住宅用灯油焚(だき)冷温風機の開発

Development of Residential tipe Oil-fired Furnace and Cooler

本 田 寿 Tuichi Honda 三森貞 Sadao Mimori 宮 崎 進* Susumu Miyazaki

dao Mimori

要旨

温水ボイラ,温風暖房機によるセントラルヒーティングシステムおよびチラーユニットなどの冷房装置によるセントラルクーリングシステムが急速に普及している中にあって、1台の機器で暖房および冷房ができる製品の開発が望まれてきた。今回、この要望にこたえるため冷温風システムとして使用可能なオイルファーネス OF-210 形および冷房用室内ユニット CE-22 形、冷房用室外ユニット CC-22 形、接続パイプ (冷媒配管) CP-10 形より構成される冷房ユニット (以下、オイルファーネスと冷房ユニットを組み合わせた機器を冷温風機と称する)を開発し、発売を開始した。本機の熱出力は暖房能力 20,000 kcal/h、冷房能力 5,600/6,300 kcal/h (50/60 Hz) である。

本報では開発した冷温風機の開発の要点,構造および性能について,オイルファーネスを主体に述べている。

1. 緒 言

住宅用セントラルヒーティングの普及は年々急増の一途をたどっている。すなわち、セントラルヒーティングがぜいたく品だというイメージから、さらに進んで生活環境を快適にするうえで必要不可欠のものであるという通念に広まりつつある。

セントラルヒーティングは現在までのところ,温水ボイラと各種 放熱器との組合せによる温水暖房システムが主流となってスタート してきたため,温風暖房システムは一般の人々にはあまり知られて いなかった。しかし,最近,温風セントラルヒーティングは,

- (1) 設備費が安い。
- (2) 維持費が少なくてすむ。
- (3) スピード暖房ができる。
- (4) 室内に暖房器具類を置かなくてすむ。
- (5) 既設住宅にも容易に取り付けられる。

などの特長が高く評価され、大きくクローズアップされてきている。 さらに、夏には冷房ユニットをファーネス(温風暖房機)の上に 取り付け、ダクトを使用して各部屋の冷房ができる《冷温風システム》の開発に対する要求も非常に高い。

日立製作所は、これらの要望にこたえるため研究、開発を進めていたが、このたび、暖房能力 20,000 kcal/h、冷房能力 5,600/6,300 kcal/h (50/60 Hz) の熱出力をもつ灯油焚冷温風機を開発した。

2. 開発の目標

冷温風機を開発するにあたり、次の諸点に注意をはらって設計を 行なった。

(1) 冷温風システムとして使用可能であること。

オイルファーネス(本体)自体が暖房機として使用できるのはもちろんのこと、冷房ユニットと組み合わせることにより、冷温風システムとして使用可能な構造とした。すなわち、冷房用室内ユニットを本体と分離し、積段方式を採用した。またオイルファーネスには冷温風機としても使用できるように冷房ユニット制御回路を組み込んだ。

(2) 熱交換器内部の掃除が容易にできる構造であること。

構造簡易でしかも耐熱強度のすぐれた円筒形として, 熱交換器内部の掃除,保守が容易に行なえる構造とした。さらに伝熱性能, 燃焼性能をじゅうぶん満足する構造とした。熱交換器については

3.2.1(1)において述べる。

(3) リモートスイッチにより、遠隔操作によるワンタッチの全 自動運転が行なえること。

顧客の運転操作をできるだけ簡単にするため、リモートスイッチを使用して遠隔操作を行ない、リモートスイッチの「入」「切」 操作のみで全自動運転のできる内部配線とした。

(4) ダクト接続専用機であること。

直吹きをせず、ダクトにより各部屋に冷風、または温風を送る ことができる形式とした。

(5) 完全な安全設計であること。

JIS⁽²⁾ および UL 規格⁽¹⁾ にしたがって, 運転制御ができ, 火災

表 1 オイルファーネス OF-210 形の仕様

項	Į			目	仕				
形	ä		式		OF-210				
外	形 寸 法			mm	高さ 1,480×幅 750×奥行 560				
外			装	1	高級仕上鋼板製, 合成樹脂塗料焼付仕上				
放	熱 量			kcal/h	20,000				
熱	交	換 方	式		強制通風熱交換方式				
熱	交 換 器			アルタイト鋼板およびステンレス鋼板					
燃	燃料				白 灯 油				
焼	燃料消費量			l/h	3. 18				
装	形		式		高圧噴射ガンタイプバーナ				
置	着火方式				ワンタッチによる全自動着火				
	:¥:	形	式		両吸込形多翼送風機				
K	送	風	量	m³/min	24 (冷房,暖房時とも)				
凮	風	機外有効制	争圧	mmAq	12 (冷房,暖房時とも)				
	機	電 動	機		単相 100 V, 250 W, 50/60 Hz				
装	空	気 吸 込	П		エアフィルタ付、背面				
置	温	風 吹 出	П		上 面				
p=1.	ダ	クト接続ロー	十法	mm	350×350				
制	不	着火保護	卡置		フォトセル (CdS) およびバーナリレー				
御	室	温調整方	式		ルームサーモによる ON-OFF 制御				
装	安全装置			安全サーモ,温度ヒューズ,安全ダンパ					
置 ドラフト		ラフト調	整		153 ∮ ドラフトレギュレータ付				
排気	筒	接続口外	径	mm	151 ø				
電			源		単相 100 V, 50/60 Hz				
消	費	電	カ	w	530/620 (50/60 Hz, 定常燃焼時), 610/685 (50/60 Hz, 最大)				
重		1	量	kg	120				

^{*} 日立製作所柳井工場

表2 冷房ユニットの仕様

項		目	仕 様			
形	式		C C-22			
外	形 寸 法	mm	高さ 690×幅 560×奥行 560			
外	装		高級仕上鋼板製, 合成樹脂塗料焼付			
冷	圧 縮 機		全 密 閉			
凍	電 動 機		三相 200 V, 2.2 kW, 50/60 Hz 三相誘導電動機			
亨	凝 縮 器		フィン付パイプ形			
当 装	冷媒		R-22 封 入 済			
置 置	過負荷保護 装 置		自動復帰形			
226	送風機用 電動機		単相 200 V, 75 W, 50/60 Hz コンデンサ電動機			
	AN 131 196		プロペラファン			
装	風 量	m³/min	50/55 (強タップ)			
_ 置	風量変換		強弱2段切換			
電気	主 電 源		三相 200 V, 50/60 Hz			
、特性	操作電源		単相 100 V, 50/60 Hz			
冷	房 能 力	kcal/h	5,600/6,300			
重	量	kg	92			
カッ	高 圧 側		M6ワンショットカップリング			
リン	び 低 圧 側		M10ワンショットカップリング			
形	式		C E-22			
外	形 寸 法	mm	高さ 350×幅 600×奥行 450			
外	装		高級仕上鋼板製, 合成樹脂塗料焼付			
图 冷	蒸発器		フィン付パイプ形			
凍装置	冷媒制御装置		キャピラリチューブ			
置	冷媒		R-22 封 入 済			
重	量	kg	25			
カッ	高圧側		M6ワンショットカップリング			
リン	(グ) 低 圧 側		M10ワンショットカップリング			
形	式		C P-10			
長	3	m	10			
配	高 圧 側	mm	銅管 6.35 <i>ϕ</i>			
管管	低 圧 側	mm	銅管 15.88 φ (スポンジゴム付)			
冷	媒		R-22 封 入 済			
重	量	kg	5.5			
カッ	プ 高 圧 側		M6ワンショットカップリング			
゜リン			M10ワンショットカップリング			
接	続ケーブル		2芯×10m ビニール外装ケーブル			

に対する安全性については特に注意をはらって種々の安全装置を 組み込んでいる。安全性については 3.2.1(3)にて述べる。

(6) 多様な据付けが可能な構造であること。

正面を特に強調しないデザインとして,多様な据付けが可能な 構造とした。

(7) 加湿装置を内蔵すること。

冬季暖房時の乾いた部屋の空気に適当な湿度を与えるため,熱 交換器上方に加湿装置を設け,熱交換器よりのふく射熱の利用を 図った。

3. 開発した冷温風機

3.1 仕 様

表 1 はオイルファーネス OF-210 形の,表 2 は冷房ユニットの主要仕様を示したものである。

3.2 構 造

3.2.1 オイルファーネスの構造

オイルファーネス OF-210 形の外観は図1に, その構造は図2

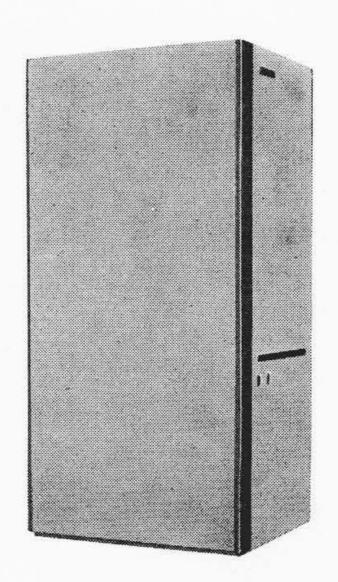


図1 オイルファーネス OF-210 形

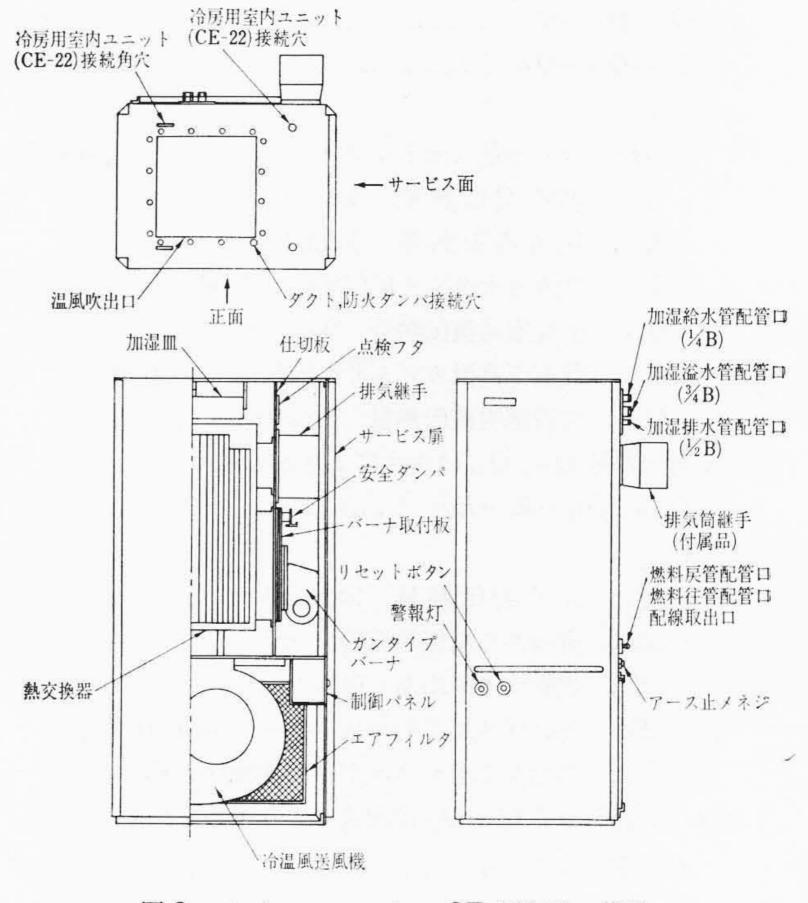


図2 オイルファーネス OF-210 形の構造

に示すとおりである。開発したオイルファーネスは、仕切板を介して新設計の熱交換器およびガンタイプバーナが配置されている。燃焼ガスは熱交換器を加熱し、排気継手を通って排気筒接続口から排気筒を経て外部に排出される。熱交換器下方には冷温風送風機が設けられ、送風された空気は熱交換器周囲を通る間に熱交換を行なって温風となり、キャビネット上方に設けられた温風吹出口(ダクト接続口)から吐き出される。

(1) 熱 交 換 器

熱交換器を設計するにあたり,次の諸点が考慮された。

- (a) 伝熱性能にすぐれ、かつ生産性の高い簡単な構造である こと。
- (b) 内部の掃除,保守が容易に行なえる構造であること。
- (c) 燃焼が安定し、安全性が確保できる構造であること。

以上の諸点を考慮し、図2に示すU字形フィン付き堅形炉筒式を採用した。

熱交換器の伝熱計算にあたっては、熱交換器を図3に示すよう に、バッフルを境としてバーナ取付け側の燃焼室と、排気筒取出 し側の煙道部とに分割して次のように伝熱計算を行なった。

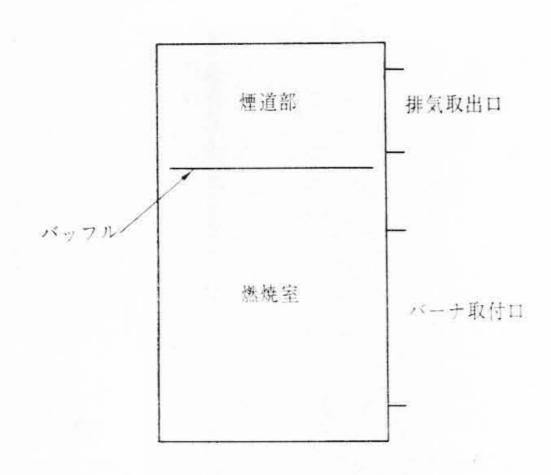


図3 熱交換器構造模型

Qr: ふく射伝熱量 (kcal/h)

 A_r : 有効ふく射伝熱面積 (m^2)

εg: 燃焼ガス平均ふく射率

 E_g : 燃焼ガスふく射エネルギー $(kcal/m^2 \cdot h)$

 E_w : 壁面ふく射エネルギー ($kcal/m^2 \cdot h$)

また、対流伝熱量 Q_{1c} , Q_{2c} は次式により求められる。

$$Q_c = K \cdot A_c \cdot (t_g - t_a) \qquad (5)$$

$$\frac{1}{K} = \frac{1}{\alpha_a} + \frac{\delta}{\lambda} + \frac{1}{\alpha_a} \qquad (6)$$

ここに,

Qc: 対流伝熱量 (kcal/h)

 A_e : 有効対流伝熱面積 (m^2)

tg: 燃焼ガス平均温度 (℃)

ta: 熱交換器周囲空気の平均温度 (°C)

K: 熱 通 過 率 $(kcal/m^2 \cdot h \cdot \mathbb{C})$

αg: 燃焼ガス側平均熱伝達係数 (kcal/m²•h•℃)

 α_a : 空気側平均熱伝達係数 $(kcal/m^2 \cdot h \cdot \mathbb{C})$

δ: 熱交換器壁面厚さ(材料厚さ) (m)

λ: 熱交換器材料熱伝導率 (kcal/m•h•℃)

ここでは,燃焼ガス量の空気過剰率 n=1.47,全伝熱量 Q=20,000 kcal/h として,上式に,文献による常数値⁽³⁾を代入して熱交換器の必要伝熱面積を求めた。

(2) 冷温風送風機

セントラルヒーティング用の温風暖房機の送風機は、ほかの形式の送風機に比べ、翼車外径が小さく回転数が少なくてすむ多翼送風機がよく使用される。多翼送風機の諸元は、類似の送風機の諸元、性能から(7)~(10)式 $^{(4)}$ (5)に示す相似則によって計算される。

ここに,

添字 0: 類似の送風機を示す。

 W_0, W : 風 量 (m^3/min)

 P_{T_0} , P_T : 送風機全圧 (mmAq)

 L_0,L : 動 力 (W)

N₀, N: 回 転 数 (rpm)

 D_0, D : 翼 車 径 (mm)

b₀, b: 翼 車 幅 (mm)

 L_{S_0}, L_S : 騒 音 (dB)

新開発の冷温風機には,多翼送風機を使用し,前述の諸式を用いて表1に示す送風機仕様を満足するように設計した。

必要送風機全圧は次式より求められる。

$$P_T = P_v + \sum P_f + P_s \qquad \dots \tag{11}$$

$$P_f = \frac{1}{2a} \sum \zeta v^2 \qquad \dots (12)$$

ここに

 P_T : 送風機全圧 (mmAq)

Pv: 吐出空気が有する動圧 (mmAq)

 P_f : ファーネス本体の抵抗, 冷房用室内ユニットの抵抗 (mmAq)

Ps: 機外有効静圧 (mmAq)

g: 重力加速度 (m/s²)

v: 冷風または温風の平均流速 (m/s)

ζ: 冷風または温風の通路の曲り,縮小,拡大による 損失係数 (文献(6)などより求めることができ る。)

(3) 操作性,安全性に対する制御機構

操作が簡単であること、運転制御および火災に対する安全性については万全を期するという考えにたって、次のような設計を行なった。

(a) 操作機構

リモートスイッチを使用して,遠隔操作を行なうことにより, 従来のような,オイルファーネスまたは冷温風機まで行ってス イッチ操作を行なうめんどうを省き,リモートスイッチの「入」, 「切」操作のみで全自動運転ができる内部配線とした。

また、オイルファーネス OF-210 形は本機自身を暖房専用機として使用するのはもちろんであるが、冷房ユニットと組み合わせて冷温風機としても使用できるように冷房ユニット制御回路を組み込んでいる。

(b) 安全機構

バーナの不着火保護装置としてはフォトセル(CdS) およびバーナリレーを、室温制御にはルームサーモを、熱交換器の異常加熱防止および温風温度制御にはファンサーモ、安全サーモ、温度ヒューズを採用し、万一の異常加熱に備えて二重三重の安全を期している。また、万一の爆発などから熱交換器を保護する安全ダンパを、さらにバーナ送風電動機および冷温風送風電動機の保護装置として、タイムラグヒューズおよびオーバーロードリレーを採用している。

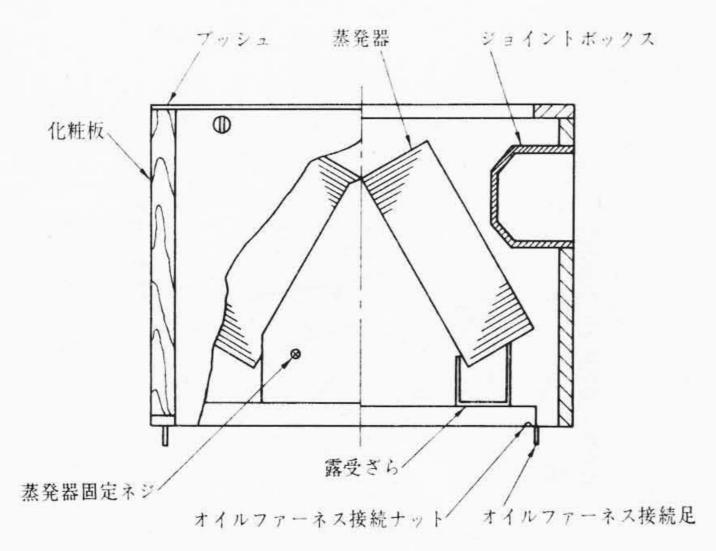


図4 冷房用室内ユニット CE-22 形の構造

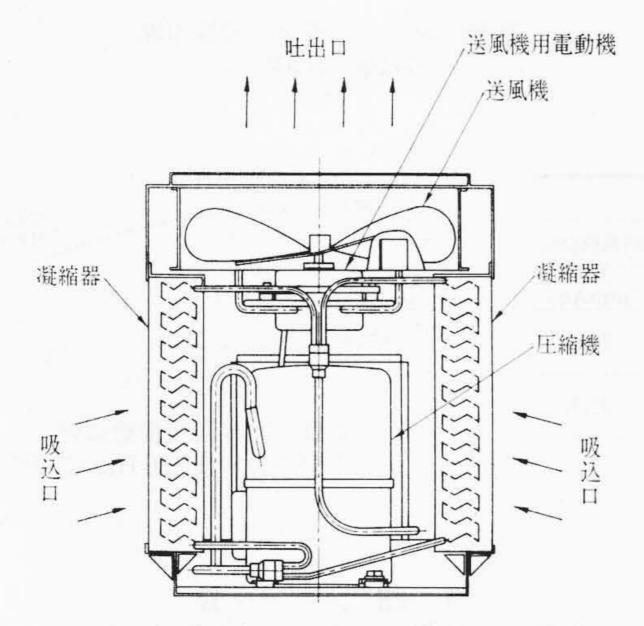


図5 冷房用室外ユニット CC-22 形の構造

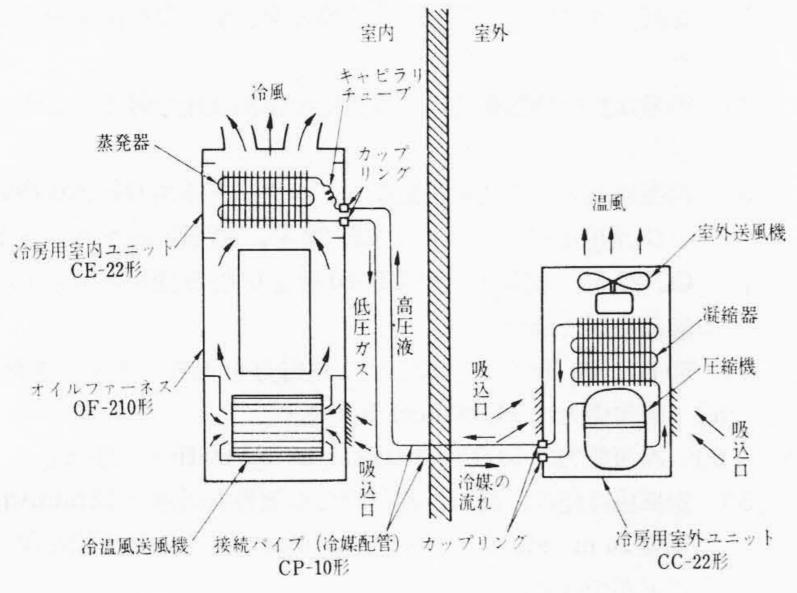


図6 冷温風機の構造概略図

3.2.2 冷房ユニットの構造

冷房ユニットは、冷房用室内ユニット CE-22 形、冷房用室外ユニット CC-22 形および接続パイプ CP-10形より構成されている。 図 4 および図 5 は冷房用室内ユニット CE-22 形および冷房用室 外ユニット CC-22 形の構造を示したものである。

3.2.3 冷温風機の構造

冷房システムに注目してみると冷温風機構造は,図6に示すように,室内の風を循環させるオイルファーネス部分,冷媒液を蒸発させる冷房用室内ユニット部分,冷媒ガスを凝縮させる冷房用室外ユニット部分およびそれらを接続する接続パイプ部分より構

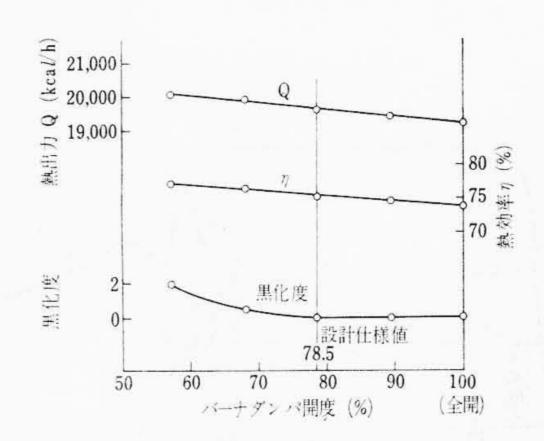


図7 オイルファーネス OF-210 形の燃焼特性(1) (50 Hz, 100 V)

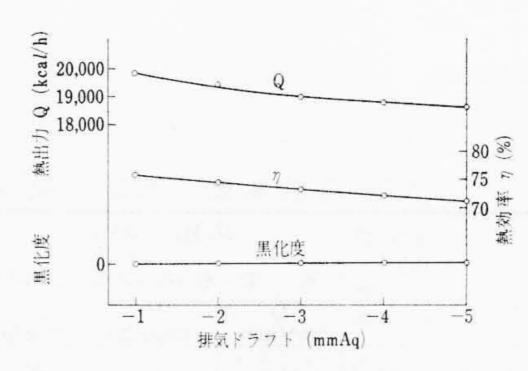


図8 オイルファーネス OF-210 形の燃焼特性(2) (50 Hz, 100 V)

成されている。

現地での据付け工事を簡単にするため、冷媒は冷房用室内ユニット,冷房用室外ユニットおよび接続パイプすべてに封入されており、据付け時の冷媒封入を不要としている。

冷房能力は顕熱容量と潜熱容量の和として,次式より求められる。

$$Q = Q_S + Q_L$$

$$Q_S = \frac{60W}{v} \cdot C_{pa} \cdot (t_{ai} - t_{ao})$$

$$Q_L = \gamma \cdot U$$

$$(13)$$

ここに, Q: 冷 房 能 力 (kcal/h)

Qs: 顕 熱 容 量 (kcal/h)

Q_L: 潜 熱 容 量 (kcal/h)

W: 風 量 (m³/min)

v: $t_{ao} \sim t_{ai}$ の空気の平均比体積 (m^3/kg)

Cpa: tao~tai の空気の平均定圧比熱 (kcal/kg・℃)

tai: 吸込空気温度 (℃)

tao: 吐出空気温度 (℃)

U: 除 湿 量 (kg/h)

γ: 水の蒸発潜熱 (kcal/kg)

4. 特 性

4.1 燃 焼 特 性

図7は,表1に示した標準仕様条件におけるオイルファーネスのバーナダンパ開度変化に伴う燃焼特性を示している。ダンパ開度が55~100%の変化に対して黒化度は $2\sim0$ であり良好な燃焼状態を示している。また,熱出力は上記ダンパ開度変動に対して仕様値 $20,000\,\mathrm{kcal/h}$ に対して $^{+0}_{-4}\%$ でしかなく,熱効率も $77\sim74\%$ と良好な伝熱性能を示している。ここで黒化度の測定には Bacharach Smoke Tester を使用した。

図8は、標準仕様条件における排ガスのドラフト(吸引圧力)変

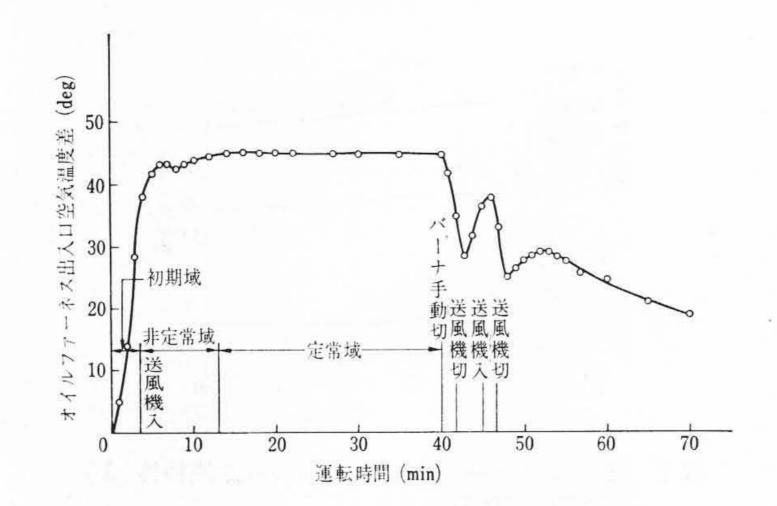


図 9 オイルファーネス OF-210 形の温風温度特性 (50 Hz, 100 V)

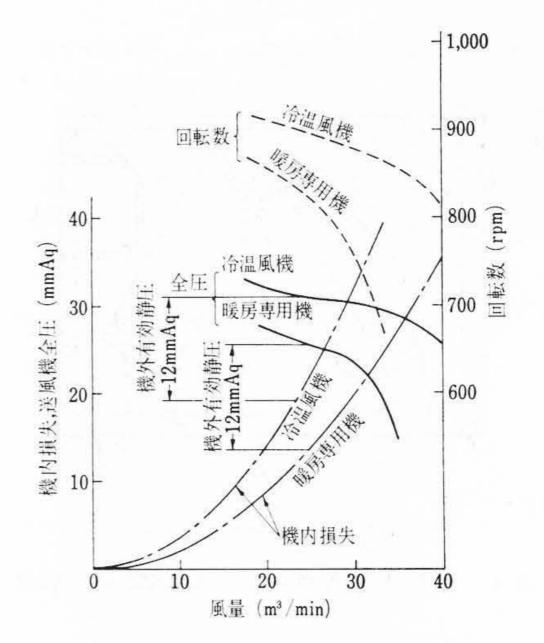


図 10 冷温風送風機の特性曲線 (50 Hz, 100 V)

表3 冷温風機の風量と機外有効静圧

			冷房用	50 Hz, 100 V			60 Hz, 100 V		
			室内ユニットの	風 量 Q (m³/min)	機外有効全圧 Ps (mmAq)	送風機風圧 P _T (mmAq)	風 量 Q (m³/min)	機外有効静圧 Ps (mmAq)	送風機全圧 P _T (mmAq)
		有 無							
暖房専用機	暖	房	無	24.5	12	25.6	25. 2	12	26. 4
冷温風機	暖冷	房房	有	23.0	12	31.2	25.4	12	35. 4

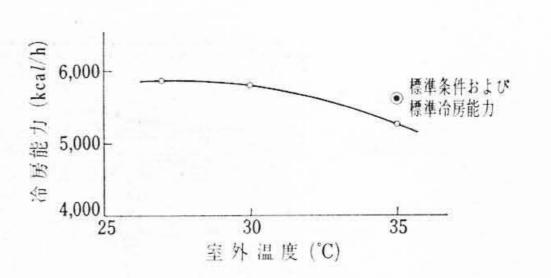


図11 室外温度変動に伴う 冷房能力特性(50 Hz, 100 V)

動に伴う燃焼特性を示すもので、ドラフトを $-1\sim-5$ mmAq と変化させても、黒化度は変化なく非常に良好である。また、熱出力の変動も-1%でしかなく安定した燃焼を行なうことを示している。

4.2 温風温度特性

標準仕様条件における運転時間と温風温度との関係は図9に示すとおりである。この図において、送風機始動時から定常域にはいるまでの時間は10分弱であり、しかもこの温風がそのまま暖房に使用できるため、温水ボイラに比べ暖房準備時間が短くてすむことがわかる。

4.3 冷温風送風機の特性

据付け方式により、温風の流動による圧力損失が異なる。図 10 はオイルファーネスを暖房専用機として使用した場合および冷房用室内ユニットを組み込んで冷温風機として使用した場合の冷温風送風機の特性曲線を示し、表3 に得られた風量、風圧の結果を示している。風量は、機外有効静圧 12 mmAq のときの仕様値 24 m³/min に対し、暖房専用機として使用した場合+1.5~+3.3 m³/min、冷温風機として使用した場合 -1.4~+1,2 m³/min の範囲であり、この範囲では性能上問題ない。さらに、図 10 より送風機特性は機外有効静圧の変化に対して風量変化の少ない特性を示し、ダクト専用機となしうる性能を示している。

4.4 冷房能力特性

図 11 は JIS⁽⁷⁾ に示された標準冷房条件における室外温度変化と冷房能力の関係を示したものである。室外温度 $27\sim35^{\circ}$ の変化に対する冷房能力の変化は仕様値 5,600 kcal/h に対して $_{-6}^{+4}$ % で実用上問題ない。

5. 結 言

以上,新開発の冷温風機の仕様,構造,特性について述べた。要 約すると次のとおりである。

- (1) 外観, 寸法ともに目標とする要件を満足した製品を完成した。
- (2) 簡易な熱交換器構造にて高性能の伝熱性能を得ることができた。
- (3) 冷温風機として使用可能なオイルファーネス OF-210 形および冷房用室内ユニット CE-22 形, 冷房用室外ユニット CC-22 形, 接続パイプ CP-10 形よりなる冷房ユニットの製品化ができた。
- (4) 50 Hz, 60 Hz とも目標とする熱出力を得ることができた。
 - (a) 暖房能力は 20,000 kcal/h である。
 - (b) 冷房能力は 5,600/6,300 kcal/h (50/60 Hz) である。
- (5) 送風機性能は、暖房、冷房時とも機外有効静圧 12 mmAq、 風量 24 m³/min で、ダクト専用機となしうる好性能を得る ことができた。

終わりに、冷温風機の開発に際し、冷房ユニットの開発および冷 房試験に終始ご協力をいただいた、日立製作所栃木工場の関係者各 位に対し深甚の謝意を表する。

参考文献

- (1) UL 727: Oil-Fired Central Furnaces
- (2) JIS A 4003: 油だき温風暖房機,日本工業標準調査会 (昭 45-5)
- (3) 日本機械学会編: 伝熱工学資料,日本機械学会(昭41-8)
- (4) 原田幸夫: 流体機械, 朝倉書店 (昭 43-7)
- (5) 本田, 吉田, 松本: 日立評論 53,586 (昭 46-6)
- (6) 空気調和衛生工学会: 空気調和衛生工学便覧 (昭38)
- (7) JISC 9612: 電気冷房機, 日本工業標準調査会 (昭 39)