概要シート

対策名	113212 ウォーミングアップ時の外気取入れ停止
対策タイプ	部分更新・機能付加
対象業種	産業用業務用
分類	空調システム
内容・目的	衛生空調の場合、空調は人に対するサービスであり空気質環境の維持が欠かせない。空気質の維持のために外気を導入して行われる。真夏や真冬では外気がかなりの空調負荷となるため、ウォーミングアップ時に外気取入れを停止し、省エネルギーを図る。
	1. ウォーミングアップ時の外気遮断制御 ウォーミングアップ時の外気遮断制御は、人のいない就業時間前には外気ダンパーを遮断し、室内空気を空調機に循環させるようにして、外気負荷を発生させないようにして省エネを図る制御である。この状況は真夏と真冬に発生する。春、秋の中間期は早朝には室内より外気が低い場合があり、冷房に使える場合には逆に積極的に取り入れるようにする。この様な判断は人の手で行うのは困難であるため BEMS に行わせ自動制御する場合が多い。
対策技術の 概要	2. 空調システム 図 1 に外気取入・遮断制御のシステム例を示す。外気の取入量は三つのダンパーの開閉状態で調整される。ウォーミングアップ中は、給気ダンパーと排気ダンパーを閉鎖し、混合ダンパーが全開する状態にして、外気の導入をせず、室内空気が空調機内を循環するだけで空調を効かせることになる。このケースでは外気導入がないため、人がいた場合には CO_2 濃度は上昇して行くことになる。ビル管法では上限値を概ね 1,000ppm としている。 仮に人がいた場合においても、就業時間前でもあり多くの人がいるとは考えられない、さらに労安法で規定する 5,000ppm を超えることは考えられないため、問題は発生しない。
	A
	外気温度 丁 外気取入/ 外気湿度 旧

3. 制御の実態

説明しているダンパー類は空調ゾーンに 1 セットずつ用意されており、 "毎朝就業時間前に閉鎖操作し、30 分程度後に開放操作する" 一連の行為を機械室に出向いて手動操作することは現実的でない。また中央監視室であっても手動操作は考えられない。このため、ダンパーが遠隔操作対応になっていない場合は、モーターダンパーに変更し遠保操作が効くように更新する必要がある、また、三つのダンパーの開度は相互に関連しあうため、ウォーミングアップ制御オンおよびオフ指令で、決められた開度に自動的に移行するように BEMS に自動制御回路を組込む必要がある。

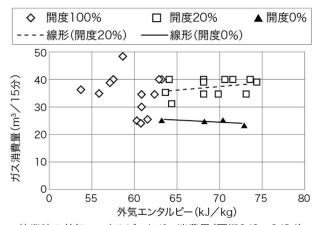
4. 実例

下の 2 つの図は真夏と真冬の 1 週間で、ウォーミングアップ制御を利かした場合の実験データである。上図が真夏、下図が真冬を表す。

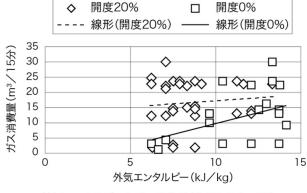
これは、ダンパーの開度による冷凍機のガス消費量を比較したグラフであり、起動時間帯 8:15~9:00、ダンパー開度 0%と 20%、100%で試験を行っている。 横軸は外気のエンタルピーで縦軸は冷凍機のガス使用量である。

各々のグラフで実線がダンパーを閉鎖した時(外気導入なし)、点線が開度 20% であり通常の空調状態である。

外気導入をしない状態にしている場合が、省エネになっている (ガス消費量が小さい) 事が分かる。



始業時の外気エンタルピーとガス消費量(夏期9/8~9/24)



外気エンタルピーとガス消費量(冬期1/13~29)

概要シート

	当然予想されることであるが、夏期では外気エンタルピーが小さくなると二つの 直線がクロスするポイントがある。これ以下では外気冷房やナイトパージの可能性 があることを示す。						
補足説明							
参考資料	[1] 『チューニングによる省エネルギー効果の検証』(省エネルギーセンター)						

計測シート

対策名	113212 ウォーミングアップ時の外気取入れ停止
対策タイプ	部分更新・機能付加
対象業種	産業用業務用
分類	空調システム
内容・目的	衛生空調の場合、空調は人に対するサービスであり空気質環境の維持が欠かせない。空気質の維持のために外気を導入して行われる。真夏や真冬では外気がかなりの空調負荷となるため、ウォーミングアップ時に外気取り入れを停止し、省エネルギーを図る。
フロー図と計測箇所	1. 積算電力量計 (Wh) 2. 温度センサ (室外、室内) 3. 湿度センサ (室外、室内) 4. BEMS (外気取入/遮断装置) 総気ダンパー が気

計測シート

始業時に外気を取り入れずに空調を開始する場合の簡易な計算をしてみる。床面 積が 800m² で階高 2.6mの部屋があり、80 人の事務所があるとする。この部屋の 体積は $2.080 \,\mathrm{m}^3$ であり、従業員 1 人当たり CO_2 排出量を 0.02 $\mathrm{(m}^3/\mathrm{h}\cdot\mathrm{人)}$ とす る。1 時間当たり 0.02×80 人= 1.6m^3 の CO_2 を排出することになり、これは 1.6÷2,080=7.69×10⁻⁴即ち 769ppm に相当する。 始業時の CO₂ 濃度が 600ppm 程 度と仮定すると、1.000ppm に達するには 400ppm 供給すればよいことになり、 400÷769=0.52 となり、31 分となる。30 分程度換気時間を遅らせても問題の無 いことを示している。実際には、CO2センサを使用して濃度を確認しながら、最適 な閉鎖時間を決めると良い。 近年の建築物は高気密高断熱設計で建てられている。また OA 化の進捗で内部に 温熱がたまりやすく、中間期であっても冷房が必要となる。この場合に冷凍機で冷 熱を作るのではなく、外気エンタルピーが室内エンタルピーより小さい場合は、積 極的に外気を導入し冷房することができる。この制御は外気冷房といい 1-420 を参 考にしてほしい。また、夜間の外気を予め導入しておくことにより OA 機器等から の発熱を取り除くことも可能で、ナイトパージと呼ばれる。これに関しては 1-430 を参考にしてほしい。 1. 積算電力量計(Wh) 2. 温度センサ(室外、室内) 計測装置 3 湿度センサ(室外、室内) 4. BEMS(外気取入/遮断装置) 1. ウォーミングアップ時の外気取入れ停止制御は、室内エンタルピーと外気エン タルピーの差を利用する制御である。 2. エンタルピーは温度と湿度で計算でき、エクセルの計算式や空気線図を利用し 計測留意事項 3. 空調必要時間になっても外気を遮断しておく場合は、CO2 濃度の変化に留意す る必要がある。 補足説明

算定シート

対策名	113212 ウォーミングアップ時の外気取入れ停止									
対策タイプ	部分更新・機能付加									
対象業種	産業用業務用									
分類	空調システム									
内容・目的	衛生空調の場合、空調は人に対するサービスであり空気質環境の維持が欠かせい。空気質の維持のために外気を導入して行われる。真夏や真冬では外気がかなの空調負荷となるため、ウォーミングアップ時に外気取入れを停止し、省エネルーを図る。									
	13,000m ² 0	の事務所ビル	である。	>						
	ウォーミング	ブアップ運転	中 (30	分、平	日) の外:	気を遮断し	」て省Ξ	□ネルギーを図		
	冷温水発生器	器 冷房定格	能力(I	Pc)		760 k	W			
		暖房定格的	能力(F	Ph)		580 k\	N			
		都市ガス	消費量	(定格	出力時 P	g) 49.4n	n³/h			
	ΛΕ- Σ (Η	1 + _ <i>こいが</i> 「	ァップ:	ᅁᄼᄼᆚᄜ	まかり 生 を	3 芹劫 昙)				
	1	$\Delta E = \Sigma$ (ウォーミングアップ 30 分間の外気負荷熱量) = Σ (各月の外気と室内との平均エンタルピー差×								
	— Z (台	・Hのントメルこョ					昌v宓□	立)		
		0.5h×●日×取入れ外気量×密度) (●には各月の空調日数が入る)								
		(●10 日月 ▽土間日数// ハン)								
	空調稼動月	空調稼動月 : 冷房 7、8、9 月、暖房 11、12、1、2、3 月								
	Ho 7 to 61 =	'早・26 120	na 3 /la	/家庄	1.0 1.0 /	3)				
-1 66 6 11	以入れ外気	:量:36,120	m°/n	(省及	1.2 Kg/I	m ^o)				
=L (44) (7 2 / (4 4)		ー 空調時の室内条件								
計算条件	 空調時の室	内条件								
計算条件	空調時の室	!内条件 温度	湿	度	比エング	タルピー				
計算条件	空調時の室			B度 5 %		タルピー kJ/kg				
計算条件		温度	55							
計算条件	冷房時暖房時	温度 26 ℃ 22 ℃	55	5 %	55.6	kJ/kg				
計算条件	冷房時 暖房時 冷房時外気	温度 26 ℃ 22 ℃ 負荷量 Ec	55 45	5 %	55.6 40.8	kJ/kg kJ/kg	ルピー羊	从氨鱼荷執票		
計算条件	冷房時 暖房時 冷房時外気 空調!	温度 26 °C 22 °C 負荷量 Ec ∃数 外気温	55 45 湿度	5 % 5 % 比エン	55.6 40.8	kJ/kg kJ/kg 比エンタル				
計算条件	冷房時 暖房時 冷房時外気	温度 26 °C 22 °C 負荷量 Ec 日数 外気温 (°C)	55 45 温度 (%)	5 % 5 % 比エン (k	55.6 40.8	kJ/kg kJ/kg	(g)	(千 kJ/kg)		
計算条件	冷房時 暖房時 冷房時外気 空調 (日	温度 26 °C 22 °C 負荷量 Ec 日数 外気温 (°C)	55 45 湿度	5 % 5 % 比エン (k	55.6 40.8 タルピー J/kg)	kJ/kg kJ/kg 比エンタル (kJ/k	(g))			
計算条件	冷房時 暖房時 冷房時外気 空調! (日 7月 21	温度 26 °C 22 °C 負荷量 Ec 日数 外気温 ()°C) 1 25.2 3 26.5	55 45 温度 (%) 76.5	が が 出エン (k	55.6 40.8 タルピー J/kg) 53.5	kJ/kg kJ/kg 比エンタル (kJ/k 7.9	(g)) 9	(千 kJ/kg) 7,191		

算定シート

	暖房時外気負荷量 Eh										
		空調日数	外気温	湿度	比エンタルピー		比エン	タルピー差	外気負荷熱量		
		(日)	(°C)	(%)	(kJ/kg)		(1	κJ/kg)	(千)	kJ/kg)	
	11月	14	11.9	60.4	25.7	25.7		15.1	4,	592	
	12月	18	6.8	59.1	15.6	15.6		25.2	9,	855	
	1月	19	4.1	50.5	10.4	10.4		30.4	12	,549	
	2月	19	4.8	45.5	11.5	11.5		29.3		2,095	
	3 月	21	8.0	51.4	17.2			23.6	10,767		
	項目							合計	49,858		
				記号	デ	データ		備考			
	冷温水器 冷房定格能力		能力	Рс	760	kW					
	同上 暖	房定格能力	カ	Ph	580	kW					
	冷房時外	気負荷量		Ec	17,957	千k.	J/kg	3カ月間			
	暖房時外	気負荷量		Eh	49,858	58 日/年		5カ月間	の合計	t	
	都市ガス	消費量		Pg	49.4	9.4 m ³ /h		定格出力	時		
	都市ガス	発熱量		Hh	45	MJ/	/m³ 高位発熱		量		
	都市ガス排出係数			fc	0.0136	t-C/	-C/GJ				
	都市ガス			yf	100						
	原油換算	係数		fo	0.0258						
	平均外気	温と平均	目対湿度	ほは気象	庁のアメダ	ブスデ	ータか	ら取得する	5.		
補足説明	時間帯は	7 時台~	8 時台の)平均值	を使用する	5.					
								ら導き出す	す。		
		き断しない			/ (Pc×3.6	6) +E	Eh/ (P			_	
計算方法		が要となる -	3 G	× 3.6	S))×Pg			1,	504	m³/年	
	ガス消費										
		目		单位	効果	1_		備者	旨		
	① 減ガス			m³/年	1,504		G				
		與算削減量 (1)計算		kL/年	1.75	_	$G \times Hh \div 1,000 \times fc$				
## EP	3 CO ₂ k			O ₂ /年	75.0	_		44/12			
効果 	4 削減金			円/年	150	GX	G×yf				
	⑤ 投資項	月日		モーターダンパー 温度センサー(室内、室外)							
	湿度センサー(室内、室外)								5)		
	外気取入/遮断装置(BEMS のソフトで実行可能)							s <i>)</i>			