

## BAB IV

### HASIL DAN PEMBAHASAN

#### 4.1 Kebutuhan Air

##### 4.1.1 Kebutuhan air pendingin

**Tabel 4.1KebutuhanAir Pendingin(kg/jam)**

Alat	Kode	Kebutuhan air pendingin, kg/jam
Cooler	Co-01	635,22
Cooler	Co-02	844.808,71
Condensor	Cd-01	2.215.401,53
Condensor	Cd-02	1.619.162,92
<b>Jumlah</b>		<b>4.680.008,37</b>

Kebutuhan air pendingin = 4.680.008,37 kg/jam

Perancangan dibuat *over design* 20%, sehingga :

Kebutuhan air pendingin = 5.616.010,04 kg/jam

##### 4.1.2 Kebutuhan air untuk umpan *boiler*

**Tabel4.2Kebutuhanairumpanboiler(kg/jam)**

Alat	Kode	Kebutuhan Steam, kg/jam
Heater	HE-01	341.792,47
Heater	HE-02	4.394.245,55
Reboiler	RB-01	110.260,91
Reboiler	RB-02	45.717,04
<b>Jumlah</b>		<b>4.892.015,96</b>

Kebutuhan total steam = 4.892.015,96 kg/jam

Perancangan dibuat *over design* 20%, sehingga :

Kebutuhan total steam = 5.870.419,16 kg/jam

#### **4.1.3 Kebutuhan air domestik**

##### **1. Air untuk karyawan**

Diperkirakan kebutuhan air untuk karyawan = 150 L/orang/hari

Jumlah karyawan = 100 orang

Total kebutuhan air untuk karyawan = 639,29 kg/jam

##### **2. Air untuk instalasi (laboratorium, kantor dan lain-lain)**

Air untuk kebutuhan ini diperkirakan = 10% x kebutuhan karyawan

$$= 10\% \times 639,29 \text{ kg/jam}$$

$$= 63,93 \text{ kg/jam}$$

##### **3. Air untuk distribusi (taman, pemadam kebakaran dan lain-lain)**

Air untuk kebutuhan ini diperkirakan = 30% x kebutuhan karyawan

$$= 30\% \times 639,29 \text{ kg/jam}$$

$$= 191,79 \text{ kg/jam}$$

Over design dirancang 20%, sehingga kebutuhan air domestik = 1.074,02 kg/jam

#### **4.1.4 Kebutuhan air proses**

Air proses untuk *mixer* = 306.805,77 kg/jam. Akan tetapi, karena digunakan sistem sirkulasi maka *make up* air yang digunakan sebagai berikut:

1. Air pendingin hilang karena menguap, *blow down* dan terbawa aliran uap keluar *tower* = 880.562,87 kg/jam

2. Steam hilang karena menguap dan *blow down* = 1.174.083,83 kg/jam

Jadi total kebutuhan air yang disuplai

= *make up* air pendingin + *make up* air umpan

*boiler*+ air domestik + air untuk proses

= 880.562,87 kg/jam + 1.174.083,83 kg/jam + 1.074,02 kg/jam + 306.805,77

kg/jam

= 2.362.526,49 kg/jam

Untuk mengantisipasi hilangnya air karena terjadinya kebocoran saat pendistribusian *make up* air dilebihkan 10%, sehingga air yang harus diambil dari sungai sebesar 2.835.031,79 kg/jam.

#### 1.Data Boiler

Tahun pembuatan

= 2001

Negara Pembuat

= INDOMARINE

Kapasitas Boiler

= 20 ton / jam

#### 2.DATA UNJUK KERJA BOILER

Water Press = Bar

Water Temp = 105 °C

Steam Press = 21 bar ( gauge)

Steam Temp = 265 °C

Steam Flow = 20 ton / jam

Suhu Boiler Furnace = 1400 °C

Bahan bakar	= 1,6 ton cangkang sawit/jam
	= 3,483 ton Fiber/jam
Pemakain bahan bakar	= 5, 083 ton / jam
Air penambah	= 20 ton / jam
Kapasitas Turbin	= 2.000 Kwatt
Kapasitas Generator	= 3.360 KVA

## 4.2 Hasil Observasi Limbah Sawit

### 4.2.1 FIBER

1. CARBON ( Wt % daf ) = 50,1
2. HIDROGEN( Wt % daf ) = 3,1
3. OXYGEN ( Wt % db ) = 19,12
4. NITROGEN ( Wt % ar ) = 19,22
5. Sulfur = 0,30
6. Ash Cont = 3, 19
7. Water = 5,27



### 4.2.2 CANGKANG/SHELL

1. CARBON ( Wt % daf ) = 61,35
2. HIDROGEN( Wt % daf ) = 3,25
3. OXYGEN ( Wt % db ) = 21,41

4. NITROGEN ( Wt % ar ) = 2,45  
 5. Ash Cont = 1,8  
 6. Sulfur = 0,18  
 7. Water = 9,74



### A. Nilai Kalor Untuk Fiber

$$1. \text{ Gross calor value} = 81 C + 340 \left( H - \frac{O}{8} \right) + 25 S \text{ Kcal / Kg bb}$$

$$\text{GCV} = (81 \times 50,1) + 340 \left( 3,1 - \frac{19,12}{8} \right) + (25 \times 0)$$

$$= 4870,7 \text{ kCal / Kgbb}$$

$$2. \text{ Net calor value} = 81 C + 340 \left( H - \frac{O}{8} \right) + 25 S - 6 W \text{ kcal/kg bb}$$

$$\text{NCV} = 81(x 50,1) 340 \left( 3,1 - \frac{6,28}{8} \right) + 0 - 6 (5,27)$$

$$= 4839,08 \text{ kcal/kg}$$

### B. Nilai Kalor Untuk Cangkang

$$1. \text{ Gross Calor Value} = 81 C + 340 \left( H - \frac{O}{8} \right) + 25 S \text{ Kcal/kg bb}$$

$$\text{GCV} = (81 \times 61,35) + 340 \left( 3,25 - \frac{21,41}{8} \right) + (25 \times 0)$$

$$= 5164,425 \text{ Kcal/kg bb}$$

$$2. \text{ Net Calor Value} = 81 C + 340 ( H - \frac{O}{8} ) + 25 S - 6 W \text{ Kcal/kg bb}$$

$$\text{NCV} = 81 (x 61,35) + 340 ( 3,25 - \frac{6,28}{8} ) - 6 ( 9,74 )$$

$$= 5105,985 \text{ Kcal/kg}$$

$$\text{Fiber} = 75 \% = 3/4$$

$$\underline{\text{Cangkang}} = 25 \% = 1/4$$

$$100 \%$$

$$\text{Carbon} = 0,75 \times 50,1 + 0,25 \times 61,35$$

$$= 52,9125 \%$$

$$\text{Hidrogen} = 0,75 \times 3,1 + 0,25 \times 3,25$$

$$= 3,1375 \%$$

$$\text{Oxygen} = 0,75 \times 19,12 + 0,25 \times 21,4$$

$$= 19,6925 \%$$

$$\text{Nitrogen} = 0,75 \times 19,22 + 0,25 \times 2,45$$

$$= 14,978 \%$$

$$\text{Sulfur} = 0,75 \times 0,18 + 0,25 \times 0,30$$

$$= 0,21 \%$$

$$\text{Water} = 0,75 \times 5,27 + 0,25 \times 9,74$$

$$= 6,3875 \%$$

$$\text{NCV} = 81 (x 52,9125) + 340 ( 3,1375 - \frac{19,69}{8} ) - 6 ( 6,3875 )$$

$$= 4,663,56 \text{ kkal/kg}$$

$$= 4,663,56 \text{ kkal/kg} \times 4,186$$

$$= 19521,66 \text{ kj/kg}$$

### 4.3 Batas Kontrol Kualitas Air Boiler Berdasarkan Tekanan Boiler

**Tabel 4.3 Batas kontrol kualitas air boiler.**

PARAMETER	SATUAN	CONTROL LIMIT	
		20 Barg	30 Barg
pH	Units	10.5 – 11,5	10,5 – 11,5
TDS	Ppm	< 2000	< 2000
P-Alkalinity,ppm CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>		
M-Alkalinity,ppm,CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>	< 700	< 700
O-Alkalinity,CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>	>2,5 x SiO <sub>2</sub>	>2,5 x SiO <sub>2</sub>
T-Hardness,ppm,CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>	Trace	Trace
Silica,ppm SiO <sub>2</sub>	as ppm SiO <sub>3</sub>	< 150	< 90
Phosphate,ppm,PO <sub>4</sub>	as ppm PO <sub>4</sub>	20 - 30	20 - 30
Sulfite,ppm,SO <sub>3</sub>	as ppm SO <sub>3</sub>	30 - 50	30 - 50
Iron,ppm,Fe	as ppm Fe	< 1	< 1

PARAMETER	SATUAN	CONTROL LIMIT		
		20 Barg	30 Barg	40 Barg
pH	Units	10.5 – 11,5	10,5 – 11,5	9,5 – 10,5
TDS	Ppm	< 2000	< 2000	< 500
P-Alkalinity,ppm CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>			
M-Alkalinity,ppm,CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>	< 700	< 700	< 200
O-Alkalinity,CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>	>2,5 x SiO <sub>2</sub>	>2,5 x SiO <sub>2</sub>	> 2,5 x SiO <sub>2</sub>
T-Hardness,ppm,CaCO <sub>3</sub>	as ppm CaCO <sub>3</sub>	Trace	Trace	Trace
Silica,ppm SiO <sub>2</sub>	as ppm SiO <sub>3</sub>	< 150	< 90	< 20
Phosphate,ppm,PO <sub>4</sub>	as ppm PO <sub>4</sub>	30 – 70	30 – 70	15 – 25
Sulfite,ppm,SO <sub>3</sub>	as ppm SO <sub>3</sub>	30 – 50	30 - 50	20 - 40
Iron,ppm,Fe	as ppm Fe	< 2	< 2	< 2

$$t = 105^{\circ}\text{C}$$

$$= \frac{105-100}{110-100} \times (419.04 - 461.30) 461.30$$

$$= 440,17 \text{ kJ/kg}$$

$$P = 20 \text{ bar}$$

$$P_{\text{uap}} = 20 + 1 = 21 \text{ bar}$$

$$h_g = \frac{21-20}{25-20} \times (2803,1 - 2799,5) + 2799,5$$

$$= 2800,22 \text{ kJ/kg}$$

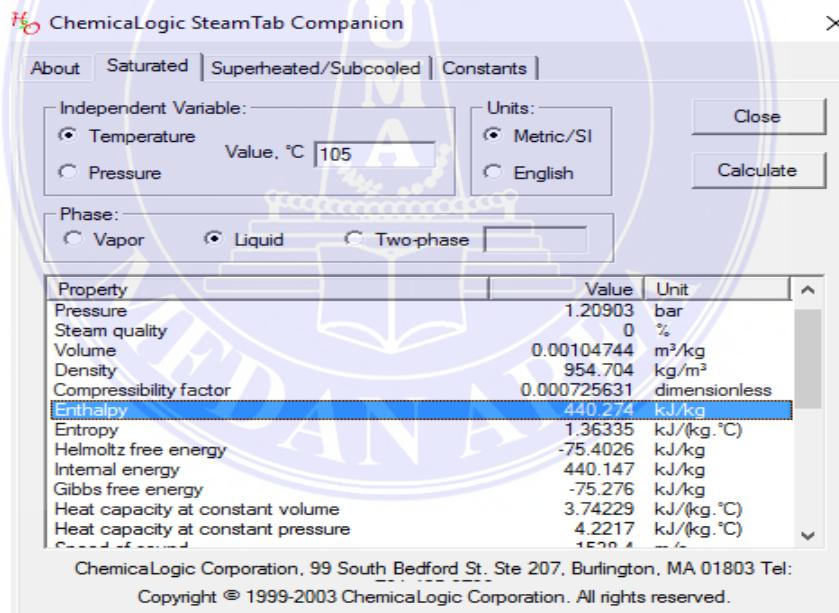
$$\eta_b = \frac{\dot{m} u (h_{g1} - 440,17)}{\dot{m} b b \times LHV}$$

$$= \frac{20 (2758,29 - 440,17)}{5,083 \times 19521,61} \times 100 \%$$

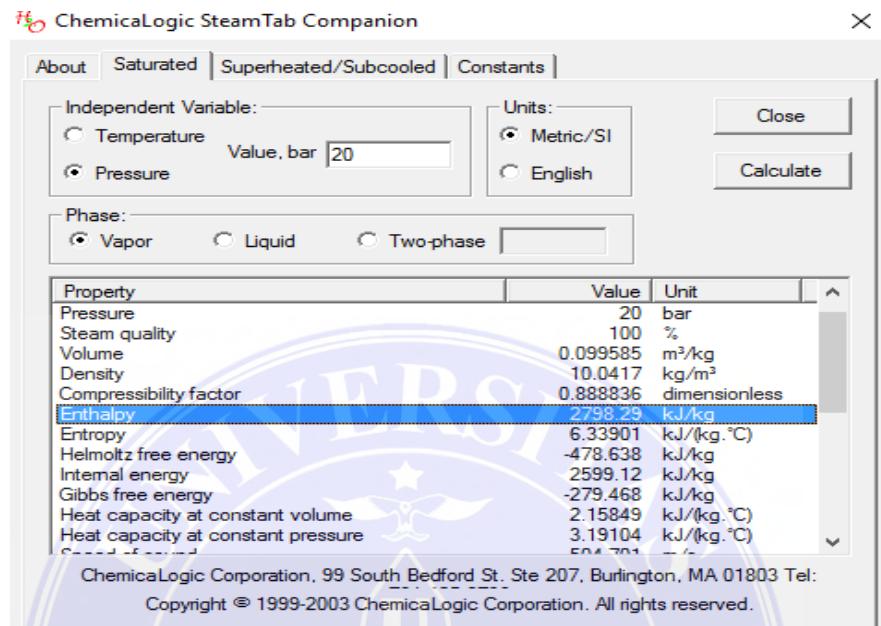
$$= 0,4682$$

$$= 46,82 \%$$

Untuk mencari entalpy pada  $T_3 = 105^{\circ}\text{C}$  dicari dengan menggunakan *software chemicalologic steamtab companion* maka di peroleh : 440,274 kJ/kg



Untuk mencari entalpy pada  $P_3 = 20$  bar, dicari dengan menggunakan *software chemicalologic steamtab copanion* maka diperoleh:  $h_1 = 2798,29 \text{ kJ/kg}$



$$t = 105^{\circ}\text{C}$$

$$= \frac{105 - 100}{110 - 100} \times (419.04 - 461.30) 461.30$$

$$= 440.17 \text{ kJ/kg}$$

$$P = 30 \text{ barg}$$

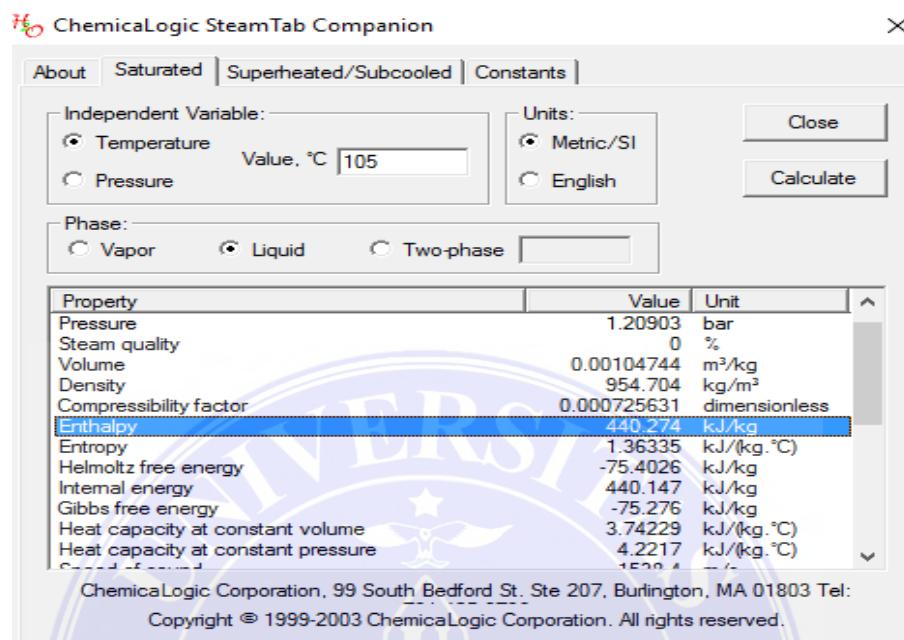
$$P_{\text{uap}} = 31 + 1 = 31 \text{ bar}$$

$$h_g = \frac{31 - 30}{35 - 30} \times (2803,4 - 2804,2) + 2803,4$$

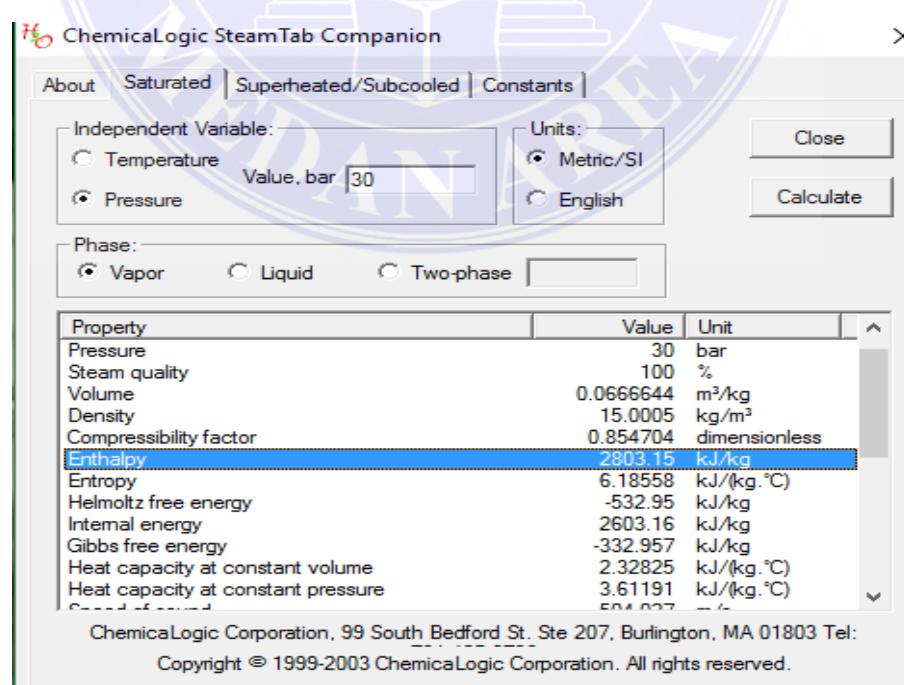
$$= 2804,04 \text{ kJ/kg}$$

$$\begin{aligned} \eta_b &= \frac{\dot{m} u (h_g - 1345,75)}{mbb \times LHV} \\ &= \frac{30 (2800,04 - 440,17)}{5,083 \times 19521,61} \times 100 \% \\ &= 0,7136 \\ &= 71,35 \% \end{aligned}$$

Untuk mencari entalpy pada  $T_3 = 105^{\circ}\text{C}$  dicari dengan menggunakan *software chemicalologic steamtab copanion* maka diperoleh : 440,274 kJ/kg



Untuk mencari entalpy pada  $P_3= 30$  bar, dicari dengan menggunakan *software chemicalologic steamtab copanion* maka diperoleh:  $h_1 = 2803,15$  kJ/kg



$$t = 105^{\circ}\text{C}$$

$$= \frac{105-100}{110-100} \times (419.04 - 461.30) 461.30$$

$$= 440,17 \text{ kJ/kg}$$

$$P = 40 \text{ bar}$$

$$h_g = \frac{41-40}{45-40} \times (2798,3 - 2801,4) + 2801,4$$

$$= 2800,78 \text{ kJ/kg}$$

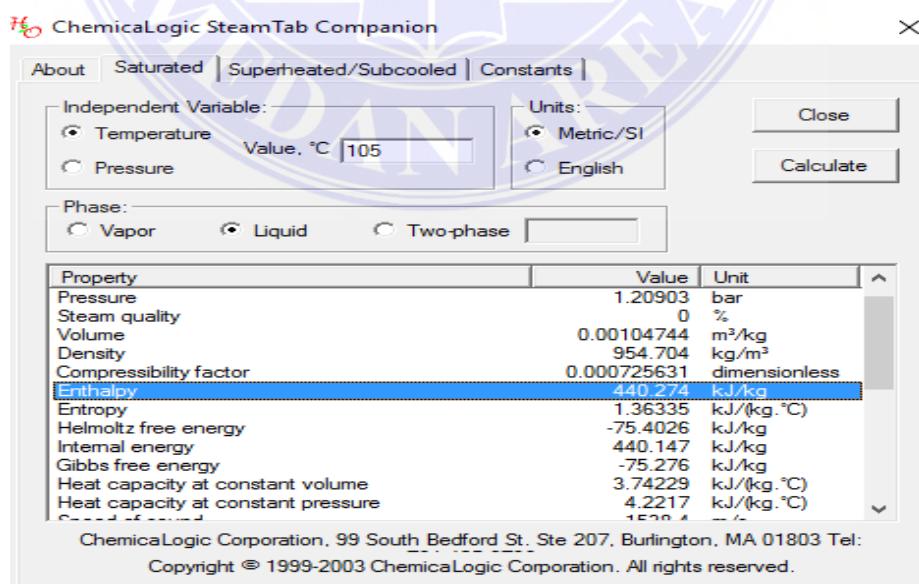
$$\eta_b = \frac{\dot{m} u (h_g - 440,17)}{mbb \times LHV}$$

$$= \frac{40 (2803,15 - 440,17)}{5.083 \times 19521,61} \times 100\%$$

$$= 0.9522$$

$$= 95.22\%$$

Untuk mencari entalpy pada  $T_3 = 105^{\circ}\text{C}$  dicari dengan menggunakan *software chemical logic steamtab companion* maka di peroleh : 440,274 kJ/kg



Untuk mencari entalpy pada  $P_3 = 40$  bar, dicari dengan menggunakan *software chemical logic steamtab companion* maka diperoleh :  $h_1 = 2800,82 \text{ kJ/kg}$

