ANALISA PERHITUNGAN BEBAN KALOR DAN PEMILIHAN KOMPRESOR DALAM PERANCANGAN AIR BLAST FREEZER UNTUK MEMBEKUKAN ADONAN ROTI DENGAN KAPASITAS 250 KG/JAM

Erwin Dermawan¹, Syawaluddin², Muhammad Reza Abrori², Nelfiyanti³, Anwar Ilmar Ramadhan²

¹Jurusan Teknik Elektro, Fakultas Teknik, Universitas Muhammadiyah Jakarta ²Jurusan Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Muhammadiyah Jakarta ³Jurusan Teknik Industri, Fakultas Teknik, Universitas Muhammadiyah Jakarta E-mail: anwar.ilmar@ftumj.ac.id

Abstrak. Mesin *Air Blast Freezer (ABF)* adalah salah satu alat pembeku makanan dalam dunia refrigerasi. Dalam perancangan *Air Blast Freezer* ini, tahapan yang paling menentukan adalah saat perhitungan beban kalor yang akan menjadi acuan bagi perancang dalam pemilihan kompresor. PT. Mayekawa Indonesia dalam hal ini untuk memenuhi permintaan pelanggan untuk 2 unit ruangan ABF dengan kebutuhan membekukan adonan roti berkapasitas 250 kg/jam di tiap ruangan melakukan perhitungan beban kalor ABF dengan asumsi total beban kalor sebesar 41,5 kW dan menggunakan kompresor 62WBHE 900rpm sebagai penopangnya. Sehingga saat ini terdapat 2 kompresor tipe 62WBHE 900rpm yang berjalan, dan 2 unit kompresor yang sama direncanakan untuk projek 2 ABF selanjutnya. Kondisi aktual yang didapatkan dengan cara observasi dan analisa perhitungan serta pemilihan kompresor, beban kalor ternyata hanya 37,81 kW, dan cukup apabila hanya menggunakan kompresor 42WBHE 900rpm yang ukurannya lebih kecil dan kebutuhan dayanya juga leih kecil.

Kata Kunci: Mesin Air Blast Freezer, Adonan Roti, kompresor

PENDAHULUAN

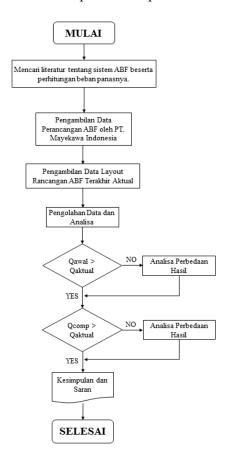
Di industri pangan, telah dikembangkan metode pembekuan untuk mempercepat proses pembekuan yang memungkinkan produk membeku dalam waktu yang pendek. Pembekuan cepat akan menghasilkan kristal es berukuran kecil sehingga akan meminimalkan kerusakan tekstur bahan yang dibekukan. Selain itu, proses pembekuan cepat juga menyebabkan terjadinya kejutan dingin (*freeze shock*) pada mikroorganisme dan tidak terjadi tahap adaptasi mikroorganisme dengan perubahan suhu sehingga mengurangi resiko pertumbuhan mikroorganisme selama proses pembekuan berlangsung. Di antara teknik pembekuan cepat yang dipakai industri adalah Air Blast Freezer (ABF).

Dimulai dari kapasitas dan ketersedian ruang yang dibutuhkan customer, pihak PT. Mayekawa Indonesia melakukan perancangan untuk memenuhi kebutuhan customer. Dalam pemilihan kompressor, PT. Mayekawa Indonesia menggunakan software buatan sendiri yaitu MycomW versi 2016.

Dalam projek ABF kali ini PT. Mayekawa diminta untuk mampu membekukan 250kg adonan roti dalam 1 jam dengan jumah ruang ABF yang diminta sebanyak 2 ruangan. Didapati masing-masing ruangan memiliki beban kalor sebesar 41,5 kW dengan target temperatur ruangan -35°C. Setiap ruangan ABF ditopang oleh kompresor 62WBHE dengan refrigerant ammonia. Namun beban kalor yang didapat tersebut bukanlah kondisi akhir dari dimensi dan perencanaan ruangan ABF yang actual di lapangan. Dari masalah tersebut, ingin menganalisis ulang perhitungan beban dan pemilihan kompresor yang dilakukan PT. Mayekawa Indonesia, dengan tambahan ada 2 ruangan ABF serupa dengan yang telah dibuat saat ini.

METODE PENELITIAN

Metode penelitian yang dilakukan dapat dilihat pada Gambar 1 berikut.



Gambar 1. Diagram alur penelitian



HASIL DAN PEMBAHASAN

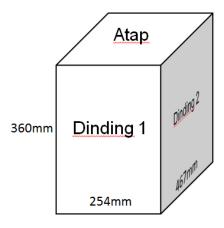
Perhitungan Beban Kalor Ruangan ABF

Beban Kalor dari Luar Ruangan Melalui Dinding

Dengan menggunakan persamaan (1).

$$q_{transmisi} = U.A.(to-tr) \text{ [kcal/h]}$$
 (1)
= (k/d). $A.(to-tr) \text{ [kcal/h]}$

Maka, dapat dihitung beban kalor yang melalui masing-masing dinding ruangan yang diisolasi dengan bahan polyurethane yang memiliki nilai k=0,018 kcal/m.h.°C.



Gambar 2. Skema Dimensi Ruangan ABF Aktual

Dengan ketebalan dinding insulasi 150mm untuk tiap sisi kecuali lantai yang tebalnya 250 mm, maka:

a.
$$q_{transmist}$$
Atap
= (0,018/0,15).(2,54x4,67).(25- (-35)) [kcal/h]
= 85,4 [kcal/h]

b. $q_{transmisi}$ Lantai = (0.018/0.25).(2.54x4.67).(15-(-35)) [kcal/h] = 42.7 [kcal/h]

c.
$$q_{transmist}$$
 Dinding 1
= $(0.018/0.15).(2.54x3.6).(25-(-35))$ [kcal/h]
= 65.8 [kcal/h]

d.
$$q_{transmisi}$$
 Dinding 2
= (0,018/0,15).(4,67x3,6).(-35- (-35)) [kcal/h]
= 121,0 [kcal/h]
e. $q_{transmisi}$ Dinding 3

=
$$(0.018/0.15).(2.54x3.6).(25-(-35))$$
 [kcal/h]

= 65.8 [kcal/h]

 $f. \quad q_{transmisi}$ Dinding 3

=0.018/0.15).(4.67x3.6).(-35-(-35)) [kcal/h]

= 0,0 [kcal/h] (karena sisi ini berdempetan dengan 1 ABF lainnya) Jadi, total qtransmisi adalah 380,9 kcal/h.

Beban Infiltrasi

Dengan menggunakan Tabel 1 berikut ini:

Tabel 1. Entalpi dan Massa Jenis Udara Berdasarkan Suhu

TEMP.	ENTHALPY	DENSITY
°C	kcal/kg	kg/m³
-45	-10.788	0.6455
-40	-9.566	0.6598
-35	-8.331	0.6741
-30	-7.073	0.6884
-25	-5.778	0.7000
-20	-4.432	0.7173
-15	-3.000	0.7300
-10	-1.452	0.7471
-5	0.35	0.7624
0	2.261	0.7781
5	4.45	0.7945
10	7.009	0.8117
15	10.057	0.8300
20	13.745	0.4980
25	18.269	0.8717
30	23.882	0.8962
35	30.913	0.9241

Karena menggunakan satuan akhir pada perhitungan ini maka akan menggunakan persamaan (2):

$$q \inf = \rho u, r \times V cs(\mathbf{h} - \mathbf{h}, r) n$$
 (2) [kcal/h]

Dengan menggunakan Tabel 1 dengan asumsi yang sama yaitu temperature luar ruangan 25°C dan temperature ruangan ABF -35°C, maka akan didapat beban infiltrasi:

 $q \inf = 0,6741 \text{ [m3/kg] x } (2,54x4,67x3,6) \text{ [m3] x } (18,269-(-8,331)) \text{ [kcal/kg] x } 1,5 \text{ kali buka dalam 1 jam} = 765.7 \text{ kcal/h}$

Beban Kalor dari Produk

Beban kalor pada proses pembekuan roti didapat melalui 3 tahap yaitu:

a. Kalor Adonan Roti yang diambil yaitu dimulai dari suhu awal inti produk dengan



asumsi 22C sesuai unjuk kerja pada design sheet sampai menuju titik beku produk -4C, maka:

$$q_{\text{pembekuan1}} = m_{\text{adonan roti}} \cdot Cp_{\text{adonan roti}} \cdot (\Delta T_{\text{adonan roti}}) \text{ [kcal/h]}$$

$$= 250 \text{ [kcal/h]} \cdot 68 \text{ [kcal/(lca)]} \cdot (22 \cdot (4)) \text{ [C]}$$

- = 250 [kg/h].0,68 [kcal/(kg°.C)].(22-(-4)) [C]
- = 4420 [kcal/h]
- b. Pembuangan kalor laten di titik beku, maka:

$$q_{pembekuan2} = m_{adonan roti}.q_{adonan roti} [kcal/h]$$

- = 250 [kg/h].40 [kcal/kg]
- = 10000 [kcal/h]
- c. Pembekuan Adonan Roti hingga suhu yang dikehendaki pada inti adonan roti di angka -18C, maka:

$$q_{\text{pembekuan3}} = m_{\text{adonan roti}} \cdot Cp_{\text{adonan roti}} \cdot (\Delta T_{\text{adonan roti}}) \text{ [kcal/h]}$$

- = 250 [kg/h].0,43 [kcal/(kg)].(-4-(-18)) [C]
- = 1505 [kcal/h]

Jadi, total q_{produk} adalah 15925 kcal/h.

Beban Kalor dari Rak dan Papan Alas Rak

Dengan menggunakan rumus yang sama dengan perhitungan beban produk maka didapatkan:

a.
$$q_{rak} = m_{rak} \cdot Cp_{rak} \cdot (\Delta T_{rak}) x \text{ jumlah [kcal/h]}$$

= 15 [kg/h].0,11 [kcal/(kg · °C)].(25- (-30)) [°C] x 12
= 1089,0 [kcal/h]

b.
$$q_{papan alas} = m_{papan alas} \cdot Cp_{papan alas} \cdot (\Delta T_{papan alas}) x jumlah[kcal/h]$$

=1.2 [kg/h].0,11 [kcal/(kg . °C)].(25-

$$= 1742,4 [kcal/h]$$

Jadi, total q_{rak dan papan alas} adalah 2831,4 kcal/h.

Beban Kalor dari Kipas

Dengan asumsi beban kalor tiap kipas sebesar 2,2 kW dengan jumlah kipas sebanyak 4 buah, maka qkipas = 8,8 kW = 7568 kcal/h

Beban Kalor dari Operator

Tabel 2. Entalpi dan Massa Jenis Udara Berdasarkan Suhu

Temp (C)	Heat Fo	or 1 Men
-50	485	kcal/h
-40	435	kcal/h
-30	385	kcal/h

Berdasarkan Tabel 2, didapatkan secara interpolasi laju kalor orang di ruangan bersuhu -35°C sebesar 405 kcal/h. Jika, diasumsikan lama orang atau operator dalam memasukkan dan

mengeluarkan produk dalam satu jam hanya 12 menit atau 0,2 jam sesuai unjuk kerja dari customer maka:

$$q_{operator}$$
 = 405 kcal/h x 0,2 = 81 kcal/h

Beban Kalor dari Lampu

Seperti yang telah diketahui bahwa lampu yang dipakai berkekuatan 45,9 Watt yang berjumlah 2 buah di setiap ruangan ABF. Dengan begitu didapatkan.

$$q_{lampy} = 45.9 \text{ Watt X } 2 = 91.8 \text{ W} = 79.12 \text{ kcal/h}$$

Beban Kalor dari Pemanas Lantai

Pemanas lantai yang digunakan memiliki beban kalor sebesar 187 W dengan jumlah total 4 buah.

Dengan begitu didapatkan:

$$\boldsymbol{q}_{pemanas\;lantai}=187\;Watt\;X\;4=\;748\;W=643,\!28\;kcal/h$$

Dengan begitu, kita dapat mengetahui total jumlah beban kalor di dalam ruangan ABF adalah sebesar 28395,9 kcal/h. Dengan safety factor 15%, maka perancangan ini menggunakan beban sebesar:

28274.9 kcal/h X 1.15 = 32516.16 kcal/h atau sama dengan 37.81 kW.

Berikut Tabel hasil perbandingan peritungan beban kalor.

Tabel 3. Perbandingan Hasil Peritungan Beban Kalor

Perbandingan Perhitungan	Hasil Perhitungan Awal	Hasil Perhitungan Kondisi Aktual	
Beban dari Luar Ruangan melalui dinding (kcal/h)	677.0	380.9	
Beban infiltrasi (kcal/h)	1532.8	765.7	
Beban kalor dari produk (kcal/h)	15925 15925		
Beban kalor dari rak dan papan alas rak (kcal/h)	4801.5	2831.4	
Beban kalor dari kipas (kcal/h)	7740	7568	
Beban kalor dari operator (kcal/h)	82	81	
Beban kalor dari lampu (kcal/h)	85.9	79.12	
Beban kalor dari pemanas lantai (kcal/h)	180.6	643,28	
Total (kcal/h)	31024.8	28274.9	
Safety Factor 15% (kcal/h)	35678.5	32516.16	
Beban Kalor dalam KW	41.5	37.81	

Pengecekan Nilai Kapasitas Kompresor dengn Perangkat Lunak Mycom Versi 2016

Hasil pengecekan nilai kapasitas kompresor dengan menggunakan program Mycom versi 2016 dapat dilihat pada Tabel 4.



Tabel 4. Daftar Tipe Kompresor Beserta Nilai Kapasitasnya

	Kapasitas	Absorbed	СОР
Tipe Kompresor	(kW)	Power	COP
62WA 1200rpm	31.6	21.7	1.46
42WBHE	43.2	29.6	1.46
900rpm	45.2	29.0	1.40
42WBHE	48.0	33.0	1.45
1000rpm	46.0	55.0	
42WBHE	52.7	36.5	1.44
1100rpm	32.7	30.5	
42WBHE	57.4	39.9	1.44
1200rpm	37.4	33.3	
62WBHE	58.2	38.9	1.50
900rpm	30.2	36.5	1.50
62WBHE	64.5	43.3	1.49
1000rpm	04.5	73.3	1.45
62WBHE	70.8	47.8	1.48
1100rpm	70.8	47.0	1.40
62WBHE	77.0	52.3	1.47
1200rpm	/ / .0	52.5	1.4/

SIMPULAN

Hasil perhitungan beban kalor ABF sesuai dengan kondisi terakhhir didapatkan 37,81 kW per ruangan atau 10% lebih rendah dibandingkan dengan hasil perhitungan awal yang mencapai 41.5 kW. Beban kalor yang paling berpengaruh berasal dari produk, sekitar 56% dari total nilai beban kalor. Secara umum, faktor yang menyebabkan perbedaan hasil perhitungan beban kalor aktual yang lebih kecil dibandingkan dengan perhitungan awal adalah dimensi ruangan aktual lebih kecil dari asumsi di awal perhitungan, tebal insulasi ABF aktual lebih tebal dari asumsi di awal perhitungan, jumlah kipas pendingin lebih sedikit yaitu hanya 4 buah, perbedaan penggunaan nilai kalor jenis yang dipakai pada perhitungan rak, dimana aktual rak yang berbahan stainless steel memilki nilai kalor jenis 0,11 kcal/kg°C,sedangkan pada perhitungan awal memakai nilai kalor jenis 0,22~0,23 kcal/kg°C. Dua buah kompresor 62WBHE dengan total kapasitas 116,4 kW dan nilai efisiensi 50% saat ini melebihi beban kalor total ruangan ABF yang hanya sebesar 75,62 kW bahkan mampu memenuhi kapasitas 1 ruangan ABF yang sama seperti sebelumnya dengan beban kalor 37,81 kW.

DAFTAR PUSTAKA

Murtono, A. Patrice N.I. Kalangi & Frangky E. Kaparang. 2015. *Analisis beban pendingin cold storage*. Sulawesi Utara: *PT. Sari Tuna Makmur Aertembaga Bitung*

Anonim, 2016, PT. Mayekawa Indonesia, Indonesia

Anonim, 2009, Specific Heat Set

Anonim, Siklus Refrigerasi, Jakarta.

Anonim, Teknik Refrigerasi dan Tata Udara, Politeknik Negeri Bandung, Bandung

Aris As'ari, Mohammad, Refrigeration Calculation Load. Sulawesi Utara. SMK Negeri 1

Cirebon, Cirebon

- Indonesia, Food Review, 2007, Teknik Pembekuan Pangan, Indonesia
- Nofrizal.2008. Perancangan Thermal dan Elektrikal. Jakarta: Fakultas Teknik Univeristas Indonesia
- Rahmat, Rais, Muhammad, 2015, Perancangan Cold Storage Untuk Produk Reagen, Bekasi.
- Syamsuar, Ariefin & Sumardi, Analisis Beban Pendinginan Sistem Tata Udara (STU) ruang Auditorium Lantai III Gedung Utama Politeknik Negeri Lhoksumawe, Lhoksumawe.
- https://greatminds2.wordpress.com/2012/11/03/pembeku (diakses pada tanggal 20 Oktober 2016)
- $\frac{\text{http://www.fao.org/docrep/003/r1076e/R1076E04.htm}}{2016} \text{ (diakses pada tanggal 20 Oktober 2016)}$

