

## BAB II

### DESKRIPSI PROSES

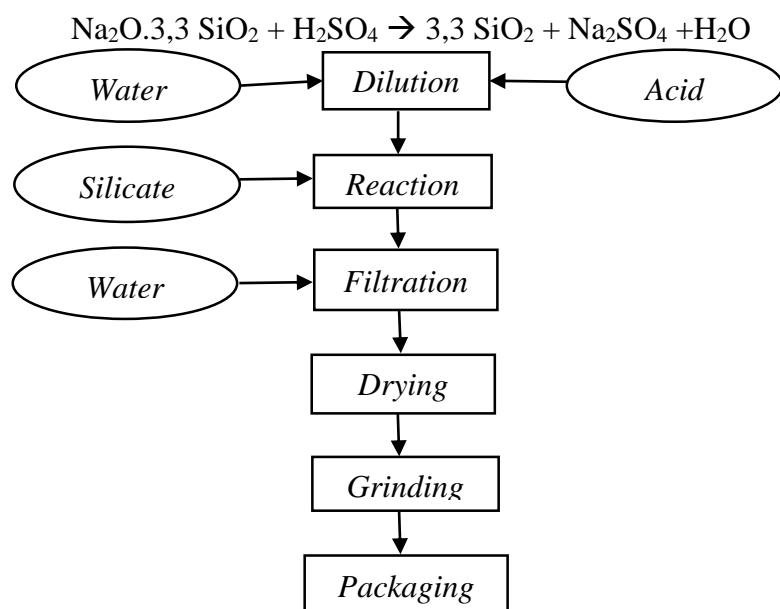
#### 2.1 Perancangan Proses Produksi

##### 2.1.1 Jenis-jenis Proses Produksi

- A. Pembuatan *Precipitated Silica* ( $\text{SiO}_2$ ) dari Natrium Silikat ( $\text{Na}_2\text{O} \cdot 3,3 \text{ SiO}_2$ ) dan Asam Sulfat ( $\text{H}_2\text{SO}_4$ )

Proses pembuatan *precipitated silica* dari natrium silikat yaitu dengan mereaksikan natrium silikat dengan asam sulfat pada suhu 82,5 °C. Penambahan asam sulfat akan terjadi peningkatan derajat keasaman dari larutan alkali silikat yang disusul dengan pembentukan kristal *precipitated silica*. Presipitasi umumnya dilakukan dengan mencampur dua larutan reaktan dalam tangki berpengaduk secara cepat untuk mencapai kondisi yang lewat jenuh (*highly supersaturated system*).

Presipitasi terdiri dari tiga tahap utama yaitu tercapainya kondisi lewat jenuh, pembentukan inti kristal dan pertumbuhan kristal hingga ukuran tertentu. Proses produksi *precipitated silica* secara umum terdiri dari presipitasi, filtrasi, pengeringan, penggilingan. Konversi reaksi yang dihasilkan mencapai 85% (DE Patent No. 1767332C3, 1968). Reaksi pembentukan *precipitated silica* pada proses ini yaitu:

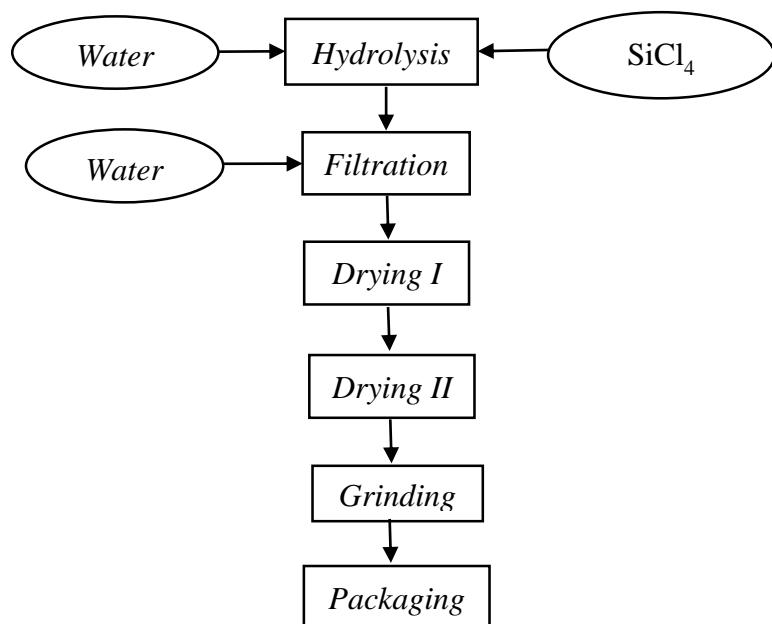
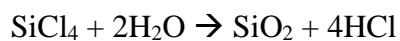


**Gambar 2.1** Blok Diagram Proses Produksi *Precipitated Silica* dari Natrium Silikat dan Asam Sulfat

B. Pembuatan *Precipitated Silica* ( $\text{SiO}_2$ ) dari Silikon Tetraklorida ( $\text{SiCl}_4$ ) dan Air ( $\text{H}_2\text{O}$ )

Proses pembuatan *precipitated silica* pada proses ini yaitu menghidrolisis silikon tetraklorida ( $\text{SiCl}_4$ ). Silikon tetraklorida sebagai bahan baku utama pada proses ini memerlukan kemurnian yang tinggi yaitu sebesar 99%. Hidrolisis silikon tetraklorida dilakukan pada suhu 60 °C. Ketika proses hidrolisis berakhir, produk kristal yang terbentuk akan dipisahkan dari campuran reaksi dengan filtrasi.

Produk hidrolisis ini kemudian dicuci dengan air dan silika kristalin yang diperoleh akan dikeringkan. Pengeringan dilakukan dalam dua tahap yaitu, pada suhu 120 °C kemudian pada suhu 650 °C. Konversi reaksi yang dihasilkan mencapai 43 % (US Patent No. 4.738.839, 1988). Reaksi pada proses ini adalah:



**Gambar 2.2** Blok Diagram Proses Produksi *Precipitated Silica* dari Silikon Tetrakloida dan Air

### 2.1.2 Pemilihan Proses

Berdasarkan uraian kedua proses di atas, maka kemudian dilakukan pemilihan proses mana yang tebaik untuk diaplikasikan. Pemilihan kedua proses tersebut dilakukan berdasarkan perbandingan berbagai parameter meliputi teknis, ekonomi dan lingkungan. Adapun perbandingannya dapat dilihat pada Tabel 2.1.

**Tabel 2.1** Pemilihan Proses Produksi *Precipitated Silica*

<b>No</b>	<b>Parameter</b>	<b>Proses I</b>	<b>Proses II</b>
		(DE Patent No. 1767332C3, 1968)	(US Patent No. 4.738.839, 1988)
1. Teknis			
a. Bahan baku		Na <sub>2</sub> O.3,3 SiO <sub>2</sub> dan H <sub>2</sub> SO <sub>4</sub>	SiCl <sub>4</sub> dan H <sub>2</sub> O
b. Temperatur		82,5 °C	60 °C
c. Konversi		85 %	43 %
d. Yield		65 %	35 %
e. Tekanan		1 atm	1 atm
2. Ekonomi			
Harga natrium silikat		Rp. 7.000,-	Rp. 655.000,-
Harga asam sulfat		Rp. 5.100,-	Rp. 5.100,-
3. Lingkungan			
Limbah yang Dihasilkan		Na <sub>2</sub> SO <sub>4</sub> dan H <sub>2</sub> O	HCl

Pra-rancangan pabrik *precipitated silica* dari natrium silikat dan asam sulfat yang akan didirikan menggunakan proses I, dengan pertimbangan yaitu konversi produk yang dihasilkan lebih tinggi, bahan baku yang digunakan tersedia di Indonesia dan lebih murah, serta limbah yang dihasilkan berbentuk air dan garam, sehingga mudah dalam penaggulangannya.

## 2.2 Deskripsi Proses

Proses pembuatan *precipitated silica* dari natrium silikat dan asam sulfat dibagi menjadi beberapa tahap yaitu:

### 2.2.1 Persiapan Bahan Baku

Bahan baku natrium silikat dengan kemurnian 60 % diumpulkan menggunakan pompa menuju *heater* dengan tujuan untuk memanaskan larutan

natrium silikatingga mencapai suhu 82,5 °C sesuai dengan kondisi operasi reaktor. Selanjutnya larutan natrium silikat yang telah dipanaskan dialirkan menuju reaktor. Bahan baku asam sulfat 98 % dari tangki penyimpanan dialirkan menuju *mixer* yang kemudian diencerkan dengan air hingga konsentrasi larutan asam sulfat mencapai 55,5 %. Larutan asam sulfat 55,5 % tersebut kemudian dipompakan menuju *heater* dengan tujuan untuk memanaskan larutan asam sulfat hingga mencapai suhu 82,5 °C sesuai dengan kondisi operasi reaktor.

### **2.2.2 Tahap Reaksi**

Bahan baku utama berupa larutan natrium silikat direaksikan dengan asam sulfat 55,5 % di dalam reaktor. Adapun reaktor yang digunakan yaitu jenis Reaktor Alir Tangki Berpengaduk (RATB). Reaktor bekerja pada tekanan 1 atm dan suhu 82,5 °C. Reaksi yang terjadi adalah reaksi eksotermis, maka perlu digunakan air pendingin yang berfungsi untuk menjaga suhu operasi agar tetap pada batas suhu yang diinginkan. Produk keluaran dari reaktor kemudian diumparkan melalui pompa menuju *rotary drum filter* untuk proses pemisahan.

### **2.2.3 Tahap Pemisahan dan Pengeringan**

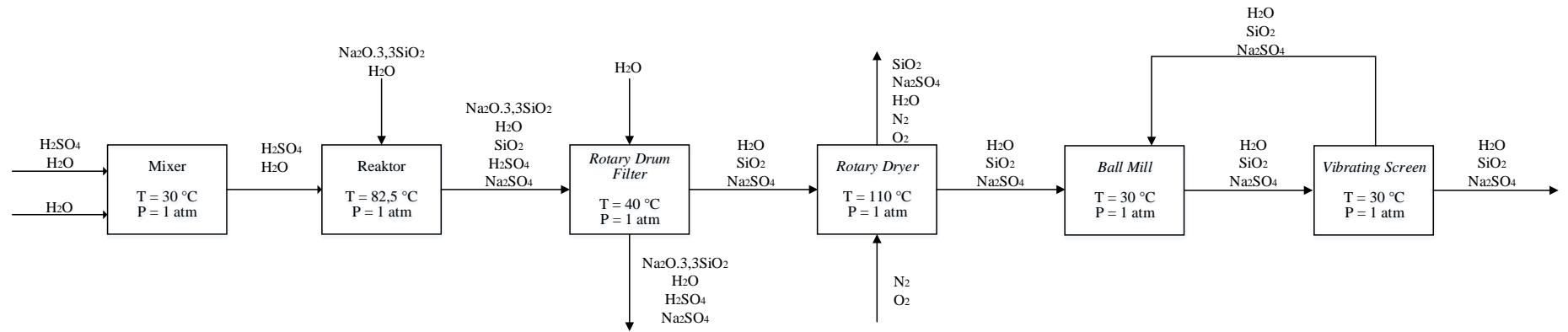
Produk yang dihasilkan dari reaktor yaitu berupa *slurry* dialirkan terlebih dahulu ke dalam *cooler* untuk didinginkan menjadi suhu 40 °C. Selanjutnya *slurry* dialirkan menuju *rotary drum filter* untuk dilakukan proses pemisahan antara padatan (*cake*) dan cairan (*filtrat*). Produk utama yaitu *precipitated silica* akan tertahan dalam *rotary drum filter* dalam bentuk *cake*, sedangkan filtratnya berupa larutan natrium sulfat dan air akan dialirkan menuju unit pengolahan limbah. Setelah itu *cake* diangkut dengan *screw conveyor* menuju *rotary dryer* untuk pengeringan. Proses pengeringan ini menggunakan udara panas yang diperoleh dari udara yang telah dipanaskan menggunakan *heater* dengan media pemanas *steam*. *Rotary dryer* tersebut dilengkapi dengan siklon untuk memisahkan *precipitated silica* yang terbawa oleh gas dari keluaran *rotary dryer*.

#### 2.2.4 Tahap Grinding

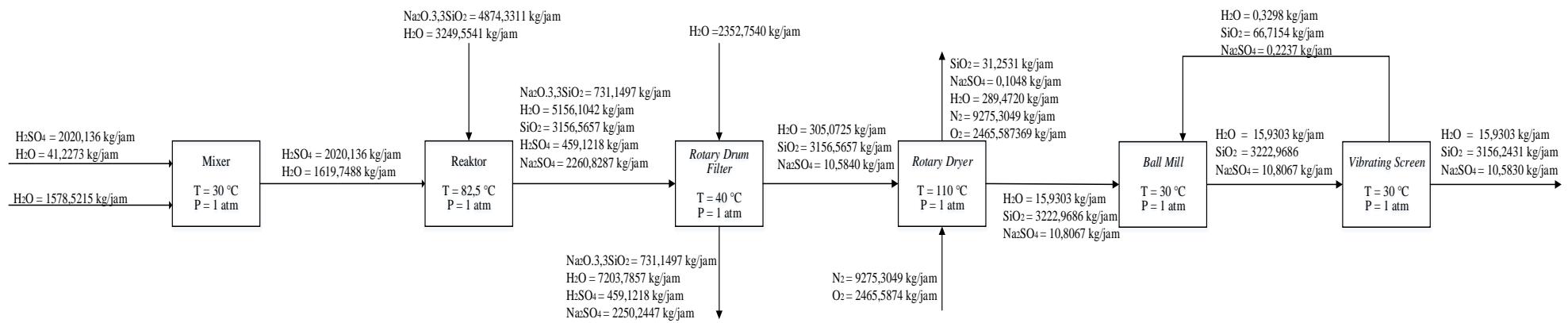
*Precipitated silica* dari *rotary dryer* kemudian dibawa menggunakan *cooling conveyor* untuk menurunkan suhu produk sebelum masuk menuju *ball mill* untuk dihaluskan. Produk *precipitated silica* keluaran dari *ball mill* dibawa menuju *vibrating screen* menggunakan *screw conveyor* dan *bucket elevator*. *Vibrating screen* berfungsi untuk memisahkan produk *precipitated silica* sesuai ukuran yang dikehendaki yaitu 200 mesh. Produk *precipitated silica* yang belum memenuhi spesifikasi dikembalikan lagi menuju *ball mill* untuk dihaluskan kembali. Sedangkan produk yang telah memenuhi spesifikasi dibawa menuju silo menggunakan *bucket elevator*.

## 2.3 Diagram Alir Proses

### 2.3.1 Diagram Alir Kualitatif



### 2.3.2 Diagram Alir Kuantitatif



**PIPING & INSTRUMENT DIAGRAM (P&ID)**  
**PRA-RANCANGAN PABRIK PRECIPITATED SILICA DARI NATRIUM SILIKAT DAN ASAM SULFAT**  
**DENGAN KAPASITAS 25.000 TON/TAHUN**

ST-01 Tangki Natrium Silikat  
 ST-02 Tangki Asam Sulfat

M-01 Mixer  
 E-01 Heater 1  
 R-01 Reaktor

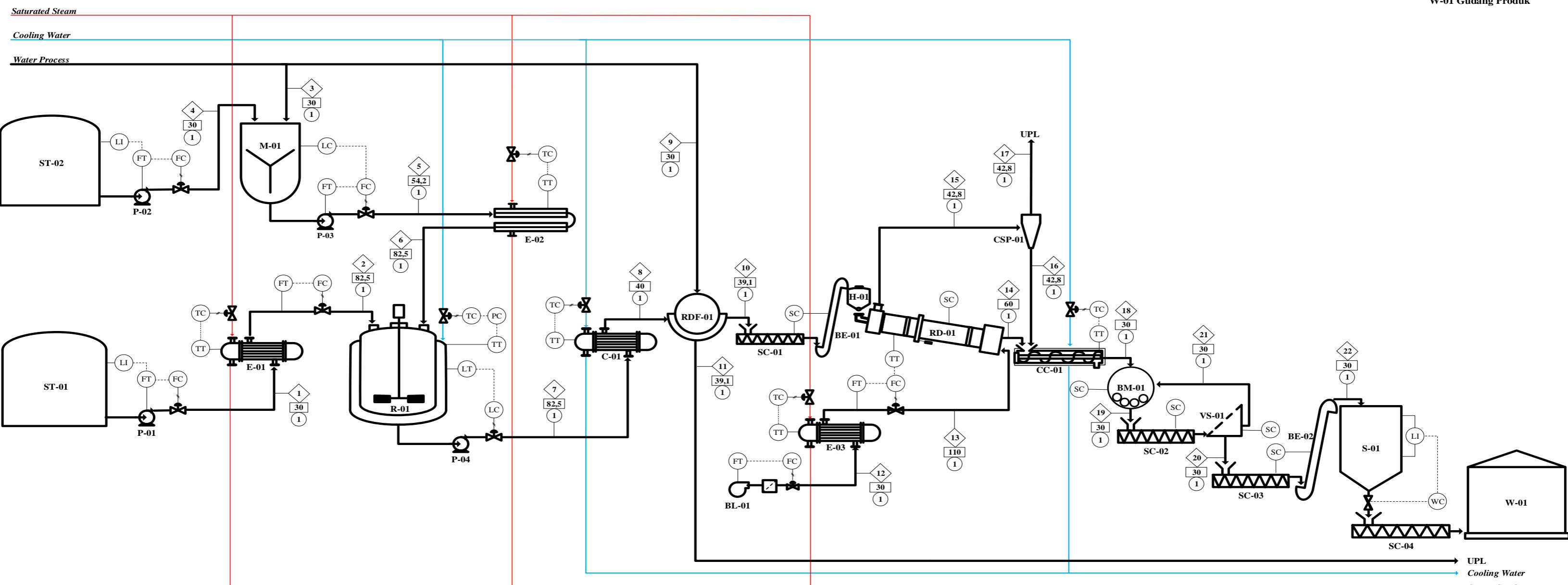
E-02 Heater 2  
 C-01 Cooler  
 RDF-01 Rotary Drum Filter

SC-01 Screw Conveyor I  
 BW-01 Blower  
 E-03 Heater 3

H-01 Hopper  
 RD-01 Rotary Dryer  
 CSP-01 Cyclone

CC-01 Cooling Conveyor  
 BM-01 Ball Mill  
 SC-02 Screw Conveyor 2  
 VS-01 Vibrating Screen

SC-03 Screw Conveyor 3  
 BE-02 Bucket Elevator 2  
 S-01 Silo  
 SC-04 Screw Conveyor 4  
 W-01 Gudang Produk



Komponen	Neraca Massa (kg/jam)																					
	Aliran 1	Aliran 2	Aliran 3	Aliran 4	Aliran 5	Aliran 6	Aliran 7	Aliran 8	Aliran 9	Aliran 10	Aliran 11	Aliran 12	Aliran 13	Aliran 14	Aliran 15	Aliran 16	Aliran 17	Aliran 18	Aliran 19	Aliran 20	Aliran 21	Aliran 22
Na <sub>2</sub> O,3 SiO <sub>2</sub>	4874,3311	4874,3311				731,1497	731,1497			731,1497												
H <sub>2</sub> SO <sub>4</sub>			2020,136	2020,136	2020,136	459,1218	459,1218			459,1218												
SiO <sub>2</sub>						3156,5657	3156,5657			3156,5657												
Na <sub>2</sub> SO <sub>4</sub>						2260,8287	2260,8287			10,5840	2250,2447											
H <sub>2</sub> O	3249,5541	3249,5541	1578,5215	41,2273	1619,7488	5156,1042	5156,1042	2352,7540	305,0725	7203,7857												
N <sub>2</sub>											9275,3049	9275,3049										
O <sub>2</sub>											2465,5874	2465,5874										
Sub Total	8123,8851	8123,8851	1578,5215	2061,3634	3639,8849	3639,8849	11763,770	11763,770	2352,7540	3472,2222	10644,302	11740,892	11740,892	3151,3923	12061,722	31,0443	12030,678	3182,4367	3249,7056	3182,4367	67,2689	3182,4367
P (atm)	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
T (°C)	30	82,5	30	82,5	54,2	82,5	82,5	40	30	39,1	39,1	30	110	60	42,8	42,8	42,8	30	30	30	30	30

KETERANGAN	
ST	Storage Tank
M	Mixer
E	Heater
R	Reaktor
C	Cooler
LT	Level Transmitter
FT	Flow Transmitter
FC	Flow Control
TT	Temperature Transmitter
RDF	Rotary Drum Filter
TC	Temperature Control
SC	Screw Conveyor
SC	Speed Control
BE	Bucket Elevator
BL	Blower
RD	Rotary Dryer
CSP	Cyclone
CC	Cooling Conveyor
BM	Ball Mill
VS	Vibrating Screen
S	Silo
P	Pompa
H	Hopper
W	Gudang Produk

SIMPOL	
◇	Nomor Arus
□	Temperatur (°C)
○	Tekanan (atm)
—	Pipa
—○—	Pneumatic Signal
-----	Electrical Analog Signal



JURUSAN TEKNIK KIMIA  
 FAKULTAS TEKNIK  
 UNIVERSITAS TANJUNGPUERA  
 PONTIANAK

Piping and Instrument Diagram (P&ID)  
 Pra-Rancangan Pabrik Precipitated Silica dari  
 Natrium Silikat dan Asam Sulfat  
 dengan Kapasitas 25.000 Ton/Tahun

Oleh:  
 1. Gayu Ika Putri NIM D1121171015  
 2. Kresentia Eva Oktavia NIM D1121171022

Dosen Pembimbing:  
 1. Wivina Diah Ivontianti, S.Si., M.Eng.  
 2. Rinjani Ratih Rakasiwi, S.T., M.T.

## 2.4 Basis Perancangan

Kapasitas perancangan = 25.000 ton/tahun

Waktu operasi dalam satu tahun = 330 hari

Basis = 1 jam

Sehingga,

$$\begin{aligned}\text{Kapasitas produksi} &= \frac{25.000 \text{ ton}}{\text{tahun}} \times \frac{1000 \text{ kg}}{1 \text{ ton}} \times \frac{1 \text{ tahun}}{330 \text{ hari}} \times \frac{1 \text{ hari}}{24 \text{ jam}} \\ &= 3.156,5657 \text{ kg/jam}\end{aligned}$$