

## Analisis Sistem Pengkondisian Udara Pada Ruang Kerja Kantor PT. Sarku Enjinerig Utama

Matsuani<sup>1\*</sup> dan Suwaryo<sup>2</sup>

<sup>1)</sup> Program Studi Teknik Mesin Otomotif Institut Teknologi Indonesia  
Jl. Raya Puspiptek Serpong, Tangerang Selatan-Banten, Indonesia, 15320

<sup>2)</sup> PT. Sarku Enjinerig Utama  
Jl. Taman Tekno IV Blok E3 No.20 Tangerang Selatan-Banten, Indonesia, 15311  
Email: \* matsuanimatsuani@gmail.com, matsuani@iti.ac.id

### Abstract

Air conditioning in the workspace is something that workers need to provide comfort. Generally a comfortable condition (comfort condition) is an air condition where the temperature of the dry bulb is 24 ° C to 25 ° C and wet bulb is 18.3 ° C with relative humidity of 50% to 60%. The purpose of this study is to analyze the cooling requirements in the workspace which are then adjusted to the heat load in the room. In the calculation of the cooling load using the CLTD (Colling Load Temperature Difference) method. The final result is that the maximum cooling load at peak conditions is at 15:00 amounting to 14,152 kW = 182,941.99 BTU / h with an air requirement of 5,756 CFM, while the installed cooling capacity is 180,000 BTU / h resulting in a shortage of cooling load of 2,941, 99 BTU / h. With these deficiencies, additional air conditioning is needed as much as 2 units with each unit with a capacity of 1 PK / 9,000 BTU / h. Researchers recommend a cooling machine that is used to add capacity shortages, namely using a Split type AC cooler because it is considered more efficient and easy to install and maintain.

**Keywords:** Air conditioning, Ccooling capacity, CLTD

### PENDAHULUAN

Udara nyaman (*thermal comfort*) pada suatu lingkungan sangatlah berbeda-beda, salah satu yang mempengaruhinya adalah sistem pengondisi udara yang digunakan harus sesuai dengan beban pendingin dari suatu lingkungannya. Umumnya kondisi yang nyaman (*comfort condition*) adalah keadaan udara dimana suhu *dry bulb* 24°C sampai 25°C dan *wet bulb* 18.3°C dengan kelembapan relatif (*relative humidity*) 50% sampai dengan 60% [1].

Tujuan dari penelitian ini adalah untuk menganalisis kebutuhan pendingin pada ruang kerja yang kemudian disesuaikan dengan beban kalor pada ruangan. Dalam perhitungan beban pendingin menggunakan metode CLTD (*Colling Load Temperrature Difference*). metode ini memiliki konsentrasi yang ketat terhadap perbedaan temperatur luar ruangan, udara lingkungan rata-rata (*daily temperature*), radiasi matahari dan panas dari konstruksi sebuah bangunan. Juga memiliki konsentrasi pada kondisi dari ruangnya seperti infiltrasi (*air change*) peralatan elektronik dan pencahayaan, yang dimana sangatlah berpengaruh terhadap peningkatan beban pendinginan.

Hasil perhitungannya dapat dijadikan dasar untuk menentukan kapasitas pendingin yang dibutuhkan. Faktor pertimbangan pemilihan sistem penyegaran udara meliputi faktor kenyamanan, faktor ekonomi, serta faktor operasi dan perawatan. [2]. Persoalan yang terjadi yaitu temperatur yang bervariasi pada ruangan sehingga menjadi persoalan lingkungan kerja.

### Tinjauan Pustaka

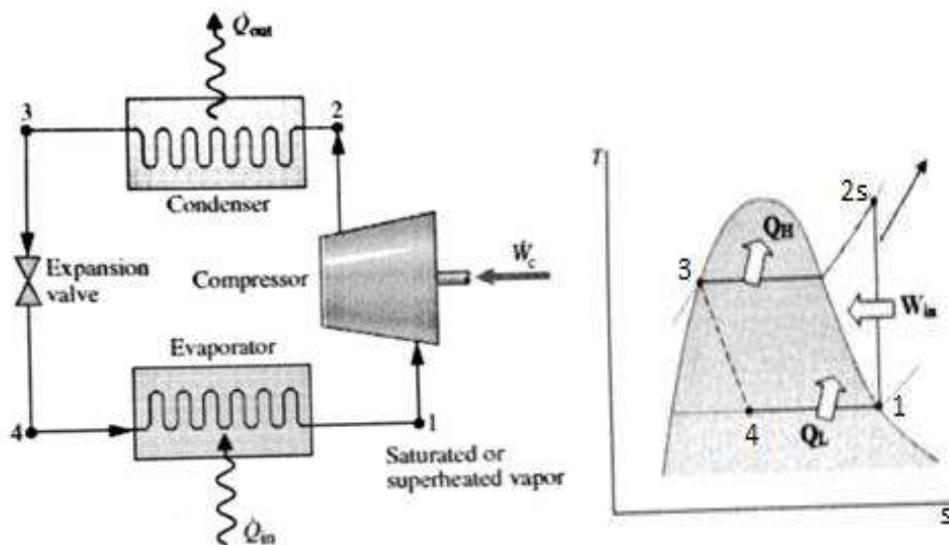
#### A. Definisi dan Prinsip Kerja Pengkondisi Udara

Pengkondisian udara disebut juga penyegaran udara yang memiliki arti suatu proses mendinginkan udara sehingga dapat mencapai temperatur dan kelembapan yang sesuai dengan yang dipersyaratkan terhadap kondisi udara dari suatu ruangan tertentu serta aliran udara dan kebersihannya[3]. Sistem pengkondisian udara adalah suatu proses mendinginkan udara sehingga

dapat mencapai temperatur dan kelembaban yang sesuai dengan yang dipersyaratkan terhadap kondisi udara suatu ruangan tertentu, mengatur aliran udara dan kebersihannya. [6]

Prinsip dasar mesin pendingin didasarkan pada kenyataan bahwa zat cair dapat diuapkan pada temperatur tertentu, dengan mengubah tekanan di atasnya. Agar suatu fluida dapat menguap maka fluida tersebut harus menyerap panas. Pada proses penyerapan panas fluida yang menguap akan mendinginkan medium dari mana panas itu diserap [4].

Refrigerasi dan pengkondisian udara (*air conditioning*) merupakan terapan dari teori perpindahan kalor dan termodinamika. Sifat Termodinamika merupakan karakteristik atau ciri dari ba.han yang dapat diijaki secara kuantitatif seperti suhu, tekanan, kerapatan massa, volume spesifik, kalor spesifik, entalpi, entropi, dan sifat cair-uap dari suatu keadaan. Macam-macam sistem pengkondisian udara sebenarnya dasar thermodinamika dan komponen udara dari sistem pengkondisian udara, yaitu kompresor, kondensor, katup ekspansi, dan evaporator. Siklus pengkondisian udara ditunjukkan dalam Gambar 1.



Gambar 1. Siklus Pengkondisian Udara Teoritis [4].

Keterangan gambar :

a. Proses 1-2 :

Kompresi, proses yang terjadi di dalam kompresor yaitu kompresor *polytropic* karena selama proses kompresi mengalirkan dan menaikkan tekanan gas refrigerant dapat berlangsung terjadi perpindahan kalor dari silinder ke sekitarnya.

b. Proses 2-3:

Kondensasi, proses pada tekanan konstan di dalam kondensor dimana terjadi perubahan fasa *refrigerant* dari uap menjadi cair dan terjadi penurunan enthalpy sama dengan jumlah kalor yang dilepaskan *refrigerant*.

c. Proses 3-4:

Ekspansi, proses terjadinya penurunan tekanan refrigerant tanpa terjadi pertukaran panas maka proses ekspansi terjadi pada enthalpy konstan

d. Proses 4-1:

Evaporasi, proses terjadi pada tekanan konstan dimana terjadi perubahan fasa *refrigerant* dari cair menjadi uap dan terjadi peningkatan *enthalpy* sama dengan jumlah kalor yang diserap refrigeran.

Dasar Perhitungan Sistem Pendingin [5].

1. Efek Refrigerasi: Kompresi (Proses 4-1)  
Efek refrigerasi adalah jumlah kalor yang diserap *refrigerant* selama dalam *evaporator* =>  $RE$   
 $= q_e = (h_1 - h_4)$  Dimana :  
 $RE = q_e$  = Efek refrigerasi (kJ/kg)  
 $h_1$  = Enthalphi refrigeran ke luar evaporator (kJ/kg)  
 $h_4$  = Enthalphi refrigeran evaporator (kJ/kg)  
 $h_3 = h_4$
2. Kerja Kompresi (proses 1-2) =>  $W = (h_2 - h_1)$   
Dimana :  
 $W$  = Kerja kompresi  
 $h_2$  = Entalpi keluar kondensor (kJ/kg)  
 $h_1$  = Entalpi masuk kondensor (kJ/kg)
3. Kerja Kondensor (proses 2-3) =>  $q_c = q_e + W$  atau  $q_c = (h_2 - h_4)$   
Dimana :  
 $q_c$  = Kerja kondensor (kJ/kg)  
 $h_2$  = Entalpi masuk kondensor (kJ/kg)  
 $h_4$  = Entalpi refrigeran ke luar kondensor (kJ/kg)
4. Jumlah Sirkulasi Refrigeran =>  $Mr = 1/q_e$   
Dimana :  
 $Mr$  = Jumlah siklus refrigeran (kg/s kW)
5. Beban Pendingin yang Ditanggung Evaporator =>  $Q_e = 4,19 \times Va (Tin - Tout)$   
Dimana :  
 $Q_e$  = Beban pendingin (kW)  
 $Va$  = Volume spesifik uap refrigeran ( $m^3/kg$ )  
 $Tin$  = Temperatur masuk chiller (OC)  
 $Tout$  = Temperatur ke luar chiller (OC)
6. Aliran Massa Refrigerant =>  $mr = Q_e \times Mr$   
Dimana :  
 $mr$  = Aliran massa refrigeran (kg/s)
7. Daya Motor Kompresor Teoritis =>  $P_t = mr (h_2 - h_1)$   
Dimana :  
 $P_t$  = Daya teknis kompresi (kW)  
 $mr$  = Aliran massa refrigeran (kg/s)  
 $h_1$  = Entalpi masuk kompresor (kJ/kg)  
 $h_2$  = Entalpi ke luar kompresor (kJ/kg)
8. Daya Aktual Kompresi =>

$$P_m = \frac{P_t}{\pi_t \pi_m}$$

(1)

Dimana :

$P_m$  = Daya aktual kompresi (kW)

$P_t$  = Daya teknis kompresi (kW)

$\pi_t$  = Efisiensi kompresi

$\pi_m$  = Efisiensi mekanis

9. Kerja sistem pendingin  $\Rightarrow n = P_m/Q_e$

Dimana :

$n$  = Kinerja sistem pendingin

$P_m$  = Daya aktual kompresi (kW)

$Q_e$  = Beban pendingin (kW)

10. Perbandingan kompresi  $\Rightarrow r = P_2/P_1$

Dimana :

$r$  = Perbandingan kompresi

$P_2$  = Tekanan ke luar kompresor (kPa)

$P_1$  = Tekanan ke luar evaporator (kPa)

11. COP ( *Coefficient Of Performance* )  $\Rightarrow COP = ( h_1 - h_4 ) / ( h_2 - h_1 )$

Dimana :

$COP$  = *Coefficient of Performance*

$h_1$  = Enthalpy masuk kompresor (kJ/kg)

$h_2$  = Enthalpy masuk kondensor (kJ/kg)

$h_4$  = Entalpi masuk evaporator (kJ/kg)

12. Kapasitas  $\Rightarrow V = Mr \times Va$

Dimana :

$V$  = Kapasitas ( $m^3/Jam$ )

$Mr$  = jumlah siklus refrigeran ( $kg/s * kW$ )

$Va$  = Volume spesifik uap refrigeran ( $m^3/kg$ )

#### B. Pengumpulan Data

Pengumpulan data diperlukan untuk perhitungan dan analisa. Adapun data awal perhitungan yang diambil adalah sebagai berikut:

Tabel 1. Data Awal Perhitungan

No	Deskripsi	Jumlah
1	Data Ruang	
	Luas Lantai	450 m <sup>2</sup>
	Luas Atap	450 m <sup>2</sup>
	Tinggi Bangunan	5 m <sup>2</sup>
	Luas Dinding:	
	Timur	30 m <sup>2</sup>
	Barat	35 m <sup>2</sup>
	Selatan	10 m <sup>2</sup>
	Utara	15 m <sup>2</sup>

No	Deskripsi	Jumlah
2	Data Lampu : Lampu Neon (30 Watt)	20 Lampu
3	Data Jumlah Pekerja: Pria Wanita	20 orang 5 orang
4	Data Pintu dan Jendela: Pintu Jendela	1 buah 12 buah
5	Data Peralatan: PC (450 Watt) Mesin Foto Copy (1500Watt) Proyektor (225 Watt) Printer (650 Watt)	25 buah 1 buah 2 buah 5 buah
6	Data mesin pendingin yang terpasang Merek Kapasitas Type Refrigerant Daya Listrik Kapasitas Pendingin Jumlah yang terpasang Total Kapasitas pendingin	Panasonic CS-YN18TKP AC Split 2 PK R-32 1660 Watt 18000 BTU/h 10 Unit 180.000 BTU/h

### C. Perhitungan Beban Kalor Pendingin (CLTD) [1].

#### 1. Beban kalor melalui dinding dan atap

Untuk Dinding :

$$q_{TD} = U_{TD} \times A_{TD} \times \Delta T$$

Untuk Atap :

$$q_{TA} = U_{TA} \times A_{TA} \times \Delta T$$

Keterangan :

$q_{TD}$  = Beban kalor dinding (Watt)

$q_{TA}$  = Beban kalor atap (Watt)

$U_{TD}$  = Koefisien kalor untuk dinding ( $W/m^2K$ )

$U_{TA}$  = Koefisien kalor untuk atap ( $W/m^2 K$ )

$A_{TD}$  = Luas dinding ( $m^2$ )

$A_{TA}$  = Luas atap ( $m^2$ )

$\Delta T$  =  $T_e - T_I$

$T_e$  = Temperatur ekuivalen ( $^{\circ}C$ )

$T_I$  = Temperatur yang dikondisikan ( $^{\circ}C$ )

#### 2. Beban kalor oleh penerangan

Beban kalor yang dilepaskan oleh lampu penerangan dapat dihitung dengan pendekatan sebagai berikut:

$$q_L = 1,2 \times D \times CLF$$

Keterangan :

$q_L$  = Beban kalor oleh penerangan (Watt)

D = Daya lampu total

CLF = Faktor beban pendingin dari penerangan

3. Beban kalor pekerja

Kalor yang dikeluarkan oleh pekerja terdiri dari kalor sensibel dan kalor laten hubungan untuk memperhitungkan beban kalor pekerja adalah:

$q_{PS} = N \times SHG \times CLF$

$q_{PL} = N \times LHG$

$q_P = q_{PS} + q_{PL}$

Keterangan :

$q_{PS}$  = Beban kalor sensibel pekerja (kW)

$q_{PL}$  = Beban kalor laten pekerja (kW)

$q_P$  = Beban kalor pekerja (kW)

N = Jumlah pekerja dalam ruangan

SHG = Kalor sensibel yang dilepaskan pekerja

CLF = Jumlah kelompok orang yang bekerja

LHG = Kalor laten yang dilepaskan pekerja

4. Beban kalor sensibel peralatan

Kalor yang dilepaskan oleh peralatan mesin yang ada di ruangan dapat dihitung dengan :

$q_E = N \times U_E$

Keterangan :

$q_E$  = Beban kalor sensibel peralatan (kW)

N = Jumlah peralatan (kW)

$U_E$  = Faktor koefisien peralatan (Kcal/kWh)

5. Beban kalor sensibel pintu dan jendela

Kalor sensibel pintu dan jendela tergantung dari bahan dan luasan perbedaan temperatur dalam dan luar:

$q_W = L \times U_W \times \Delta T$

Keterangan :

$q_W$  = Beban kalor sensibel jendela/pintu (kW)

L = Luas permukaan jendela/pintu ( $m^2$ )

UW = Koefisien transmisi kalor melalui jendela (Kcal/  $m^2h^\circ C$ )

$\Delta T$  = Perbedaan temperatur dalam dan luar ruangan

6. Beban kalor total

Beban kalor total merupakan kalor terbesar yang harus terjadi dan yang harus dilayani oleh mesin pendingin. Beban kalor yang terjadi dapat diperoleh dari persamaan berikut:

$q_T = q_{TD} + q_{TA} + q_L + q_P + q_E + q_W$

Keterangan :

$q_T$  = Beban kalor total (kW)

$q_{TD}$  = Beban kalor dinding (kW)

$q_{TA}$  = Beban kalor atap (kW)

$q_L$  = Beban kalor oleh penerangan (kW)

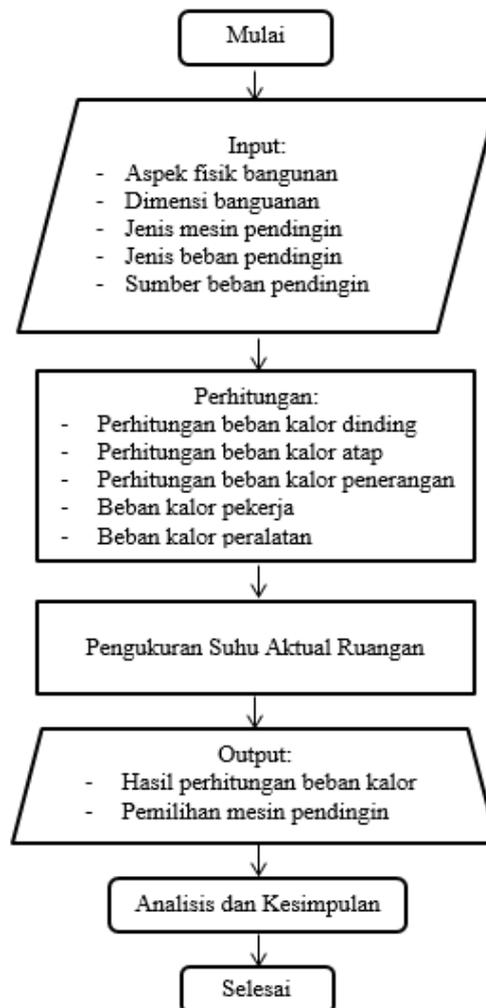
$q_P$  = Beban kalor oleh pekerja (kW)

$q_E$  = Beban kalor sensibel peralatan (kW)

$q_W$  = Beban kalor oleh jendela dan pintu (kW)

## METODE PENELITIAN

Hal pertama yang harus dilakukan adalah pengambilan data di ruang kerja PT. Sarku Enjinering Utama, peneliti akan melakukan penelitian secara langsung pada sampel objek yang akan dirancang dengan mengumpulkan data-data seperti luas ruangan, volume ruangan, posisi ruangan dan lain-lain. Yang kemudian akan dibandingkan dengan hasil perancangan yang berdasarkan metodologi dan tahapan-tahapan perancangan yang dilakukan. Adapun metodologi yang dilakukan oleh peneliti untuk mengumpulkan data-data adalah sebagai berikut:



Gambar 2. Diagram Alir Perencanaan

## HASIL DAN PEMBAHASAN

Dasar yang digunakan adalah perhitungan CLTD menurut Arismunandar, 1981. Perhitungan dilakukan selama jam kerja di ruang kerja di PT. Sarku Enjinering, dengan mengambil data kondisi pada pukul 12:00.

- (1) Temperatur udara luar sesaat = 31,46°C
- (2) Ketinggian matahari = 74°C (pukul 12:00)
- (3) Azimut matahari = 180°
- (4) Radiasi matahari langsung = 239  $W/M^2$
- (5) Radiasi matahari langsung pada bidang yang tegak lurus arah datangnya radiasi = 286  $W/M^2$

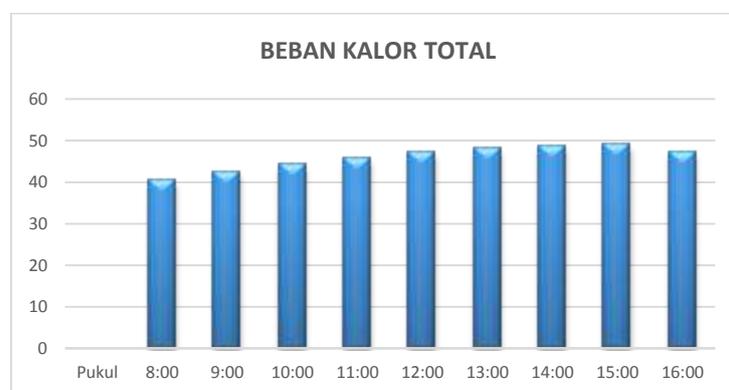
- (6) Sudut sinar datang pada permukaan yang tegak lurus bidang horizontal dinding dengan sudut  $\Sigma=90^\circ = 106^\circ$  pada arah selatan
- (7) Radiasi matahari langsung terhadap bidang horizontal =  $175 \text{ W/M}^2$
- (8) Radiasi terpancar difusi =  $69 \text{ W/M}^2$
- (9) Intesitas matahari total =  $308 \text{ W/M}^2$
- (10) Radiasi udara matahari =  $32^\circ$
- (11) Beban kalor pada dinding = 0,428 kW
- (12) Beban kalor atap = 6,051 kW
- (13) Beban kalor oleh penerangan = 0,633 kW
- (14) Beban kalor pekerja = 25,684 kW
- (15) Beban kalor sensible peralatan = 14,152 kcal/jam
- (16) Beban kalor total pukul 12:00 = 46,948 kW

Berikut adalah tabel hasil perhitungan beban kalor total setiap jamnya:

Tabel 2 Beban Kalor Total

Jam	q <sub>TD</sub> (kW)	q <sub>TA</sub> (kW)	q <sub>L</sub> (kW)	q <sub>P</sub> (kW)	q <sub>E</sub> (kW)	q <sub>T</sub> (kW)
8	0,153	0,865	0,072	24,994	14,152	40,236
9	0,22	2,248	0,5472	25,270	14,152	42,437
10	0,315	3,458	0,5832	25,436	14,152	43,9442
11	0,371	4,841	0,6048	25,574	14,152	45,5428
12	0,428	6,051	0,633	25,684	14,152	46,948
13	0,479	6,916	0,648	25,795	14,152	47,99
14	0,535	7,434	0,6624	25,850	14,152	48,6334
15	0,58	7,434	0,6696	25,905	14,152	48,7406
16	0,535	7,089	0,6840	24,635	14,152	47,095

Dari Tabel 2 dapat dilihat bahwa beban kalor terbesar terjadi pada pukul 15:00 yaitu sebesar 48,7406 kW. Akan tetapi masih ada berbagai faktor yang belum kita ketahui misalnya *service load* yaitu panas lain yang timbul dalam proses operasi pendinginan seperti kipas, operator, udara luar ketika pintu dibuka. Maka dari itu beban kalor ditambah 10% dari beban kalor total yang diperoleh sebagai faktor keamanan, sehingga beban kalor menjadi 53,615 kW. Dari hasil perhitungan beban kalor total di atas dapat dibuat grafik beban kalor total pada Gambar 3 berikut ini:



Gambar 3. Grafik Beban Kalor Total

Perhitungan Kebutuhan Laju Udara (CFM)

Perhitungan untuk menentukan besaran volume udara suplai yaitu:

$$Q = (V \times ACH) / 1,7$$

Keterangan :

Q = Volume udara (CFM)

V = Volume ruangan ( $m^3$ )

ACH = Pertukaran udara perjam

Berikut adalah tabel perhitungan kebutuhan laju udara pada ruang kerja:

Tabel 3 Kebutuhan Laju Udara

No	Nama Ruang	Volume ( $m^3$ )			ACH	Q	Safety Factor
		p	l	t			
1	1	9	7,5	3	15	1.191	5.756
2	4	15	7	3	15	2.779	5.756
3	6	7,5	6	3	15	1.786	5.756

Pada Tabel di atas diketahui kebutuhan laju udara (CFM) dibagi menjadi tiga titik perhitungan yaitu pada ruang 1, ruang 4, dan ruang 6 sehingga total hasil laju aliran sebesar 5.756 CFM.

### KESIMPULAN

Dari hasil pengamatan, kapasitas total unit mesin pendingin yang dipakai di ruang kantor PT. Sarku Enjinerig Utama sebanyak 10 unit AC Split dengan kapasitas 2 PK/unit adalah 180.000 BTU. Beban kalor total tertinggi pada perhitungan secara teoritis yaitu pukul 15:00, dimana kondisi maksimum yang dibutuhkan yaitu 53,615 kW = 182.941,99 BTU. Beban kalor oleh peralatan sebesar 14,152 kW dan Kebutuhan laju udara (CFM) dibagi menjadi tiga titik perhitungan yaitu pada ruang 1, ruang 4, dan ruang 6 yang mendapatkan hasil laju aliran sebesar 5.756 CFM. Setelah dilakukan analisis dan perhitungan dapat disimpulkan bahwa mesin yang sudah terpasang memiliki kapasitas sebesar 20 PK atau 180.000 BTU sedangkan beban kalor yang telah dihitung sebesar 182.941,99 BTU.

### SARAN

Dengan kondisi mesin yang sudah terpasang memiliki kapasitas sebesar 20 PK atau 180.000 BTU sedangkan beban kalor yang telah dihitung sebesar 182.941,99 BTU maka AC yang telah terpasang belum dapat memenuhi kebutuhan beban kalor sesuai yang diperhitungkan. Kekurangan tersebut yaitu sebesar 2.941,99 BTU dan perlu adanya penambahan 2 unit AC kapasitas 1 PK/unit agar dapat memenuhi kebutuhan kalor.

### UCAPAN TERIMA KASIH

Penelitian ini dapat diselesaikan dengan bantuan dan bimbingan dari berbagai pihak. Oleh karena itu ucapan terima kasih sebesar-besarnya disampaikan kepada PT. Sarku Enjinerig Utama yang telah banyak membantu dalam usaha memperoleh data yang diperlukan dan terimakasih kepada seluruh pihak telah terlibat dalam penelitian ini yang tidak dapat penulis tuliskan satu persatu..

**REFERENSI**

- [1] Wiranto Arismunandar, *Buku Penyegaran udara*, Koleksi Buku Perpustakaan Digital ITB, 1991
- [2] ASHRAE, *Handbook of Air Conditioning Fundamental*, ASHRAE, 2001.
- [3] V. V. Prathibha Bharathi, Ajay Kodliwad, Busi Ashok Kumar, V. V. Naga Deepthi. *Design of Conditioning System for Residential/Office Building*. 2017 [3].
- [4] Felix Uba, Fiagbe Yesueneagbe., Sarsah Emmanuel. *Simplified Procedure For Estimating Air-Conditioning Cooling Load In Ghana*. 2015 [4].
- [5] Yonas Mitiku Degu. *Cooling Load Estimation and Air Conditioning Unit Selection for Hibir Boat*. The International Journal Of Engineering And Science (IJES). 2016
- [6] Sabaruddin, *Perhitungan Ulang Beban Pendinginan Pada Ruang Auditorium Gedung Manggala Wanabakti Blok III Kementerian Kehutanan Jakarta*. Mercu Buana Jakarta. Sinergi. 2014