouXionghui-ChemicalFactory.com
- Badan Pusat Statistik, 2016, *Statistik Perdagangan Luar Negeri Indonesia*, http: www.bps.go.id, diakses tanggal 14 Januari 2017 pukul 08.46 WIB.
- Brownell E. Lliyd & Edwin H. Young. Equipment Design. New York: John Willey & Son's, inc.
- Coulson & Richardson's. (1999). *Chemical Enginnering Design*, vol 6, 3st, New York: R.K. Sinnott.Faith, Keyes & Clark, 1957, *Industrial Chemicals*, John Wiley & Sons, Inc.
- Faith, W.L., Keyes, D.B., Clark, R.L., 1957, *Industrial Chemicals*, John Wiley and Sons, London.
- Kern, D.Q.,(1950). *Process Heat Transfer*. New York: Mc Graw Hill International Book Company Inc.
- Kirk and Othmer, 1978, *Encyclopedia of Chemical Technology Vol 9*, 4^{ed}, A Willey Interscience Publication, John Wiley and Sons Co.
- Kirk and Othmer, 1998, *Encyclopedia of Chemical Technology Vol 9*, 4^{ed}, A Willey Interscience Publication, John Wiley and Sons Co.
- Levenspiel, O, 1976, *Chemical Reaction Engineering*, 2nd edition, John Wiley & Sons Inc, New York
- Ludwig, E., 1964, *Applied Process Design for Chemical and Petrochemical Plants*, 2nd edition. Gulf Publishing Co, Houston.
- Perry, R.H., and Green, D.W., 1997, *Perry's Chemical Engineers Handbook*, 7th ed. Mc. Graw Hill Co., International Student Edition, Kogakusha, Tokyo.

- Peters, M., & Timmerhaus, K. (2003). *Plant Design and Economic for Chemical Engineering 5th ed.* New York: Mc Graw Hill International Book Company Inc.
- Rase, H.F., and Holmes, J.R., (1977). *Chemical Reactor Design for Process Plant, Volume One. Principle 134 techniques.* New York: John Wiley and Sons, Inc.,
- Smith, J.M and Van Ness, H.H, 1975, *Introduction to engineering Thermo-dynamics*, 3th edition, McGraw Hill Internasional Book co, Tokyo.
- Ulrich, G.D. 1984. *A Guide to chemical Engineering Process Design and Economics.* John Wiley and Sons. New York.
- Yaws. C. L., 1999, *Thermodynamics and Physical Properties Data*, Mc. Graw Hill Book. Co, Singapore.

<http://www.petrokimia-gresik.com/Pupuk/Kapasitas.Produksi>, diakses tanggal 2 Februari 2017 pukul 11.35 WIB.

[http://indonesian.alibaba.com/product-gs/99-5-purity-industrial-grade_Magnesium_Sulfat_heptahidrat-MgSO₄.7H₂O-1763681426.html](http://indonesian.alibaba.com/product-gs/99-5-purity-industrial-grade_Magnesium_Sulfat_heptahidrat-MgSO4.7H2O-1763681426.html) diakses 11 Maret 2017

<https://www.google.co.id/maps/>, diakses 13 April 2017 pukul 14:05 WIB

<http://indonesian.alibaba.com/>, diakses 11 Maret 2017 pukul 11:03 WIB

<http://www.indotrading.com/>, diakses 10 April 2016 pukul 09:25 WIB

<http://www.Matche.com/>, diakses 20 Februari 2018