[12차 : 냉방부하 및 난방부하 계산법]

1. 냉방부하의 종류

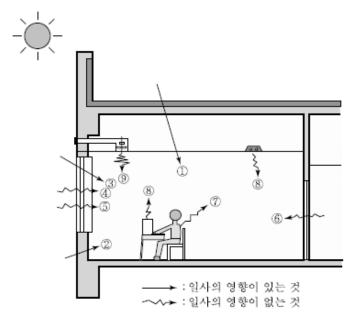
- 냉방부하에는 실외에서 침입하는 열, 실내에서 발생하는 열, 실내공기의 청정도를 유지하기 위하여 환기를 하거나, 또는 침입하는 외기가 냉각부하를 가지게 되므로 계산이 복잡할 수 있지만, 순서에 따라 계산하면 그다지 어려운 것은 없다.

Maderial State of the State of

- <mark>냉방부하</mark> : 외기온도 상승, 일사에 의한 열량, 바닥이나 외벽에서 실내로 들어오는 열 량, 실내에서 발생하는 열량 등을 동시에 제거하는 열량

[표 12-2] 냉방부하의 종류

항 목	내 용
침입열량	 지붕 및 천장에서 들어오는 열량 (1) 외벽에서 들어오는 열량 (12) 창에서 들어오는 태양의 복사열 (13) 창에서 들어오는 온도차에 의한 열량 (14) 극간풍에 의한 열량 현열 (15) 자연 (16) 바닥 사이벽에서 들어오는 열량 (17)
내부 발생열	 ⑦ 인체의 발열량 현열 q₈, 잠열 q₀ ⑧ 전등 그외 기기의 발알량 q₁₀
외 기 부 하	⑨ 환기를 위한 외기부하 현열 q₁₁ → 잠열 q₁₂



[그림 12-1] 냉방부하

- 쾌적감을 나타내는 설계시 실내 온습도조건(건구26℃, 상대습도 55%, h = 13.3 kcal/kg)

의기조건: 서울(건구 33.5℃, 상대습도 57%, h = 19.5 kcal/kg)

인천(건구 31.8℃, 상대습도 57.8%, h = 18.3 kcal/kg)

수원(건구 33.1℃, 상대습도 56.1%, h = 18.9 kcal/kg)등 참조함.

2. 냉방부하의 계산

[1] 지붕에서 침입하는 열량

- 지붕에서 침입하는 열량은 $q_1 = KA\Delta t_e$ [kcal/h], [W]

여기서, K: 열통과율 [kcal/m².h.℃], [W/m².K]

A : 지붕면적 $[\mathbf{m}^i]$, Δt_e : 상당온도차 $[^{\infty}]$, $[\mathrm{K}]$

열통과율 K가 표시되지 않은 구조에 대해서 $K=\frac{1}{R}$

$$R = \frac{1}{\alpha_0} + \frac{l_1}{\lambda_1} + \frac{l_2}{\lambda_2} + \dots + \frac{l_n}{\lambda_n} + \frac{1}{\alpha} + \frac{1}{\alpha_i}$$

여기서, R: 열저항 [m².h. ℃/kcal], [m².K/W]

α₀: 실외측의 표면열전달계수(여름 20kcal/m².h.℃[23.3W/m².K],

겨울 29kcal/m².℃[33.7 W/m².K])

α: 공기층의 열전달계수, 수직공기층 12kcal/m².h. ℃[14.0 W/m².K], 수평공기층 5kcal/m².h. ℃[5.8W/m².K]

 λ_n : 구조체의 열전도율 [kcal/m.h. $^{\circ}$]. [W/m.K]

 l_n : 구조체의 두께[m]

α_i : 실내측의 표면열전달계수 [kcal/m².h. ℃], [W/m².K]

[표 12-4] 옥상의 상당온도차

	구 조		Δt_c [°C]	
	т ж	8시	12시	16시
	콘크리트 두께 5cm 모르타르 방수	5.6	32. 1	38. 9
콘크리트 지붕	동일(두께 10cm)	5.4	21. 1	34. 2
	동일(두께 15cm)	7.7	13.7	<u>18. 4</u>
	콘크리트 두께 10cm 아스팔트 방수	8.4	11.8	26. 2
	동일 두께 15 cm	11.4	11.4	18. 4
	철 판	24. 5	46. 1	30. 7
목 조 지 붕	합판재	19. 9	45. 0	34. 5
	기 와	20.9	45.0	34.7

[표 12-3] 지붕의 열통과율

I described to the state of the

구 조	재 료	두께[m]	열전도율(λ)[W/m²·K]	열통과율(K)[W/m ^{2.} K]
	방수모르타르	0.020	1.3/1.5	
	실드콘크리트	0.060	0.75/0.87	
TI 🖽 \Lambda	방수충	0.010	0.64/0.74	1 40/1 69
지붕 A	콘크리트	0.120	1.4/1.6	1.40/1.63
	공기층			
	텍스트	0.012	0. 087/0. 1	
	방수모르타르	0.020	1.3/1.5	
지붕 B	실드콘크리트	0.060	0.69/0.80	
	방수층	0.010	0.64/0.74	2.51/2.92
	콘크리트	0.120	1.4/1.6	
	플라스트	0.010	0.52/0.6	

[표 12-5] 주요재료의 열전도율

재 료	열전도율 λ [kcal/m²·h·℃][W/m·K]	재 료	열전도율 λ [kcal/m²·h·°C][W/ m·K]
철골콘크리트	1.4/1.6	타 일	1.7/1.98
실드콘크리트	0.69/0.8	플렉시블보드	0.53/0.62
PC 판	0.65/0.76	아스팔트	0.64/0.74
15cm 경량블록	0.42/0.49	P 타일	0.14/0.16
모르타르	1.3/1.5	텍스트	0.07/0.08
플라스트	0.52/0.6	판글라스	0.68/0.79

[2] 외벽에서 침입하는 열량

- 외벽에서 침입하는열량은 $q_2 = KA\Delta t_e$

[표 12-6] 외벽 및 사이벽의 *K*값

				<u> </u>
구 조	재 료	두께 <i>t</i> [m]	열전도율 λ [kcal/m·h·℃]	열통과율 K [kcal/m²·h·℃],[W/m²·K]
	타 일	0.010	1.1	
	모르타르	0.015	1.3	
외 벽	콘크리트	0.150	1.4	3. 10/3. 6
	모르타르	0.015	1.3	
	플라스티	0.003	0.52	
	모르타르	0.015	1.3	
OI ##	콘크리트	0.150	1.4	2 00/2 70
외 벽	모르타르	0.015	1.3	<u>3. 20/</u> 3. 72
	플라스티	0.003	0.52	

구 조	재 료	두께 <i>t</i> [m]	열전도율 λ [kcal/m·h·℃]	열전도율 λ [kcal/m²·h·°C][W/m²· K]
	플라스티	0.003	0.50	
	모르타르	0.015	1.2	
사이벽	경량블록	0.100		1.80/2.06
	모르타르	0.015	1.2	
	플라스티	0.003	0.50	
	P 타일	0.003	0.14	
바 닥	모르타르	0.02	1.3	2.68/3.12
	콘크리트	0.015	1.3	
목조벽				3. 0/3. 49
	강 제			6.0/6.98
문 짝	목 제			3. 0/3. 49

[표 12-7] 외벽에 대한 상당온도차

" I de de cale de la company d

	구 조	시각	북	북동	동	동남	남	남서	서	서북
		8	5.5	15.6	16.7	12.8	0.6	1.9	1.9	5.0
	두께 10cm	12	4.5	15.8	19.1	18.6	8.5	8.3	5.4	5.4
_		16	7.0	7.7	7.9	11.9	13.3	19.3	17.5	14.6
콘크		8	0.7	2.0	3.2	2.7	1.0	3.0	3.2	2.6
리	두께 15 cm	12	4.7	13.9	17.4	15.1	4.1	6.8	5.6	6.6
크		16	5.8	6.9	7.4	11.0	11.8	7.8	7.5	7.5
Ċ		8	0.8	3.1	4.3	3.6	1.4	4.1	4.1	3.6
	두께 20 cm	12	4.6	12.2	14.0	12.3	2.9	5.5	5.3	6.4
		16	4.9	9.2	10.2	12.1	9.2	10.3	7.2	9.7
겨		8	0.2	1.7	2.6	2.2	0.7	2.5	2.4	2.3
경 량 두께 10 cm 콘 크 리	12	4.4	15.0	18.8	16.5	4.9	6.2	5.2	5.9	
		16	6.1	7.1	7.4	11.4	12.5	11.6	10.4	9.7
리		8	0.6	2.6	4.0	3.4	1.3	5.6	3.8	3.3
트	두께 15 cm	12	4.7	12.5	13.6	11.7	2.6	9.6	4.9	6.2
₹		16	4.6	11.5	11.4	12.8	8.8	9.8	7.0	6.9
	구 조	시각	북	북동	동	동남	남	남서	서	서북
	로크울 2.5cm	8	5.5	19.8	27.2	20.0	1.5	1.7	1.8	4.4
	느 내부베니어	12	6.5	11.8	14.0	17.8	15.1	12.0	6.4	5.4
커	외면 석면판	16	8.2	8.0	7.8	10.3	11.0	27.5	32.0	25.3
텐 울	로크울 5㎝	8	5.9	19.0	22.9	17.7	0.9	1.3	1.3	4.7
	내부 베니어,	12	5.5	14.4	17.5	19.4	13.2	11.1	5.7	5.7
	외면 철판	16	9.8	7.8	7.9	11.4	12.6	25.6	27.3	22.0
목	이데 ㅁㅋ티ㅋ	8	5.3	19.5	26.4	19.3	1.6	1.7	1.8	4.5
목 조	외면 모르타르,	12	6.1	12.2	14.6	18.2	14.7	12.4	6.3	6.4
벽	내면 플라스터	16	7.7	7.8	7.9	10.4	11.4	27.1	30.8	24.4
	90% - 10 A 10 A									

[3] 창 유리로부터 침입하는 열량

- 최근의 건물들은 창의 면적이 커지는 경향이 있고, 냉방부하 가운데 큰 비율을 차지한다. 유리창에 들어오는 열<mark>은 그림과</mark> 같이 **일사에 의한 복사열과 온도차에 의한 전도열**이 구분되지만, 전자는 열부하가 크므로 에너지 절약의 관점에서 **유리의 재질, 창의 구조** 등에 대한 검토가 중요하다.

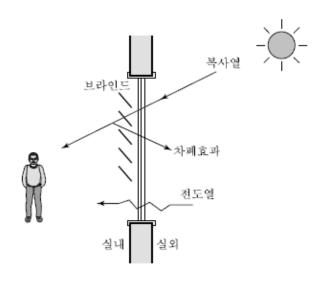
Contractor of the state of the

(1) 복사열에 의해 침입하는 열량

- 복사열에 침입하는 열량 $q_3 = I_{aR}K_sA$ [kcal/h], [W]

여기서, I_{aR} : 단위창면적당 복사열량 [kcal/m'.h], [W/m'] , K_s : 차폐계수(브라인드계수), A: 창면적 [m']

복사열은 **창의 두께가 얇으면 일사의 영향이 크다**. 창에 브라인드를 내려 직사광을 차단함으로써 복사열을 차단하는 효과를 구한다



[그림 12-2] 창에서 들어오는 열

[표 12-8] 복사열량 [kcal/m².h], [W/m²]

유리창에 접하는	시 각 (북위 35°, 7월말)						
방위각	8시	12시	16시				
북 동	337/392	42/49	36/42				
동	485/564	42/49	36/42				
남 동	324/377	95/110	36/42				
<u>남</u>	37/43	147/171	37/43				
남 서	36/42	95/110	324/377				
<u>_</u>	36/42	42/49	<u>485/</u> 564				
북 서	36/42	42/49	337/392				
북(음)	38/44	42/49	38/44				
수 평	368/428	707/872	368/428				

[표 12-9] 차폐계수, Ks

[丑 12-10]] 유리의	통과율
-----------	-------	-----

	유리계수	리계수 내측에 블라인더		더			열통과율 K
유리의 종류	(차폐 없음)	밝은색	중간색	어두운색	유리의 종류		[kcal/m²·h·°C],[W/m²·K]
보통판 유리	1.00	0.56	0.65	0.75	보통판 유리	3 mm	5.7/6.63
두께 6 mm 유리	0.94	0.56	0.65	0.74	보통판 유리	5 mm	5.6/6.51
흡열판 유리					보통판 유리	6 mm	5.6/6.51
40~48 % 흡수	0.80	0.56	0.62	0.72	불 펜	3 mm	5.7/6.63
48~56 % 흡수	0.73	0.53	0.62	0.72	불 펜	5 mm	5.6/6.51
56~70 % 흡수	0.62	0.51	0.54	0.56	불 펜	6 mm	5.6/6.51
2중판 유리					굴레펜	5 mm	5.6/6.51
보통판 유리	0.90	0.51	0.62	0.67	굴레펜	6 mm	5.6/6.51
외측 48~56 % 흡수판 유리	0.52	0.36	0.39	0.43			·
내측 보통판 유리					굴레펜	8 mm	5.4/6.28

Maderick Stranger British and the stranger of the sail of the sail

(2) 온도에 의해 침입하는 열량

- 창유리는 실내외의 온도차에 의해 침입하는 열량 Q₄ = KA △t [kcal/h], [W]
 여기서 K: 열통과율 [kcal/m'.h.℃], [W/m'.K], A: 창의 면격[m'], △t: 실내외 온도차 [℃], [K]

(3) 극간풍에 의한 열량

- 창이나 문으로 들어오는 외기는 실온에 비해 온도와 습도가 높고, 실내조건까지

냉각.감습해야 하는 열량이 냉방부하가 된다. 극간풍에 대한 **열^{부하}는 현열^{부하} 및 잠열^{부하}(제습^{부하})**를 포함한다.

① 현열부하 $q_6=0.24\times1.2$ $Q\Delta t=0.29$ $Q\Delta t$ [kcal/h], [W]

 $\because q = m_a C_v \Delta t = \rho V C_v \Delta t$

여기서 →

②잠열부하 $q_6 = 597.5 \times 1.2 Q \Delta x = 720 Q \Delta x$ [kcal/h], [W]

 $\mathbf{T}_{q}(\mathbf{A}; \mathbf{G}) = m_{a}(x_{2} - x_{1})h_{fg}(_{\mathbf{G}}^{\text{4-D}}\mathbf{G})$

 q_{b} : 극간풍에 의한 현열부하[kcal/h], [W]

0.24 : 공기의 비열 [kcal/kg' · ℃], [kJ/kg' · ℃]

1.2 : 공기의 비중량[kg'/m³]

Q: 침입하는 외기량 $[m^3/h]$

 Δt : 외기온과 실온의 차[℃], [K]

q6 : 극간풍에 의한 잠열부하 [kcal/h], [W]

597.5 : 0℃ 수증기의 응축잠열 [kcal/kg], [kJ/kg]

 Δx : 외기와 실내공기의 절대습도차 [kg/kg']

- <mark>극간풍이</mark> 침입하는 외기량의 산정은 개략적으로 환기횟수로 계산하는 방법이 있고, 이것은 실내체적에 대한 비율을 나타낸 것으로 다음과 같이 계산한다.

침입외기량[m³/h] = 환기횟수[회/h]×실용적[m³]

일반적으로 자연환기 횟수는 표 12-11을 참조바람.

[표 12-11] 자연환기 횟수

실의 종류	자연환기 횟수
1면이 외기 에 접한 실	1
2면이 외기에 접한 실	1.5
3면이 외기에 접한 실	2
사 무 실	0.6~1
응 접 실	1~2
교 실	3

(4) 천장. 바닥. 사이벽에서 침입하는 열량

- 천장. 바닥. 사이벽에서 침입하는 열량 $q_7 = KA \Delta t$

바닥의 경우에는 직접 아래층의 천장이 된다. 콘크리트바닥의 열전달계수 K=1.5, 내부문의 열전달계수 K=2.0 여기서, q_r : 바닥이나 사이벽에서 침입하는 열량 [kcal/h]. [W]

Maderial State of the State of

K : 열통과율 [kcal/m²·h·℃], [W/m²·K]

 Δt : 표 12-1에 표시한 외기온과 실온차의 1/2 $^{\circ}$

(5) 인체의 발열량

- 실내의 인간은 피부나 호흡에 의해 열이나 수분을 발산하므로 현열부하와 잠열부하 모두에 대하여 발산열<mark>량을</mark> 계산할 필요가 있다.

① 현열부하 $q_8 = Q_{h_2} N$

여기서, q_8 : 인체에서 발생되는 현열량[kcal/h], [W]

② 잠열부하 $q_0 = Q_{kl} N$

 Q_{hs} : 인체에서 발생하는 단위현열량 [kcal/h·인]

Maderick State of the State of

N: 재실인원 [인]

 $Q_{\!\!o}$: 인체에서의 잠열량 [kcal/h], [W]

 Q_{nl} : 인체에서 발생하는 단위잠열량 [kcal/h 인]

- 인체의 단위발열량은 그 사람의 상태에 따라 다르며, 표 12-12와 같다. 재실인원의 계산은 설계시점에서 정원으로 표시하는 것으로 표시하는 것을 제외하고, 대략 바닥면적에서 추정하는 방법을 이용한다. (표 12-13 참조)

[표 12-12] 인체에서 발생하는 열량 (현열, 잠열), [kcal/h 인], [W/인]

[표 12-13] 재생인원

		평균			실내 건·	구온도		
상 태	상 태		28℃		26°C		24°C	
		열량	Q_{hs}	Q_{hl}	Q_{hs}	Q_{hl}	Q_{hs}	Q_{hl}
앉아 있는 상태	교실, 사무실	80/93	36/42	44/51	42/49	38/44	48/56	32/37
보통 사무실	호텔, 데파트	90/105	36/42	54/63	43/50	47/55	49/57	41/48
가벼운 보행	은행, 볼링	100/116	36/42	64/74	43/50	57/66	51/59	49/57
중작업	공장	360/419	100/116	250/291	120/140	240/279	130/151	230/267

실 명	재실인원 [인/m²]
사무실	0.2
백화점 판매점	1.2
일반층	0.3~0.45
1층, 지하층	0.6~0.9
보통식당	0.45
대중식당, 다방	0.9
지하 상점가 점포	0.6~0.9
지하 상점가 식당	1.2~1.5
1층, 지하층 보통식당 대중식당, 다방 지하 상점가 점포	0.6~0.9 0.45 0.9 0.6~0.9

(6) 전등 등 기타 기기의 발열량 👊

- 실내에는 전등, OA기기 등의 발열체도 많으므로 냉방부하에 추가하여야 한다. 전등은 실의 온도나 조명방법에 따라 다르지만 보통의 사무실에서는 형광등을 바닥면적에 대해 20~25W/㎡정도로 잡는다.

(7) 환기에 의한 외기부하 현열 Q₁₁, 잠열 Q₁₂

- 실내의 공기는 인간의 호흡이나 흡연에 의해 오염되며, 신선한 외기를 침입하여 **2염공기를 배출하는 환기가** 필요하다.

여기서, 외기량이 결정하면 현열부하와 잠열부하를 각각 계산해야 한다.

[표 12-14] 기구발열량 📿 [kcal/h]

Maderial and the State of the S

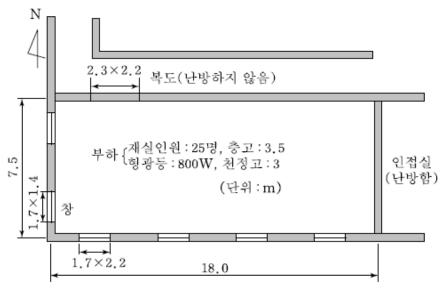
기구의 종류	현 열	잠 열
백열전등(kW당)	860	0
형광등(kW당)	1000	0
전동기 0.1~0.4 kW(kW당)	1060	0
0.4~2.2 kW(kW당)	920	0
2.2~15 kW(kW당)	740	0
가스커피탕비기(지름 40 cm)	1250	1250
(지름 30 cm)	750	750
OA 기기 등(kW당)	860	0

[표 12-15] 외기량 Q_{f}

TLA	1인당 외기 -	. 휴여지의 저도			
장소	적 정 량	최 소 량	흡연자의 정도		
사무실	25.5	17	조 금		
데파트	25.5	17	조 금		
상 점	25.5	17	조 금		
호 텔	25.5	17	조 금		
식 당	25.5	20.4	조 금		
다 방	25.5	12	조 금		
은 행	17	13	가 끔		
극 장	13	8.5	없 음		

(8) 열부하의 집계

- 현열부하와 잠열부하를 합산 값이 냉방부하이다. 집계는 외기부하를 제외한 현열부하(송풍량을 결정할 때 사용)와 잠열부하를 집계한 현열비(SHF)까지 계산(취출구의 조건을 결정할 때 사용)한다. 그리고 외기부하를 합한 값을 집계한다.(공조기, 냉동기 등을 결정할 때 사용) [예제 12-2] 그림에 표시한 사무실의 16시에 있어서 냉동부하를 구하라. 단 설계조건은 다음과 같다.



[냉방부하 계산(실내평면도)]

<설계조건>

- 사무실: 최상층, 아래층은 냉방, - 장소: 부산지방

- 외벽: 두께 100 mm의 RC(Reinforced Concrete) 구조, 외면은 모르타르로 마무리, 내면은 플라스터로 마무리

- 칸막이벽: 두께 100 mm의 경량 블록, 양면 플라스터 마무리 *모르타르:시멘트+물+모래

- 바닥, 천장 : 두께 120 mm의 RC 구조, 신덕(Cinder)콘크리트 60 mm, 방수모르타르 마무리, 천장은 텍스트 마무리

- 창 : 창유리 보통 5 mm, 브라인드(차폐계수를 주기위함) 부착

- 문 : 강제 미닫이 2개소, - 재실인원 : 25명

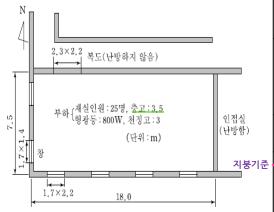
* 신더 콘크리트 : 경량, 발포재(플라스틱, 고무 등)사용 유공질로 만든 콘크리트

- 조명 : 형광등, 합계 800 W

- 온습도 조건 : 외기 33℃ DB, 63% RH, 실내 26℃ DB, 55% RH

[풀이]

냉방부하 계산표



			-				AND DESCRIPTIONS		Contain to the	~ .	- 6	. A . M		AND ASSESSMENT			
		:		원	일								No.				
		A 🖁						얱	부하계신	난서			명칭:	A	구무실	- 1	
	시간:	4 P	M										(3) 동별 3	전물 중 (4	회상) 총	- 1	
ı			0			ŏ		1	면 적								
-	실			×							×						
-	_	(18) m		(7.	5)m	ì	(135 m	41평)		Į,	3)m		(408	5) m ³	
Ī	설	(0)	(5)	DB	W	В	RH	h	h x		3	WB	RH	h	x	(겨울)	
	계	외	_	33	약2		63	20.2	0.0202		-	1112		- "	- "	외기	
-	1	_	-		_			_			-				+		
-	丞	실	내	26	약1	9.3	55	13.2	0.0115							실 내	
-	건	7	- 1	7					0.0087							차	
ı	_								(0)	⊕)				(2	운)		
			명 칭		m×m×	개	m ²	· ·	T	-	lead	-1./h-	v			Iraal As	
ļ	\rightarrow					_		K.	<u>∆</u> †	-		al/h	K	Δt	방위계수	keal/h	
쥰	$ \qquad \qquad$		또는	천장	18×7.	5	135	1.4	18.4	_	3478				1.15	\longrightarrow	
- [1		마 루					지붕열통과	물 16시상당	스도차							
			Цю	j.				,	너 두께15cm	상당온	도차				1.10		
			X	7.	6×3.6-1.7	<1.4×2	21.49	3.2	7.5	-	515				1.10		
			ŕ	18	3×3.5-1.7	×2.2×	4 48.04	3.2	11.8		1814					$\neg \neg$	
		増	- 3					외벽열통과·	뮬 남:두께	15cm &	상당온도	차			1.15	$\neg \neg$	
				18×3.5		×2.2	×2 52.88	1.8	3.5	\top	333					$\neg \neg$	
	건		٨lo	_	_			사이백열등		\dashv	71					$\overline{}$	
			- 1-	re.	2.0 (2.0	LAZ	10.12		^{그리} 사이벽온!	=(33-2		5				$\overline{}$	
	뭍			-		Т	51015LL 0		+	$\dot{+}$					1.10	$\overline{}$	
	부		- Jo	j.			침입하는 열	p p		시	내외 온5	차			1.10	$\overline{}$	
	하			-		R	북사열	유리5mm [©]	 						1.10	\longrightarrow	
	-,		, X	1 1	7×14×	T	4.76	5.6	7.0		187				1.10	\longrightarrow	
		A-				R	* (X	-	5×0.56 (차폐	_	1293					\longrightarrow	
	0	리	ų	. I	.7×2.2×	T	14.96	5.6	7.0	\perp	586						
				<u>'</u>		R	. (¹	복사열량)	7×0.56	\perp	310						
-		광	- Já	ا		T											
-				1		R				Т							
-			ı,													$\neg \neg$	
-				\neg				 		\neg						$\neg \neg$	
-	1			\neg						\top						\neg	
-			소 계					(6	여 종)		8587		l	(겨울)			
ŀ	\rightarrow					_	alothal I	land A-1	장연부:	M. Divas	10.1	90.0	d M & Direct	0-1	장열부하	Draol A-1	
-	ł	-	-	_	000 333	-	현일부하		THE	or likes	al/ n j	61	실부하[keal	/nj	삼업주학	[kcal/n]	
-	배		등	+	800 W	-	1.1	880				₩					
	墎		동기	+-	kW	┺	860		<mark>26℃에서 인</mark> 초	잠열)		₩					
- [부	8	원	+	25 人	7261	:에서 위제 8	1075	47	+	1175	╄	——				
	∓ 1	_	71 JF	2	43m²/h	,_,,	× A	100	× 🛕 🕱	Ι.	24	3×0.008	7×720		\times \triangle x		
١	ᄚ	=	간풍		(0.63)	1	v0.90	493	17 v200		1522	×0.2	n	- 1	×720		
	(2)			+	(0.00-94)	X o	$\Delta t = 0.94$	243 × 0.29 × ×1.2	07.6 × 1	<u>-</u>		×0.2	25	$\overline{}$	^ 120		
	1		-31	+	<u> </u>	1						+-		-+			
5		2	: 게			_	244	ŏ	Ļ .	9697		1					

				현열부하	[kcal/h]	잠열부하	[kcal/h]	현열부하	[kcal/h]	잠일부하	[kcal/h]
		전 등	800 W	1.1	880						
	내	전동기	kW	860							
	부	인 원	Д	43	1075	47	1175				
	부하	극간풍	243 m²/h	$\times \Delta t$	400	× Δ x	+	$\times \Delta t$		× ∆ x	
	(2)	<u> </u> ተፈጻ	(0.6 ब्रे)	×0.29	493	×720	1522	×0.29		×720	
		소 계		2448			97				
	3)′	D+2	합계(SHL)	11035 +8587(건물부하)							
	(3)	여유를	둔 합계	1.1	12139	1.1	2967	1.1		1.1	
	4	합계	THL)		151	06					
			25 9 ×25 * ·	인당 외기공	급량 =25.5			$\times \Delta t$		× Δ x	
환기 오	(5) 에 9 기부	도입외기 의한 - -	=625 m³/h 1.3 ¾/h		1×1.2 (202–13.2)×1	52 = (공기밀도)		×0.29		×720	
	(6)		계(GTHL)	20356	kcal/h	6.7	RT		kca/h		kcal/h
				203	$ 20366 = \frac{20366 + 3024}{3024} = 6.7 $ $ \frac{66}{m^2} = 151 \text{ kcal/m}^2 \text{ h} $			kcal/h			
	(H)	<u>a</u>)			 레계수는 ().56			\	한 사람당의	필요외기량은	· 25m³/h로
								제산함.			

Andrew Salar Control of the Salar Sa

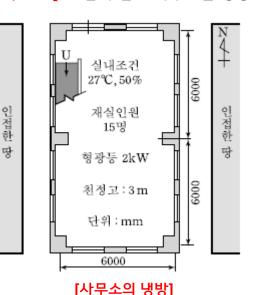
* T : 온도창에 의해 전달열량, R : 태양복사열에 의한 열량, RT=3024 kcal/h

$$\begin{split} q &= q_{\rm s} + q_{\rm l} = \rho \dot{V} C_{\rm loc} (t_2 - t_1) + \rho \dot{V} (x_2 - x_1) 597.5 \\ &= 1.2 \times 625 \times 0.24 (33 - 26) + 1.2 \times 625 (0.0202 - 0.115) \times 597.5 \\ &= 625 \times 7 \times 0.29 + 625 (0.0087) \times 720 \, [\rm kcal/h] \end{split}$$

3. 소형 공조기(에어컨)의 선정

- 소형 공조기를 선정할 경우에는 열부하 계산을 개략화하고, 대상면적을 산정하여 계수를 곱하여 냉방부하로 계산하는 방법도 있다.

[예제 12-3] 그림과 같은 사무소를 냉방할 경우 에어컨을 산정하라. 단 선정조건은 다음과 같다.



- 온도 : 외기 35 °C DB, 실내 27 °C DB

- 건물 : **1층은 사무실**, 2층은 냉방

하지 않음,

지하실은 공기통로가 없음.

- 창 : 동서 각 10 ㎡, 남북 각 5 ㎡, 내부는 브라인드 부착

- 형광등: 합계 2 kW

- 재실인원 : 15명

[표 12-18] 에어컨의 능력표 [kW]

	히트펌프	
용량	냉 방[kcal/h]	난 방[kcal/h]
75W	약 2000/2.3	약 2200/2.6
1100W	약 3150/3.7	약 3300/3.8
1500W	약 4000/4.7	약 4200/4.7

<풀이결과>

냉방부하 계산표를 이용하여 계산함.

- 창 : 최대부하시의 일사면은 남동측으로 한다.

- 벽 : 특별한 벽이 없으므로 보온이 없는 항을 사용

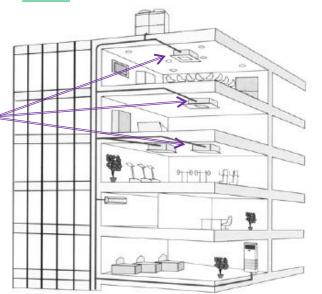
- 바닥 : 공기의 유통이 없으므로 **무시**한다.

이상의 계산 결과 : 총 냉방부하는 <u>8375 kcal/h</u>이다.

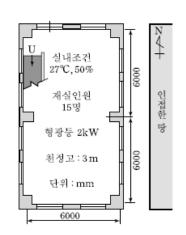
에어컨의 용량에서 천정 매립 1.5 kW형을 3대 부착하는 것으로 한다. (표 12-18 참조)

[천정 매립형 에어컨 의 부착 예]

Maderial State of the State of



[풀이] 에어컨 냉방부하 계산표



	244 37 2 3			44	1	1000			1 4	1 18 1
	항	목		수 량	단위	열부히	계수	kcal/	m².h]	취득열량 (수량×계수)
					110		0.5×계속			kcal/h
					_		0.75×계			
					_		을 때 … 0.70×계수			
	a 일사면				차양	없음 1	#축 차영	외축	자양	
		북동		m ²	16	3	68		54	
	초기부하시에	동			27	1	108	- 6	68	
	일사연이 있는	Ą			20	3	81		54	
(1) 창	창만	남동		$5 \mathrm{m}^2$	20	3	95		54	475
		남서			29	8	122	- 8	31	
		서			40	6	176	1	22	
		북 서			37	5	145		95	
	b 음지연					실내외	의 온도자	(DB)		
					5°C	6°C	8	10℃	$12\mathrm{T}$	
	일사연 이외의	1중 유	-	25 m ²	34	40	50	61	72	1250
	전체 창	2중 유	4		17	20	25	28	33	
(m. ell	보온 없음	05		78 m ²	10	- 11	14	16	18	1092
(2) 백	보온 있음	25 mm 50 mm	olXI-	,, ,,	7 4	8 5	10 6	12 7	15 8	
		보온 인		78 m ²	55	57	60	64	67	
	지붕(천장면적을	보온됨 30 mm 75 mm		/6III	3.5	21	00	U+t	U/	
(3) 지붕	사용)			,,,	30	31	32	34	36	
또는 천	1	위공	방의 경우	72 m ²	7	q	10	12	14	720
장(어느			보온 안됨	,,	36	38	42	46	51	
한방향)	친 장	위쪽이 지붕	보온 50 mm		13	13	14	15	11	
		켓연			_	9	_			
	기계하다 다는 네트		- 107111111	- "	9	9	10	11	11	
(4) 바닥	직접지면 또는 바닥 이 없을 때는 생략		있어도 열원		4	5	6	8	10	
	a 자연환기(바닥연		$-6 \times 12 =$	72	4	5	6	7	8	432
(5) 환기	b 강제환기(신선공)			m²/h	4	5	6	7	8	402
(6) 인체	재실인원(최소 5인)			15.91	-		50			750
(0) 6-4			등 • 전열기				kW			860
(7) 기구	실내기구(냉방시	에	형광듯				2kW			1000
1000	사용하는 것만)		기타 열원					4.000		
(8) 소계	현열부하 소계 (1)·			(6) + (7)						6719
(9) 여유	장열부하 (8)×0.3	1 66								2016
(10) 총계	전냉방무하 (8)+(9))								8735

35-27)=8

4. 냉방부하의 개략치

- 냉방부하 계산은 번거로운 작업이다.
 특히 건축구조에 대하여 이해하지 못하는 시점에서 바닥면적만을 주고, 열원기기의 용량을 추정하는 경우도 많다.
 설계 사례를 참조하여 단위면적당 열부하의 계산값을 사용하는 방법이 있다.
- * <u>냉방부하 [kcal/h] = 바닥면적 [㎡] × 단위면적당 열부하 [kcal/㎡.h]</u>

[예제 12-4] 예제 12-3에서 사용한 사무소를 개략법으로 냉방부하를 구하라.

[풀이]

표 12-19에서 일반사무소는 단위열부하를 150 kcal/㎡.h를 참조하여 냉방부하 [kcal/h] = 바닥면적 [㎡] × 단위면적당 열부하 [kcal/㎡.h] 구하면,

 $\therefore q = (6m \times 12m) \times 150 \text{ kcal/m}^2 \cdot h = 10800 \text{ kcal/h}$

[표 12-19] 단위열부하 계수

실의 종류	단위열부하 계수[kcal/m²·h]
고층빌딩(중간층)	70~80
고층빌딩(1층)	75~85
고층빌딩(최상층)	100~120
일반사무소	110~150
은 행	100
식 당	250~300
미 용 원	600~800
바	350~100

5. 송풍량

- 실내로의 송풍량은 극간풍에 의한 현열량 구하는식 $q_{\rm s}=0.24 imes1.2 Q\Delta t=0.29 Q\Delta t$

$$\therefore$$
 송풍량 $Q = \frac{q_s}{0.29 \, \Delta t} \, [\text{m}'/\text{h}]$ 여기서, Q : 송풍량 $[\text{m}^3/\text{h}]$

q, : 실내 현열량[kcal/h]

 Δt : (취출구 온도차) + (송풍온도 상승) = 10 + 1 = 11 ℃

0.29 : 공기의 비열 0.24와 공기의 비중량 1.2를 곱한 수치

" I described to the Post of the second of t

[예제 12-5] 예제 12 - 2에서 얻어진 현열이 $q_{s}=12139~\mathrm{kcal/h}$ 이므로 실내의 송풍량은

$$\therefore Q = \frac{q_s}{0.29 \, \Delta t} = \frac{12139}{0.29 \times 11} = 3805 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{h}$$

(여기서, ∆t : (취출구온도차)+(송풍온도상승)=10+1=11℃ <== 가정하면)

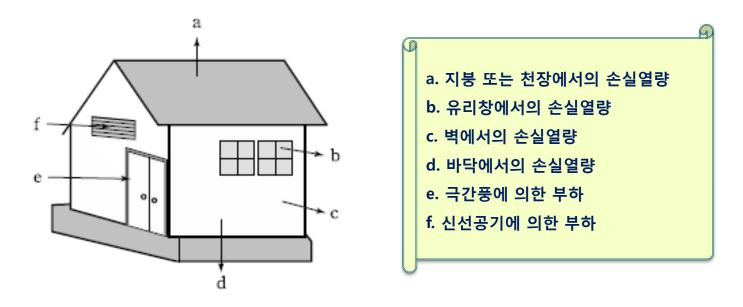
난방부하 계산법

1. 난방부하의 종류

- 겨울철에는 **외기온도가 낮아지기 때문에** 실내의 열이 빠져나가므로 **실내를 일정한 온도와 습도로 유지하기 위하여 열과 수분을 공급** 해야 한다. 이것이 <u>나방부하와 가습부하</u>가 된다.

" I de de mainte en en esta de la mainte de la comparta del comparta de la comparta de la comparta del comparta de la comparta del la comparta de la comparta della comparta de la comparta del la comparta de la comparta del la comparta del

- 난방부하의 계산은 냉방의 경우와 달리 일사의 영향이나 사람, 전등 등의 발열량은 설비의 안전적 측면으로 적용하기 때문에 무시해도 되므로 간단하고, 계산도 실외와 실내의 최대온도차로 계산하면 된다.
- 따라서 난방부하에는 **냉방시와는 반대로 외부로 빠져나가는 열량**과 **냉방시와 동일하게 환기에 필요한 외기가 도입되므로** 그것을 **실내 온습도까지 조정하기 위한 열량**이 필요하다.
- 난방부하는 보일러나 가열기의 능력, 가습기의 크기를 결정하는 기초가 된다.



[그림 13-1] 난방부하의 종류

2. 난방부하 계산

[1] 설계 온습도 조건

- 난방부하를 계산할 때에는 **실내의 온습도를 결정**하고, **실외의 온습도를 결정**하여 그 차에 따라 계산을 한다.
- 일반사무실의 실내 온습도조건과 지방에 따른 외기조건 은 표 13-1에 나타내었지만, **야간의 난방을 하는 건물**에 서는 <u>외기온도를 2℃ 정도</u> 낮게하여 계산한다.

[2] 지붕, 외벽, 창유리에서의 열손실

- 지붕, 외벽, 창유리에서 실외로 손실되는 열량

 $q = KA \Delta t \ k \text{ [kcal/h], [W]}$

여기서, q : 손실열량[kcal/h], [W]

K : 열통과율[kcal/m²·h· \mathbb{C}], [W/m²·K]

A : 지붕, 외벽, 창 유리의 면적 $[m^2]$

 Δt : 실내와 외기의 온도차 [℃], [K] (표 13-1 참조)

k : 방위계수

방위계수는 건물의 방위에 따라 바람의 영향이나 천공일사(穿孔日射)의 영향으로 손실열량이 변하는 것을 고려하여 수정해야 한다.

[표 13-3] 방위계수

방 위		동 서	남	평 면
k	1.15	1.10	1.0	1.15

[표 13-1] 난방시의 온습도 조건

· Mademathia and Butter and the second and the seco

	지 방	DB [℃]	RH [%]
실 내	공 통	22.0	50
	서 울	-12.7	65.0
	인 천	-12.1	64.0
	수 원	-16.0	70.4
	대 전	-12.6	71.6
	전 주	-10.7	73.3
	광 주	-8.5	71.6
01 71	대 구	-10.6	59.5
외 기	부 산	-7.1	55.3
	목 포	-6.4	74.4
	울 산	-8.3	63.1
	제 주	-1.5	73.2
	동 경	0.0	50
	오오사카	0.0	85
	후쿠오카	1.0	55

[표 13-2] 겨울철 열관류율

구 조	재 료	두 께[mm]	열전도율 [kcal/m·h·℃],	열전달계수 [kcal/m²·h·℃], [W/m²·K]	
	방수모르타르	0.02	1.3		
TI 🖶	콘크리트			1 72/2 0	
지 붕	공기층	0.1	1.4	1.72/2.0	
	텍스터	0.012	0.087		
	모로타로	0.015	1.2		
OI HH	콘크리트	0.150	1.4	2 25 /2 80	
외 벽	모르타르	모르타르 0.015 1.2		3.35/3.89	
	플라스터	0.003	0.52		
유 리				5.6/6.5	
목조벽				3.2/3.72	

[3] 천장, 바닥이나 사이벽에서의 손실열량

(1) 천장, 바닥이나 사이벽의 실외측을 난방하지 않는 경우

바닥이나 사이벽의 실외측을 난방하지 않는 경우
 손실열량 q = KA \(\Delta t \) [kcal/h], [W]

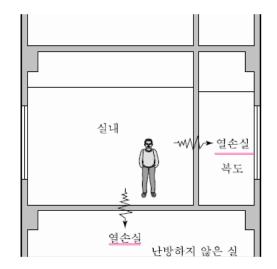
여기서, q : 손실열량[kcal/h], [W]

K : 열통과율 [kcal/m²-h-℃], [W/m²-K]

 $m{A}$: 바닥이나 사이벽의 면적 $[m^2]$

 Δt : 실온과 외기온차의 $1/2^{\circ}$, [K]

평균온도



[그림 13-2] 바닥, 사이벽에서의 열손실

(2) 바닥이나 외벽이 지면과 접촉하고 있는 경우

- 냉방의 경우는 무시하지만, 난방의 경우에는 **훍 속에 손실되 는 열량도 난방부하에 추가** 할 필요가 있다.
- 바닥이나 외벽이 지면에 밀착하고 있는 경우나 지하층의 외벽부분에서 손실되는 열량

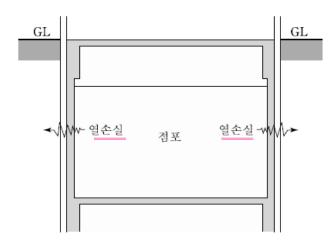
손실열량 $q = KA\Delta t$ [kcal/h], [W]

여기서, K : 열통과율 $1.0 \, \mathrm{kcal/m^2 \, h \cdot C} (1.16 \, \mathrm{W/m^2 \cdot K})$ (콘크리트의 경우)

A : 바닥이나 외벽의 면적 $[m^2]$

 Δt : 실온과 지표에서 $1\,\mathrm{m}$ 아래의 지중온도[$^{\circ}$ C], [K](지중온도는 표

13-4 참조)와의 온도차



[그림 13-3] 지중으로의 열손실

[표 **13-4**] 각 지방의 월별 지중은도

" Colonia de la composição de la composi

지방별	깊이[m]						월		별					
시망원	싶어[m]	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	연평균
	지표면	-2.5	-0.1	5.1	12.5	19.5	24.0	26.5	27.5	22.3	14.9	6.7	-0.1	13.0
	0.5	1.2	0.6	3.6	10.4	16.5	21.1	24.4	26.2	23.1	17.4	10.7	4.5	13,3
서 울	1.0	4.3	2.8	4.0	9.1	14.4	18.8	22.4	24.8	23.2	19.0	13.6	7.9	13.7
	1.5	7.1	5.2	5.1	8.3	12.6	16.6	19.9	22.8	22.4	19.6	15.5	10.8	13.8
	3.0	13.1	11.0	9.5	9.2	10.6	12.7	15.6	18.2	19.5	19.1	17.7	15.6	14,3
	5.0	15.3	14.0	12.7	11.7	11.4	11.8	13.0	14.6	16.0	16.7	16.8	16.3	14.2
	지표면	-0.7	0.7	5.4	13.1	19.1	24.0	26.7	26.9	21.8	14.9	7.1	1.1	13,3
	0.5	3.1	2.9	5.6	11.3	16.6	21.1	24.1	25.8	23.0	17.9	11.7	5.9	14.1
데저.	1.0	5.9	4.7	5.9	9.7	14.4	18.5	21.8	24.2	23.1	19.4	14.5	9.2	14.3
M 22	1.5	8.4	6.6	6.7	9.2	12.8	16.2	19.3	21.9	22.1	19.8	16.2	12.0	14,3
	3.0	12.8	10.6	9.4	9.5	10.9	13.0	15.3	17.6	19.0	19.1	17.8	15.5	14.2
	5.0	15.4	14.3	13.1	12.3	12.0	12.3	13.0	14.1	15.2	16.1	16.4	16.2	14.2
	지표면	-0.2	2.3	8.2	14.8	21.5	25.5	28.1	29.2	23.2	16.4	8.5	2.0	15.0
	0.5	3.5	3.6	7.7	13.1	18.6	23.0	25.7	27.7	24.1	18.8	12.5	6.5	15.4
대구	1.0	7.0	5.9	8.0	11.9	16.4	20.6	23.6	26.0	24.1	20.2	15.3	10.3	15.8
ч 1	1.5	10.4	8.6	8.6	11.0	14.5	18.1	21.2	23.6	23.1	20.6	17.3	13.5	15.8
서울	3.0	13.2	11.5	10.9	11.4	12.8	14.8	17.4	19.3	20.4	19.7	18.1	15.7	15.4
	5.0	15.6	14.4	13.5	13.0	13.2	13.8	14.9	16.1	17.1	17.2	17.4	16.7	15.2
	지표면	2.8	5.3	9.7	14.9	20.2	23.7	27.3	29.2	23.7	18.4	11.5	5.4	16.0
	0.5	5.5	5.7	8.6	12.9	17.5	21.1	24.2	26.7	24.2	19.7	14.5	8.9	15.8
보 사	1.0	8.7	7.8	9.1	12.0	15.5	18.8	21.7	24.4	23.7	20.7	16.9	12.2	16.0
, -	1.5.	11.6	10.4	10.1	11.7	14.4	17.1	19.7	22.1	22.8	21.0	18.3	14.8	16.2
	3.0	15.7	14.1	13.1	12.8	13.3	14.4	16.0	17.5	18.9	19.2	18.6	17.4	15.9
	5.0	16.5	15.7	14.9	14.2	13.9	14.1	14.8	15.6	16.6	17.2	17.4	17.2	15.7
	지표면	0.6	2.5	7.4	14.7	21.0	25.3	28.2	29.1	23.5	16.7	8.9	2.9	15.1
	0.5	4.0	3.7	6.4	11.3	16.5	20.8	24.4	26.4	23.6	18.6	12.9	7.5	14.7
オ 주	1.0	6.9	5.7	7.1	10.4	14.5	18.3	21.6	24.0	23.1	19.7	15.3	10.5	14.8
	1.5	9.7	8.0	8.3	10.2	13.3	16.4	19.5	21.6	22.1	20.3	17.1	13.2	14.9
	3.0	13.5	11.7	10.7	10.8	12.0	13.7	15.8	17.9	19.3	19.1	17.9	15.9	14.9
	5.0	15.8	14.7	13.7	13.1	12.9	13.3	14.1	15.1	16.2	16.8	16.9	16.6	14.9

(3) 극간풍에 의한 난방부하

- 건물의 틈새로 들어오는 외기는 실내의 온습도상태에 합쳐지으로 가열가습을 해야 하므로 현열과 **자연**을 계산해야 한다.
- 겨울철에는 출입구측에 바람이 강하므로 실내의 공기가 굴뚝효과에 의해 상층으로 이동하므로 여름철에 비해 침입하는 공기량은 상당히 증가한다.

- 난방부하의 계산법은 냉방부하의 계산법과 동일

 $\frac{0.29}{860} \times 10^3$

 $\therefore h = h_a \times 1 + x h_v = h_a + x (697 + C_{out}) \text{ [kcal/kg_f]}$

" I de la comitation de la company de la com

②잠열부하 $q_0 = 597.5 \times 1.2 Q \Delta x = 720 Q \Delta x$ [kcal/h], $q_0 = 837 Q \Delta x$ [W]

[표 13-5] 자연환기 횟수의 보정

진열량, $(h_2-h_1)=(h_{a2}-h_{a1})+(x_2-x_1)\times 597+(x_2-x_1)C_{out}(t_2-t_1)$

여기서, q_s : 현열부하[kcal/h], [W]

q_i : 잠열부하 [kcal/h], [W]

Q: 극간풍량 $[m^3/h]$ Q: 극간풍량 $[m^3/h]$

 Δt : 실온과 외기온의 차 $[^{\circ}]$ Δx : 실내와 외기와의 절대습도 차 $[\mathrm{kg/kg'}]$

실용 적 500 m² 1000 m³ 3000 ㎡ 이상 2000 m³ 자연환기 0.6 0.55 0.42 0.35 횟수

0.24 : 공기의 비열 [kcal/kg. °C], 597.5 : 0 °C 수증기의 응축잠열 [kcal/kg]

- 극간풍량은 개략적으로 냉방부하 계산의 경우와 동일한 형태로 자연환기 횟수에서 구한다. 따라서. 극간풍량 [m²/h] = 자연환기 횟수 [회/h] × 실용적 [m²]

(4) 환기에 의한 외기부하 * 인간의 호흡, 흡연등에 의해 환기가 필요

- 도입하는 외기량은 냉방의 경우와 동일한 것으로 냉방부하 계산시에 정한 외기량을 다음 식에 대입하면 현열부하와 잠열부하를 계산할 수 있다.
- ① 현열부하 $q_s = 0.24 \times 1.2 Q\Delta t = 0.29 Q\Delta t$ [kcal/h], $q_s = 0.34 Q\Delta t$ [W]

(∵ □= 인원×외기량)

②잠열부하 $q = 597.5 \times 1.2 Q \Delta x = 720 Q \Delta x [kcal/h], q = 837 Q \Delta x [W]$

(5) 가습량의 산정

- 겨울철에는 건조한 외기를 실내습도까지 가습할 필요가 있다. 그 가습량은 극간풍과 환기에 의한 외기부하의 **잠열부하**를 가한 열량에 대해 다음 식으로 나타낸다.

- 가습량에 해당하는 수분을 공기 중에 포함시키기 위해서는 물을 분위상태로 분위하여 증방시키는 방법(수가습)과 증기를 직접 분유하는 방법(증기가습)이 있다.
- ◆ 수가습 경우 : 난방부하의 현영부하 + **잠영**부하를 가하여 가열한 후 수분무 (가열기의 용량계산 필요)
- ◆ <mark>증기가습</mark> 경우 : 포화증기임으로 **현영^{부하}만 가열하여 가습량에 맞는 증기량을 분무**

(6) 난방부하의 집계

- (2)항에서 (5)항까지 집계한 것이 난방부하로 되지만, 현열부하와 잠열부하를 나누어 계산하면 편리하다.

" I definitely to the state of the state of

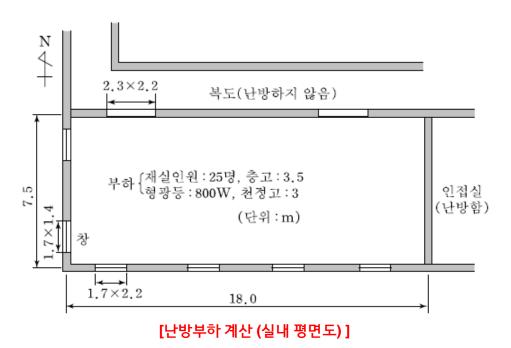
3. 난방부하의 개략치

- 냉방부하 계산과 동일한 방법으로 표 13-7과 같이 단위열부하를 이용하여 개략적으로 난방부하를 구한다.
- 보통 공조설비에는 난방뿐만 아니라 가습도 해야 하므로 현열과 잠열 계산이 필수이다.
- 난방시 송풍량은 냉방시와 동일한 풍량을 실내로 송풍한다.

[표 13-7] 난방부하 계수

종 류	난방부하[kcal/m²·h]						
콘크리트 건축(최상층)	180						
콘크리트 건축(중간층)	110						
목 조 건 축	150						
사 무 소	100						
공 장	50						

[예제 13-1] 그림과 같은 사무실의 ① <u>난방부하</u>와 ② **가습량**을 계산하라.

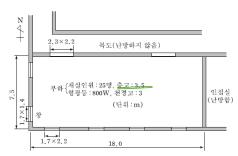


" I de de mainte en entre de la marie de la comparta del la comparta de la comparta del la comparta de la comparta del la comparta de la comparta de la comparta del la comparta de la comparta del la comparta

<설계조건>

- 온습도 조건 : 실내 20℃ DB, 50% RH, 실외 0℃ DB, 50% RH
- 사무실은 최상층으로 한다. 아래층, 인접실은 난방을 한다.
- 지붕, 천장: 두께 120 mm의 철골콘크리트, 방수 모르타르 마무리, 천장은 흡음텍스트
- 외벽 : 두께 150 mm의 철골콘크리트, 바깥쪽 ; 모르타르 마무리, 실내쪽 ; 플라스터 마무리
- 창유리 : 보통 창 유리로 두께 5 mm
- 사이벽: 두께 100 mm 경량블록, 양면 플라스터 마무리
- 극간풍 : 0.6회/h 외기량 : 25 ㎡/h. 인
- * 여기서, 열통과율(열관류율) K는 표 13-2를 사용하고, 방위계수는 표 13-3의 값을 이용한다.

[풀이] 난방부하 계산표



	1.		and it	41		1	116	1	73				18	A18 /18	14.	7. 1. 16 day	
	연도 명칭		넌	월 일				열부하계산서				No. 실명 : 3층 건물		사무실			
∥산표	실		이) m	X (7.5) m				면 적 (135m² X			(3)m =		=	용적 천장교 405)m ⁸ (3)			
	설계	-	여름	DW	W	В	RH	h	X	격	음	DW	RH	h	x		
			4기							_	-	0	50	0.9	0.0018		ŀ
	조 건	-	14							Ь	-	20	50	9.1	0.0073		ŀ
-	· LL	├	차					(43	E87			20		8.2	0.0055		ŀ
			명칭	m×m:	m×m×利		**	(여	(1)		1.0	77		(겨울)	1 10	-	ŀ
		147.14	vel Alai	102	-	m ²	K	Δt	+	kea	l/h	K	Δt	0.11.41	keal/h	-	ŀ
			또는 천장	18×7.5		135		+	+	\rightarrow		1,72	20	1,15	5341	-	ŀ
		\vdash	바닥		\dashv			+	+	\rightarrow	누	께120mi	m에서	1.10		-	ŀ
			동	g r > 2 r 1 g >	c1.4>c0	01.40		+	+	\rightarrow		0.05	200	1,10	1504	1	ŀ
인접실 (난방함)				7.5×3.5-1.7×	$\overline{}$			+	+		50mm	3,35	203		1584	-	
				8×3.5-1.7>	₹2.2 X	48,04			+	예	서	3,35	20	_	3219		
		뼥	북						+	\rightarrow			_	1,15			
				18×3.5-2.3	$\overline{}$	252,88			\perp			18		평균온도차	952		
' I	건		내부문	2.3×2.2	2×2	10,12			+	\rightarrow		2.0	10		202		
	끃	\sqcup							+				-				ı
	부하		*		전도				+	\rightarrow			+	1,10			
	-1				복사	4.70			+	\rightarrow				1.10	500		ŀ
	0		서 1	$.7 \times 1.4 \times 2$	전도 복사	4,76			+	-		5,6	20	1,10	586		ı
		유				14.96			+	\rightarrow		5.6	20		1676	-	ı
		리	₩ 1	.7×2.2×4	원세	14,30	_	+	+	\rightarrow		0,0	20		1010	1	
		an			전도			+	+	\rightarrow		 	+	1,15			
		창	복		복사			+-	+	\dashv		\vdash	+	1,10			
		1 1	실내		7.			+	\top	\neg			+				ŀ
					\neg				\top	\neg							ŀ
		1 1	소계						\top	\neg					13560		ŀ
l				•	T	현일부하 [kcal/h]	잠일부하	[kcal	/h]	현업	부하 [kea	1/h]	잠열부하	kcal/h]		ŀ
		전 :	전 등 W		_												ŀ
	내	전통	기	284 kV	V	860	냉빙	만 적용									ŀ
	부	인	원		١.				_		243	×20×(1.20	-243×0.0	066×720 -		ŀ
	부하용	국간	y ,	243 m ² /h	3	× Δt		$\times \Delta x$			×Δ	29* 14	1849	$\times \Delta x$	962		ŀ
						0,29*	_	×720						×720			ŀ
		<u> </u>	0.6회/h(사무실)×4		405m ³	$05m^3 = 243m^3/h$				$C_{\mathfrak{p}}$	×ρ=l	$0.24 \times 1.$	2	597.5×1.2	2		ŀ
			1 -1		+				├	1100					ŀ		
-				4							1409		=13560+1409 : 건물부		하+ 극간풍(내	 부하)	ŀ
-				유 을 1.1 제 25인 ×25m³/h.인 =			1,1	_		11	16466		11	1058	ł · · · ·	ŀ	
-						1,1		1,1					16466		3601		ŀ
ŀ						= 625	1,2			V A	-	0400	V Am	9 × 720 625 × 0.0055	·		
	(3)	可引用的工		丄	× ∆ h × 1,2					× 0,2			.29 × 720		3625+2475=6100kcal/h :외기부 > < 720	캬	
	6		4+® ***		\bot		kcal/h			RT 2		20091 kca/h		3533 k	cal/h		
						keal/	m²	ke	kcal/m ²			23624		keal/h			
	비.	비고 가슴광= <u>참업부하[kcal/h3533</u> = 5,89 kg/h									참고, $Q=m_a(h_2-h_1)=\rho V(h_1)$					$(2 - h_1) = 1.2 \times 625(9.1 - 0.9) = 6150$	