環境省 令和6年度環境技術実証事業

大気環境保全技術領域 • 気候変動対策技術領域

実証報告書

令和7年3月

実証機関 : 一般財団法人省エネルギーセンター

実証対象技術名: キープサーモウォール遮熱施工

実証申請者 : 株式会社サンユー印刷

実証番号 : 160-2402



本実証報告書の著作権は、環境省に属します。

目次

至体概要	J
1. 実証対象技術の概要	3
2. 実証の概要	6
3. 実証結果と考察	6
4. 参考情報	13
本編	14
1. 本事業の概要	14
1. 1 目的	14
1.2 実証の定義	
1.3 実証報告書の概要	14
2. 実証体制と実証参加者の責任分掌	
3. 実証対象技術の概要及び仕様	
3.1 実証対象技術の原理及び目的(環境保全・改善効果等)	
3.2 実証対象技術の仕様	18
4. 試験場所(又はその他の条件)等の概要	
5. 実証方法	
5. 1 実証全体のスケジュール	
5.2 実証の概要及び目的	
5.3 実証対象	
5.4 実証項目及び実証する性能	22
5.5 実証方法及び実証条件	
6. 試験結果	23
6.1 目標の設定	
6.2「キープサーモウォール遮熱施工」の試験結果	24
6.3 実証試験設備の外観及び装着状態	24
7. 試験結果に基づく実証結果(まとめ)	
7.1 室温上昇抑制効果	
7.2 エネルギー削減効果	
8. 実証結果に関する考察	
8.1 室温上昇抑制効果	
8.2 エネルギー削減効果	
付録	
1. 専門用語	46
2. 品質管理に関する事項の情報	
3. WBGT の計算式	46
資料編	47



全体概要

実証対象技術	キープサーモウォール遮熱施工
実証申請者	(会社名称) 株式会社サンユー印刷
所在地	(所在地)新潟県三条市東光寺 3689-1 RISE ビル
実証機関	(会社名称) 一般財団法人 省エネルギーセンター
所在地	(所在地) 東京都港区芝浦 2 丁目 5 番地 11 号 五十嵐ビルディング
実証期間	令和6年6月1日~令和6年10月31日
	本技術は、軽量 (271g/m²)・高強度 (引張強度 16N/mm 以上)・低放射
	(放射率 0.03) の両面アルミ遮熱シートを用いて、既存屋根の下に、
技術の目的	独自技術(特注サイズに縫製加工した遮熱シートを構造梁へのパイラ
	ック金具留め)で施工することにより遮熱・断熱性能を付与するこ
	と。

1. 実証対象技術の概要

1.1 原理及び技術の目的(環境保全・改善効果)

(1) 原理

屋根材の下に空気断熱層と両面低放射アルミ遮熱シート(放射率 0.03)を設けることで、低放射複層ガラスと類似の原理により屋根部材全体の熱貫流抵抗が高くなり、太陽日射の影響で高温になった屋根材からの放射熱の侵入を抑制する。アルミ遮熱シートは両面であるため、アルミ遮熱シートから室内へも低放射(放射率 0.03)となり、より一層熱移動が低減する。

屋根からの侵入熱量等が低減するため暑さ指数 WBGT が下がり、倉庫内で作業する人の熱中症対 策用としてのスポットクーラー等の設置が不要、あるいは負担が少なくなり省エネ、CO₂削減に寄 与する。

なお、遮熱シートは、屋根との間の空気断熱層が少なくとも 20mm 以上となるように施工する。 空気層が 20mm を超えると遮熱効果はほぼ一定となる。

(2) 目的

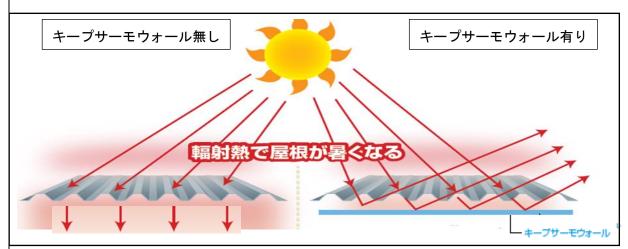
軽量・高強度・低放射・両面アルミ遮熱シートを用いた、既存屋根への遮熱・断熱施工技術である。本技術は、軽量(271g/m2)・高強度(引張強度 16N/mm 以上)・低放射(放射率 0.03)の両面アルミ遮熱シートを用いて、既存屋根の下に、独自技術(特注サイズに縫製加工した遮熱シートを構造梁へのパイラック金具留め)で施工することにより遮熱・断熱性能を付与した技術である。

軽量かつ高強度のシートを用いることにより、屋根への負担を増やすことなく、梁に直接シートを取り付けることが可能となり、天井の下地材を使用しない、簡易的な遮熱天井の施工を可能とした。

本工法で、屋根下に空気断熱層及び両面低放射アルミの遮熱・断熱層を設けることにより、太陽日射による侵入熱量を大幅にカットすることが可能となり、夏季における室内温度上昇を抑制す

るとともに、空調機器の省エネに寄与する。

実証申請者の試験では、施工無し倉庫に比べて施工有り倉庫では、室温が最大 9℃低減するとと もに、外気温レベルまでしか温度上昇していないことを確認している。

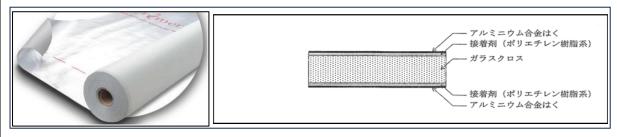


アルミ遮熱シートによる効果

1.2 機器の構成及び仕様等

(1)機器の構成

薄いガラスクロスの両面にポリエチレン樹脂系接着剤を用いてアルミニウム合金箔を貼り合わせてある。外観と断面図を示す。



アルミ遮熱シート外観と断面図

(2) 仕様

形状と寸法を示す。

形状・寸法等

項目	仕 様
形状	平板
表面の形状	平滑
厚さ	0. 242 (±0.0242) mm
質量	270.6 (±10) g/m ²

1.3 技術の特徴 (メリット) 等

◆遮熱·断熱効果

- ・熱貫流率の高い屋根への遮熱・断熱効果は高い。(施工無し倉庫に比べ施工有り倉庫では室温が 最大9℃低減するとともに外気温レベルに温度上昇を抑制する効果を確認。実証申請者試験結果 より。)
- ・屋内への施工なので屋外への施工に比べ劣化が少なく、効果が持続。
- ◆法令·規制対応
- ・国土交通省の不燃認定品のため工場など屋内で使用可能。

◆施工

- ・下地を必要としない施工方法なので施工が簡単。施工後のメンテナンス不要。
- ◆結露について
- ・遮熱シートの施工が原因となる結露の発生を防ぐため、梁の内寸に縫製したシートを梁にぶら下 げることで屋根材と遮熱シートとは必ず空間が出来るように施工。
- ・梁とシートの取り付けには吊下げ金具(パイラック)を使い、樹脂製エンドレスタイ(極太インシュロック)はステンレスの針金を使用することで部分的で間接的な接触になる方法で施工。これにより、金属製の梁が低温になっても遮熱シートへの熱伝導を防ぎシート自体の結露を防ぐ。

1.4 設置条件及びコスト等

遮熱シートは、屋根との間の空気断熱層が少なくとも 20mm 以上となるように施工する。空気層が 20mm を超えると遮熱効果はほぼ一定となる。



2. 実証の概要

2.1 実証の目的

キープサーモウォールによる環境保全効果を確認する。

2.2 性能を示す項目及びその定量的値(実証項目及び実証する性能値)

実証項目	実証する性能(値)
夏季の室温上昇抑制に よる環境保全効果	キープサーモウォール施工有り倉庫、施工無し倉庫にそれぞれ黒球温度計を設置し、 WBGT 指数、黒球温度、乾球温度、相対湿度を計測。ただし、黒玉温度計は室内モードで使用する。
	・WBGT 指数が 28℃を超える時間を実測し、その差から <u>室内温度抑制</u> <u>効果</u> を求める。
	・WBGT 指数が 28℃を超えたらスポットクーラーを稼働させるものと し、稼働時間の差から <u>エネルギー削減効果</u> を机上で算出する。
	目標は3.1章を参考に50%削減とする。

2.3 実証 (試験) 場所

実証(試験)場所	株式会社アイベック 千葉営業所
	千葉県千葉市美浜区新港90
実証(試験)場所の各	・株式会社アイベックはキープサーモウォール代理店。
種情報等	・千葉営業所にキープサーモウォールを施工した物流倉庫と施工して
	いない物流倉庫あり。

2.4 実証期間 (スケジュール)

日程	項目
令和6年3月14日	第1回技術検討会開催(計画作成)
令和6年3月21日	実証場所の事前確認
令和6年6月1日から同10月31日	キープサーモウォールの実証試験実施
令和 6 年 11 月 28 日	第2回技術検討会開催(実証実験報告)
令和7年2月21日	第3回技術検討会開催(報告書作成)

3. 実証結果と考察

3.1 目標の設定

試験協力機関のアイベックは、2019 年 5 月から 2021 年 1 月まで実証場所(千葉県千葉市)にあるキープサーモウォール施工無し倉庫及び施工有り倉庫において屋根から 1m 下、床から 3m 上の温度データを測定し、保管している。その中で、2020 年 8 月 10 日 3:00 から 8 月 19 日 21:00 間の屋根下 1m、床上 3m の温度データを下図に示す。一方、環境省「熱中症予防情報サイト」では日本各地の WBGT 指数の毎時データを公開しているが、千葉県千葉市の同期間における指数が 28℃を超える時間帯を確認すると、施工無し倉庫の床上 3m の温度では 34℃を超えたあたりとなっている。



これより、倉庫の床上 3m における温度が 34° Cを超えると WBGT が 28° Cを超えると仮定、上記 10 日間における 34° Cを超える時間を施工無し倉庫、施工有り倉庫でカウントすると、それぞれ 96 時間、15 時間であった。これより、キープサーモウォールを施工することで室温上昇を抑制する 効果は約 84%($1-15\div96$)となる。また、スポットクーラーを稼働させる時間が 96 時間から 15 時間に削減できたと考えるとエネルギー削減率は約 84%($1-15\div96$)となる。ただし、倉庫は営業時間中入口を開放しており外気温の影響を受けること、既存試験結果は床から 3m 上で測定された値だが本実証実験では床から 1.5m 上で測定することより、今回の実証試験において施工有り倉庫と施工無し倉庫における WBGT 指数が 28 を超える時間の比は 2:1、すなわち効果の目標を50%削減とする。

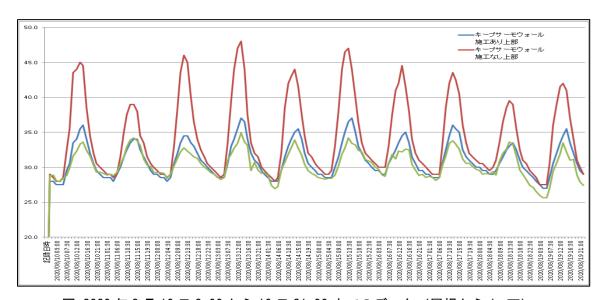


図 2020 年 8 月 10 日 3:00 から 19 日 21:00 までのデータ (屋根から 1m 下)

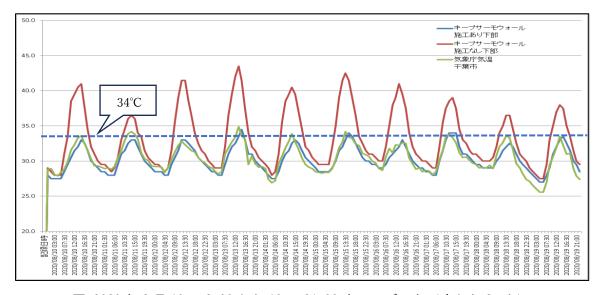


図 2020 年 8 月 10 日 3:00 から 19 日 21:00 までのデータ (床から 3m 上)



3.2 実証試験の結果

(1) 室温上昇抑制効果

キープサーモウォール遮熱施工無し(以降、AL 無)の倉庫と有の倉庫における暑熱環境を暑さ指数 WBGT 指数、黒球温度、乾球温度、相対湿度の経時変化で記録したデータを処理して、キープサーモウォール遮熱施工有り(以降、AL 有)の室温上昇抑制効果を次に示す項目で検討し、次の実験結果を得た。

・暑さ指数 WBGT データの経時変化

AL 有の倉庫内は、9 月までは AL 無の倉庫内より WBGT 指数が常時低く、天井部位の遮熱効果が実証された。

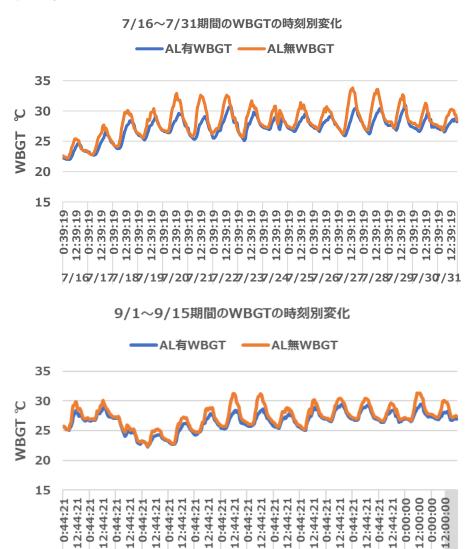


図 AL有とAL無の倉庫内におけるWBGTの経時変化

・暑さ指数 WBGT≥28℃の出現時間

キープサーモウォール施工有り倉庫と施工無し倉庫において WBGT が 28℃を超えた時間を

9/1 9/2 9/3 9/4 9/5 9/6 9/7 9/8 9/9 9/109/119/129/139/19/15

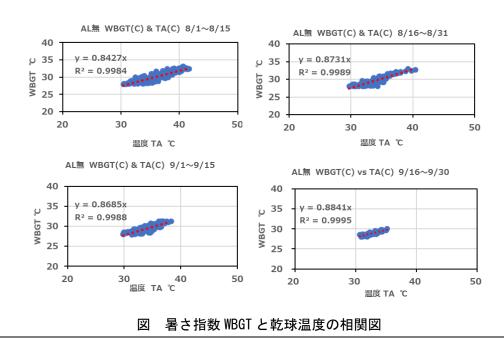


示す。施工有り倉庫において WBGT が 28℃を超えた時間の合計は 413 時間、一方、施工無し倉庫における同時間の合計は 770 時間となり、その比率は 54:100 となった。これより、今回の実証実験において、キープサーモウォール施工による室内温度抑制効果は 46%であり、ほぼ目標を達成した。

沙山中和田田	WBGT が 28℃を超えた時間(累計)			
測定期間	施工有り倉庫	施工無し倉庫		
6/1~6/15	0	0		
6/16~6/30	0	4		
7/1~7/15	34	89		
7/16~7/31	126	193		
8/1~8/15	104	197		
8/16~8/31	63	122		
9/1~9/15	64	119		
9/16~9/30	22	46		
10/1~10/15	0	0		
10/16~10/31	0	0		
合計	413	770		
比率	54	100		
室温上昇抑制効果	46%	_		

·暑さ指数 WBGT と乾球温度の相関解析

WBGTと乾球温度には高い相関係数を示し、明らかに正相関がある。この関係を利活用すると、日常的に計測している乾球温度32℃以上を用いて、概ねWBGT≥28℃以上を推定できる。



9

(2) エネルギー削減効果

・キープサーモウォール遮熱施工による冷房効果の推定

暑さ指数 WBGT \geq 28°Cの出現時間のみ空調するものとし、各空調機の成績係数 COP3. 45 を用いて所要の空調機消費電力量を求めることで、キープサーモウォール遮熱施工の省エネルギー量に関する等価エネルギーを評価した。各期間における AL 無倉庫内で計測された暑さ指数 WBGT \geq 28°C のときのそれぞれの球温度 TA°C 及び相対湿度 RH%、WBGT の平均値を求めた上で、空調機が冷房運転時に吸込む温度・湿度の空気条件とした。なお、スポット式空調機の排気は倉庫から屋外へ排出されるため、倉庫内で排気が循環することはない。

表 計測期間に出現した暑さ指数 WBGT ≥28℃における 温度、相対湿度及び WBGT の平均値

	AL無倉庫	WBGT≧2	8℃の環境			AL有倉庫	WBGT≧2	28℃の環境	
月	期間	平均温度	平均湿度	平均WBGT	月	期間	平均温度	平均湿度	平均WBGT
- 7	规间	°C	RH%	℃	_ A	舟加町	Ω	RH%	℃
5月	13日~31日	_	_	_	5月	13日~31日	-	-	_
6月	1日~15日	-	_	-	6月	1日~15日	-	-	_
ОД	16日~30日	32.55	61.85	28.50	O/A	16日~30日	-	_	_
7月	1日~15日	34.44	58.05	29.50	7月	1日~15日	32.71	63.63	28.62
//3	16日~31日	35.09	58.07	30.02	//	16日~31日	32.96	64.54	28.94
8月	1日~15日	35.20	55.53	29.74	8月	1日~15日	32.89	63.15	28.70
0/3	16日~31日	33.83	63.23	29.58	0/3	16日~31日	32.11	69.54	28.80
9月	1日~15日	33.70	61.85	29.31	9月	1日~15日	32.20	66.99	28.56
2/3	16日~30日	32.55	66.11	28.80	275	16日~30日	32.02	67.13	28.40
10月	1日~15日	_	_	_	108	1日~15日	_	_	_
10/3	16日~31日	_	_	_	10月	16日~31日	_	_	_

冷房運転時の倉庫内の空調温度・湿度の設定値は、建築基準法施行令第 129 条の 2 及び中央管理方式の空調設備の基準である温度 17℃以上~28℃以下、湿度 40RH%以上~70RH%以下の値に依拠して、倉庫内の空調設定条件として乾球温度 28℃、相対湿度 50RH%とした。



表 AL 無の倉庫及び AL 有の倉庫における倉庫容量あたり空調消費電力量の比較

				AL無			AL有	
計測期間	項目	単位	全体混合型空調	温度成層型空調	スポット式空調	全体混合型空調	温度成層型空調	スポット式空調
	冷房負荷	kW	19.9	11.5	19.9			
	冷房時間	h		4			0	
	СОР	-		3.45				
6/16-6/30	空調消費電力量	kWh	23.1	13.3	32.5			
	倉庫容積	m ³		793.5			l I	
	倉庫容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³	0.029	0.017	0.041	0	0	0
	冷房負荷	kW	22.9	13.3	22.9	31.0	18.0	31.0
	冷房時間	h		103		02.0	35	
	СОР	-		3.45		3.45		
7/1-7/15	空調消費電力量	kWh	683.7	397.1	835.9	314.5	182.6	284.1
	倉庫容積	m ³		793.5	000.5	525	1,189.6	
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	0.862	0.500	1.053	0.264	0.153	0.239
	冷房負荷	kW	24.9	14.4	24.9	33.0	19.1	33.0
	冷房時間	h	27.5	196	27.7	33.0	131	33.0
	COP			3.45			3.45	
7/16-7/31	空調消費電力量	kWh	1,414.6	818.1	1,590.7	1,253.0	725.2	1,063.2
	倉庫容積	m ³	1,414.0	793.5	1,390.7	1,233.0	1,189.6	1,003.2
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	1.783	1.031	2.005	1.053	0.610	0.894
	冷房負荷	kW	23.4	13.6	23.4	31.4	18.2	31.4
	冷房時間	h	23.4	182	23.4	31.4	107	31.4
	COP	- "		3.45			3.45	
8/1-8/15	空調消費電力量	kWh	1,234	717.4	1477.1	973.9	564.5	868.4
	倉庫容積	m ³	1,254	793.5	14//.1	973.9	1189.6	300.4
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	1.556	0.904	1.861	0.819	0.475	0.730
		kWII/III		14.2				
	冷房負荷 冷房時間	h	24.5	124	24.5	33.7	19.5 61	33.7
	COP	<u>"</u>		3.45			3.45	
8/16-8/31	空調消費電力量	kWh	880.6	510.4	1006.4	595.9	344.8	495.1
	倉庫容積	m ³	880.0	793.5	1000.4	393.9	1,189.6	495.1
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	1.110	0.643	1.268	0.501	0.290	0.416
	冷房負荷	kW	23.3	13.5	23.3	31.8	18.4	31.8
	冷房時間		23.3	l .	23.3	31.6	68	31.6
		h	123			3.45		
9/1-9/15	COP 空調消費電力量	kWh	830.7	3.45 481.3	998.3	626.8	362.7	551.9
	倉庫容積	m ³	830.7	793.5	996.3	020.8	1189.6	551.9
	程単谷根 容積当たりの空調消費電力量	_	1.047	0.607	1 250	0.527	0.305	0.464
	·	kWh/m³			1.258			
	冷房負荷	kW	22.5	13.0 50	22.5	31.1	18.1 26	31.1
	冷房時間	<u>h</u>		3.45			3.45	
9/16-9/30	COP 空調消費電力量	-	226.1	188.4	40F 9	224.4	136.4	211.0
		kWh	326.1	793.5	405.8	234.4		211.0
	倉庫容積	m ³	0.411		0.511	0.107	1,189.6	0.177
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	0.411	0.237	0.511	0.197	0.115	0.177
	最大冷房負荷	kW	24.9	14.4	24.9	33.7	19.5	33.7
	総冷房時間	h	782			428		
Ameter	COP	-		3.45		2.000	3.45	2.4=:
全測定期間	空調消費電力量	kWh	5,393	3,126	6,347	3,999	2,316	3,474
	倉庫容積	m ³		793.5	7.000		1,189.6	2.000
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	6.797	3.940	7.998	3.361	1.947	2.920
	AL有施工による省エネルギー	率(%)	50.6	50.6	63.5			

暑さ指数 WBGT≥28℃の出現時間のみ空調するものとし、所要の冷房負荷を満足する空調機消費電力量を空調方式別に求めた。

AL 無の倉庫を比較対象とした各空調方式の空調機消費電力を評価基準として、AL 無の倉庫に施工されたキープサーモウォール遮熱の省エネルギー量を評価した。

結果として、キープサーモウォール遮熱施工による効果は、一般的な全体混合型空調、空気の密度差による浮力効果を活用した作業域のみを冷房する温度成層型空調においては 50.6%の省エネルギー効果が得られた。また、倉庫内作業者のみを対象に冷風を送気するスポット式空調では、63.5%の省エネルギー効果を得た。



3.3 考察

(1) 室内温度抑制効果

本実証実験において実証する項目は、キープサーモウォール施工により WBGT が 28℃を超える時間の 50%減であったが、結果は 46%となり、ほぼ目標を達成した。これより、キープサーモウォールを施工することで倉庫内での作業時に熱中症になる危険性が少なくなり、作業効率の改善が見込まれる。なお、僅かではあるが目標を下回った原因を以下考察する。

実証試験は 2024 年 6 月 1 日から 2024 年 10 月 31 日まで行った。一方、既存データは 2020 年に採取している。実証試験期間中における実証場所の気温と 2020 年の同月日、同場所における気温を気象庁ホームページから確認すると、実証試験を行った 2024 年は 2020 年より平均気温が高かったことがわかった。気温が高くなると倉庫内温度も高くなり、結果としてキープサーモウォールの遮熱効果による WBGT 上昇抑制効果が相殺されるが、これが実証試験を行った 2024 年では目標とした 50%を僅かに下回った原因と推定する。なお、環境省「熱中症予防情報サイト」から、2020年と 2024 年の 6 月 1 日から 10 月 31 日までの期間で、実証場所付近の屋外にて WBGT28℃を超えた時間を確認すると、2024 年の方が 2020 年より WBGT が 28℃を超えた時間が多かったことがわかる。

(2) エネルギー削減効果

倉庫内温熱環境に及ぼす相当外気温度の効果推定

AL 有の倉庫の天井面における全日射量と材料に起因する日射吸収率で推定される相当外気温度を求める伝熱量の解析から、キープサーモウォールのエネルギー削減効果は、目標の 50%削減に対し、空調機では 50.6%削減、スポットクーラーでは 63.5%削減と目標を達成することができ、倉庫内の放射伝熱の遮蔽に効果が認められた。

なお、冬季においては、日中は太陽の放射熱を遮蔽するため AL 有の倉庫の方が室温が低くなるが、夜間は放射冷却に対する天井面の断熱に効果があるため AL 有の倉庫の方が室温が高くなると推定される。



4. 参考情報

注意: このページに示された情報は、技術広報のために全て実証申請者が自らの責任において 申請 した内容であり、環境省及び実証機関は、内容に関して一切の責任を負いません。

4.1 製品データ

	項目	実証申請者又は開発者 記入欄
	製品名・型番	キープサーモウォール
製	造(販売)企業名	株式会社サンユー印刷
連	TEL/FAX	TEL: 0256-64-7785 FAX: 0256-64-7764
絡	Web アドレス	https://keepthermowall.com/
先	E-mail	otoiawase@sunyou-pmp.co.jp
Ī	设置・導入条件	工場や倉庫の屋根および壁
必要	要なメンテナンス	メンテナンス不要
耐化	候性と製品寿命等	屋内仕様
	施工性	遮熱シートの施工が原因となる結露の発生を防ぐために、シートと屋根材とは必ず空間が出来るように施工する。梁と梁の内寸に縫製したシートをぶら下げることで屋根材と遮熱シートは触れない。梁とシートの取付には吊り下げ金具(パイラック)を使い、樹脂製のエンドレスタイ(極太インシュロック)はステンレスの針金を使用することで部分的で間接的な接触になる方法で施工する。
	コスト概算	イニシャルコスト お客様の建屋に応じた最適な工事のお見積りをご提案させていただきます。新築での概算見積は施工範囲がわかる図面、既存建屋への改修工事の場合は、建屋内の写真と平米数で概算のお見積りをいたします。 材料のみのご提供も可能です。お気軽にご相談ください。

4.2 その他メーカからの情報

既存の建屋の屋内施工には消防法が関係する。キープサーモウォール には不燃認定を取得しており、工場などの屋内でも使用可能。



本編

1. 本事業の概要

1.1目的

環境技術実証事業(以下「実証事業」という。)は、既に実用化された先進的環境技術の環境保全効果、副次的な環境影響、その他、環境の観点から重要な性能(以下「環境保全効果等」という。)を第三者が客観的に実証することにより、環境技術実証の手法・体制の確立を図るとともに、環境技術の利用者による技術の購入、導入等に当たり、環境保全効果等を容易に比較・検討し、適正な選択を可能にすることにより、環境技術の普及を促進し、環境保全に寄与し、中小企業の育成も含めた環境産業の発展に資することを目的とする。

実証事業は、国際規格である ISO14034: 2016 [Environmental management -- Environmental technology verification (ETV):環境マネジメントー環境技術検証(ETV)] に準拠しており、国際的に統一された枠組みで実証事業を運用している。

1.2 実証の定義

本実証事業において「実証」とは、環境技術の開発者でも利用者でもない第三者機関が、環境技 術の環境保全効果等を試験等に基づき客観的なデータとして示すことをいう。なお、環境技術とは 環境改善効果又は環境保全効果をもたらす先進的技術、並びに、環境に関する先進的な測定技術と 定義する。「実証」は、一定の判断基準を設けて、この基準に対する適合性を判定する「認証」とは 異なる。

1.3 実証報告書の概要

本報告書は、環境技術実証事業実施要領[環境省大臣官房総合政策課環境研究技術室:令和5年11月16日](以下「実施要領」という。)の「別紙5 実証報告書及び実証報告書概要版に記載する事項」及び「別紙6 実証報告書作成要領 Ver.3.2」に基づき、作成されたものである。本実証では、実施要領に基づいて実証対象技術として選定された「キープサーモウォール遮熱施工」について、以下に示す環境改善効果又は環境保全効果等を客観的に実証した。

・キープサーモウォールの遮熱効果による室温上昇抑制を確認

また本報告書は、専門家で構成される技術実証検討会において、実証結果に基づき実証対象技術の環境保全効果等について検討を行った。本報告書はその実証結果を取りまとめたものである。



2. 実証体制と実証参加者の責任分掌

実証への参加組織及び責任者等は、以下の通りである。実証に参加する組織及び実施体制を**図1** に、実証参加者と責任分掌を**表1** に示す。

○実証機関:一般財団法人省エネルギーセンター 調査部 参事役 奥田 徹也

〒108-0023 東京都港区芝浦 2-11-5 五十嵐ビルディング

○実証申請者:株式会社 サンユー印刷 建材営業部 山田 昇

東京都台東区東上野 2-10-10 協和ビル 2F

○試験実施場所:株式会社アイベック 千葉営業所 (キープサーモウォール代理店)

千葉県千葉市美浜区新港90

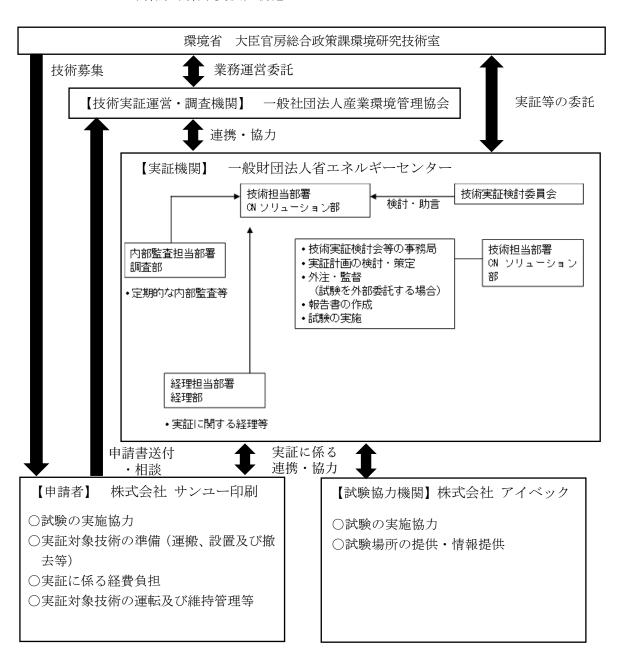


図1 実証に参加する組織及び実施体制



表 1 実証参加者と責任分掌

区分	実証参加機関	青任分掌	参加者
実証機関	実証参加機関 一般財団法人 省エネルギーセン ター	責任分掌 実証事業の運営管理 実証計画の策定 実証検討会の設置・運営 実証試験の実施 実証 (既存データの検証)の実施 実証報告書の作成 実証結果の内部監査の実施 実証に関する経理等 経理に係る内部監査の実施	参加者 CN ソリューション 部長 奥田 徹也 上級技術専任職 高橋 惇
実証申請者	株式会社 サンユー印刷	技術情報の提供 既存データの情報の提供 実証対象技術の各種情報及び維持管理 マニュアル等の提供 試験場所の提供 実証対象技術の準備 (運搬、設置及び撤去等) 実証対象技術の運転及び維持管理等 実証(試験)に係る費用の負担 実証(既存データの検証)に係る費用の負担 対験の実施協力	建材営業部山田 昇
試験協力機関	株式会社アイベック	試験の実施協力 試験結果 (データ) の提供 試験結果の品質管理	代表取締役社長 関口 豊

- 3. 実証対象技術の概要及び仕様
- 3.1 実証対象技術の原理及び目的(環境保全・改善効果等)

(1) 原理

屋根材の下に空気断熱層と両面低放射アルミ遮熱シート(放射率 0.03)を設けることで、低放射複層ガラスと類似の原理により屋根部材全体の熱貫流抵抗が高くなり、太陽日射の影響で高温になった屋根材からの放射熱の侵入を抑制する。

アルミ遮熱シートは両面であるため、アルミ遮熱シートから室内へも低放射(放射率 0.03) となり、より一層熱移動が低減する。

屋根からの侵入熱量等が低減するため暑さ指数 WBGT が下がり、倉庫内で作業する人の熱中症対策用としてのスポットクーラー等の設置が不要、あるいは負担が少なくなり省エネ、CO₂削減に寄与する。

なお、遮熱シートは、屋根との間の空気断熱層が少なくとも 20mm 以上となるように施工する。空気層が 20mm を超えると遮熱効果はほぼ一定となる。

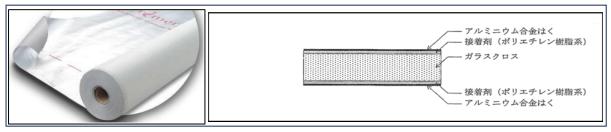


図2 アルミ遮熱シート外観と断面図

(2) 目的

本技術は、軽量(271g/m2)・高強度(引張強度16N/mm以上)・低放射(放射率0.03)の両面アルミ遮熱シートを用いて、既存屋根の下に独自技術(特注サイズに縫製加工した遮熱シートを構造梁へのパイラック金具留め)で施工することにより遮熱・断熱性能を付与した技術。

軽量かつ高強度のシートを用いることにより、屋根への負担を増やすことなく、梁に直接シートを取り付けることが可能となり、天井の下地材を使用しない、簡易的な遮熱天井の施工を可能とした。

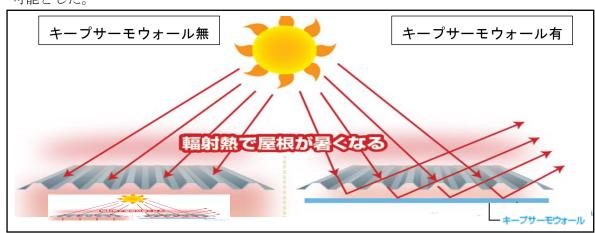


図3 アルミ遮熱シートによる効果

本工法で、屋根下に空気断熱層及び両面低放射アルミの遮熱・断熱層を設けることにより、 太陽日射による侵入熱量を大幅にカットすることが可能となり、夏季における室内温度上昇を 抑制するとともに、空調機器の省エネに寄与する。実証申請者の試験では、施工無し倉庫に比



べて施工有り倉庫では、室温が最大 9℃低減するとともに、外気温レベルまでしか温度上昇していないことを確認している。

- (3) 特徴(従来品に対する開発品の特徴)
 - ◆遮熱・断熱効果
 - ・熱貫流率の高い屋根への遮熱・断熱効果は高い。 (施工無し倉庫に比べ施工有り倉庫では室温が最大 9℃低減するとともに、外気温レベルに 温度上昇を抑制する効果を確認。実証申請者試験結果より。)
 - ・屋内への施工なので屋外への施工に比べ劣化が少なく、効果が持続。
 - ◆法令・規制対応
 - ・国土交通省の不燃認定品のため工場など屋内で使用可能。
 - ◆施工
 - ・下地を必要としない施工方法なので施工が簡単。施工後のメンテナンス不要。
 - ◆結露について
 - ・ 遮熱シートの施工が原因となる結露の発生を防ぐため、梁の内寸に縫製したシートを梁にぶら下げることで屋根材と遮熱シートとは必ず空間が出来るように施工。
 - ・梁とシートの取り付けには吊下げ金具(パイラック)を使い、樹脂製エンドレスタイ(極太インシュロック)はステンレスの針金を使用することで部分的で間接的な接触になる方法で施工する。これにより、金属製の梁が低温になっても遮熱シートへの熱伝導を防ぎシート自体の結露を防ぐ。

3.2 実証対象技術の仕様

- ・キープサーモウォールを既存の建屋の梁の内寸サイズで縫製し、ハトメを付け、吊下げ金具で梁に直接シートを取り付ける。キープサーモウォールは軽量・高強度のためこのような施工が可能である。
- ・その際に、屋根下の空気断熱層が少なくとも 20mm 以上となるように施工する。



図4 パイラック、ハトメを用いた施工



4. 試験場所(又はその他の条件)等の概要

試験実施場所(予定)の情報、写真、寸法等を表2、表3、図5、図6に示す。

表 2 実証(試験)場所と各種情報等

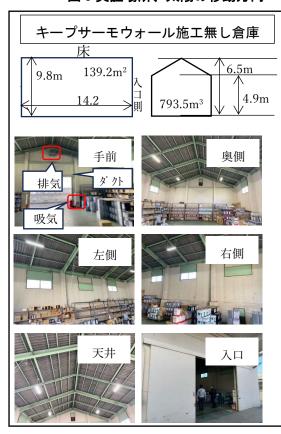
実証(試験)場所	株式会社アイベック 千葉営業所 千葉県千葉市美浜区新港90
実証(試験)場所 の各種情報等	・株式会社アイベックはキープサーモウォール代理店。 ・千葉営業所にキープサーモウォールを施工した物流倉庫と施工 していない物流倉庫あり。



図5実証場所、太陽の移動方向

項目	無し倉庫	有り倉庫	備考
面積比	1	1.5	図6参照
容積比	1	1.5	図6参照
屋根形状	幅方向に△	奥行方向に△	図5参照
入口	1個	1個(同寸)	図6参照
入口開閉	営業時間(8:0	0-18:00)常時開	_
恋	6個	8個(同寸)	図6参照
窓開閉	曇りガラ	ス、常時閉	_
空調設備	無し	無し	_
換気扇	無し	1個,常時停止	図6参照

表3 倉庫比較まとめ表



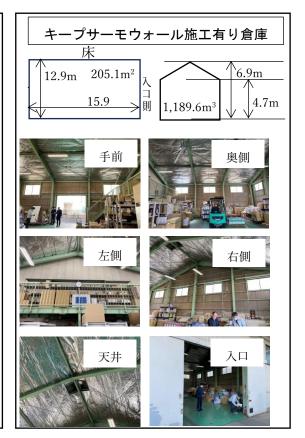


図6 キープサーモウォール遮熱施工無し倉庫と有り倉庫



5. 実証方法

5.1 実証全体のスケジュール

6月1日から10月30日までデータを採取、その後約1か月かけてデータを取りまとめる。

5.2 実証の概要及び目的

- ○概要:キープサーモウォールの遮熱効果による室温上昇抑制を確認
- ○目的:キープサーモウォールによる環境保全効果の確認
 - ・「夏季のイベントにおける熱中症対策ガイドライン 2020 (環境省)」*1) によれば、「日最高暑さ指数(WBGT*2))が 28℃を超えるあたりから急激に熱中症による搬送人員数が増加」することがわかっている。また同ガイドラインでは、熱中症対策として、空調やスポットクーラー等の使用を呼び掛けている。
 - ・また、「熱中症予防サイト (環境省)」*3)より、過去5年間の統計では東京における屋外の WBGT 指数が28℃を超えるのは6月上旬から10月上旬である。(図7)
 - ・屋内(倉庫)の WBGT 指数はこれより低いと想定されるが、念のため 6 月 1 日から 10 月 30 日まで実証現場のキープサーモウォール施工無し倉庫、施工有り倉庫のそれぞれに黒球温度計を設置し、WBGT 指数、黒球温度等を計測する。その値を元に、WBGT 指数が 28℃を超えスポットクーラー稼働が必要な時間をカウントし、その差からキープサーモウォールの効果によりスポットクーラーを稼働させなくて済む時間を求め、電力削減効果、CO₂削減効果の実証を行う。
 - * 1) https://www.wbgt.env.go.jp/pdf/gline/heatillness guideline full.pdf
 - * 2) 次ページ参照ください。
 - * 3) https://www.wbgt.env.go.jp/doc_trendcal.php

				-			_			-									—
				28			28			28			28		28	Ш			28
年	日	Я	WBGT	以	Я	WBGT	以	Я	WBGT	以	月	WBGT	以	月	WBGT 以	3	1	WBGT	以
				上			上			上			上		上				上
最高	1	5	23.2	D	6	23	D	7	31.9	1	8	34.3	1	9	33.2 1	1	.D	28.1	1
最高	2	5	24.5	D	6	26.7	D	7	32.9	1	8	33.5	1	9	30.9 1	1	.D	26.7	D
最高	3	5	25.3	D	6	27	D	7	31.3	1	8	34.9	1	9	30.9 1	1	.D	26.3	D
最高	4	5	21.9	D	6	26.3	D	7	29	1	8	32.6	1	9	32.6 1	1	.D	27.8	D
最高	5	5	25.7	D	- 6	28.4	1	7	30.2	1	8	33	1	9	31.2	1	.D	26.4	D
最高	6	5	23.3	D	- 6	26.6	D	7	30	1	8	33.1	1	9	30.8	1	.D	28.9	1
最高	7	5	22.8	D	- 6	25.7	D	7	29.1	1	8	33.6	1	9	30.8 1	1	.D	28.1	1
最高	8	5	24.4	D	6	27.5	D	7	30.1	1	8	33.6	1	9	32 1	1	.D	27.4	D
最高	9	5	24.2	D	6	28.2	1	7	30	1	8	33.9	1	9	32.5	1	.D	26.5	D
最高	10	5	25	D	6	27.7	D	7	31.5	1	8	34	1	9	32.2 1	1	.D	25.3	D
最高	11	5	27.8	D	6	29.4	1	7	32.3	1	8	33.4	1	9	30.9 1	1	.D	27	D
最高	12	5	25.1	D	6	29.2	1	7	30.7	1	8	33.9	1	9	27.7	1	.D	24.7	D
最高	13	5	24.8	D	6	25.3	D	7	31.7	1	8	34.1	1	9	29.7 1	1	.D	25.3	D
最高	1.4	5	25.2	D	6	24.3	D	7	33.1	1	8	31.9	1	9	29.2 1	1	.D	22.8	D
最高	15	5	24.4	D	6	30.1	1	7	32	1	8	34.4	1	9	27.5	1	.D	23.6	D
最高	16	5	24.8	D	6	27.4	D	7	32.9	1	8	32.9	1	9	26.3	1	.D	22.8	D
最高	17	5	26.8	D	6	26.8	D	7	32.8	1	8	34	1	9	28.6 1	1	.D	21.3	D
最高	18	5	27.4	D	6	25.4	D	7	32.1	1	8	32.1	1	9	3D.8 1	1	.D	19.5	D
最高	19	5	24.1	D	6	28.9	1	7	33.3	1	8	31.6	1	9	29.5 1	1	.D	20.3	D
最高	20	5	22.9	D	6	28.9	1	7	32.4	1	8	32.2	1	9	27 0	1	.D	23.5	D
最高	21	5	25.1	D	6	27.3	D	7	32.8	1	8	32.1	1	9	24.1	1	.D	20.3	D
最高	22	5	24.5	D	6	27.3	D	7	32.6	1	8	32.4	1	9	27.9	1	.D	19	D
最高	23	5	23.3	D	6	27.4	D	7	32.5	1	8	32.7	1	9	29.4 1	1	.D	22.5	D
最高	24	5	25.2	D	6	30	1	7	32.1	1	8	32	1	9	27.9	1	.D	20.8	D
最高	25	5	25.5	D	6	31.3	1	7	32.8	1	8	32.7	1	9	25.8	1	.D	20.2	D
最高	26	5	27	D	6	30.9	1	7	31	1	8	33.6	1	9	26.4	1	.D	23.1	D
最高	27	5	27.6	D	6	31.1	1	7	32.1	1	8	33.5	1	9	27 0	1	.D	21.9	D
最高	28	5	25.2	D	6	32.1	1	7	31.6	1	8	33.3	1	9	26.3	1	.D	20	D
最高	29	5	26.2	D	6	32.6	1	7	33.5	1	8	33	1	9	28.3 1	1	.D	19.8	D
最高	30	5	25.4	D	- 6	32.8	1	7	33.1	1	8	32.3	1	9	27.9	1	.D	20.6	D
最高	31	5	23.4	D				7	33.1	1	8	32.6	1			1	.D	18.9	D
	台計			D			14			31			31		18				3
		21	9	5	28	31				\blacksquare									=
暑さ指数	र (WBGT) ((水)注意				(赤)危	険											

図7 東京における過去5年間(2018年~2022年)の屋外昼間の日最高暑さ指数



暑さ指数 (WBGT) について (「夏季のイベントにおける熱中症対策ガイドライン 2020」(令和 2 年度 3 月改訂、環境省)より。)

2) 暑さ指数 (WBGT) と熱中症

熱中症のリスクを評価する環境条件として気温が重要な指標ですが、我が国の夏のように蒸し暑い環境では、 気温だけでは十分ではありません。そこで、気温の他にも熱中症の発生に大きく影響する環境条件である、湿度、 日射・輻射、風の要素も取り入れた指標として、「暑さ指数 (WBGT: Wet Bulb Globe Temperature: 湿球黒 球温度)」があります。暑さ指数は、熱中症のリスクを評価する暑熱環境の指標として、様々な場で熱中症を予防 するために活用されています。

(ア) 暑さ指数 (WBGT) とは

暑さ指数(WBGT)は、人体と外気との熱のやりとり(熱収支)に着目した指標です。労働や運動時の熱中症予防 に用いられています(9頁参照)。

暑さ指数(WBGT)の算出

WBGT(屋外) = 0.7 × 湿球湿度 + 0.2 × 黑球温度 + 0.1 × 乾球湿度

WBGT(屋内) = 0.7 × 湿球湿度 + 0.3 × 無球温度



2



気温の効果

7 湿度の効果

輻射熱の効果

○乾球温度:通常の温度計が示す温度。いわゆる気温のこと。

○湿球温度 : 温度計の球部を湿らせたガーゼで優い、常時湿らせた状態で測定する温度。湿球の表面

では水分が蒸発し気化熱が奪われるため、湿球温度は下がる。空気が乾燥しているほど

蒸発の程度は激しく、乾球温度との差が大きくなる。

○無球温度: 黒色に塗装された薄い銅板の球(中空、直径150mm、平均枚射率0.95)の中心部の温

度。周囲からの輻射熱の影響を示す。

暑さ指数(WBGT)は熱ストレスの評価指標としてISO7243で国際的に規格化されており、図1-7(左)に示す 測定装置で計測します。この測定方法では、乾湿球温度計は自然気流にさらし、乾球温度計は日射の影響を受け ないよう、日射を遮るカバーを付けます。また、湿球温度の測定のため、水の取り扱いが必要です。

より簡単に暑さ指数(WBGT)を計測できるように、電子式の装置が市販されています。図1-7(右)の様に固定 設置して、周囲から見えるように暑さ指数(WBGT)を表示、データ取得をするものや、個人が持ち歩いて周辺のご く近い場所の暑さ指数(WBGT)を計測できる小型のものがあります。

暑さ指数(WBGT)は、気象条件が同じであっても、その場所が、日差しがあたるかどうか、地面が何に覆われているか、風通しが良いか等で大きく変わるため、上記のようにそれぞれの活動場所で測定することが望ましいですが、難しい場合には環境省の「熱中症予防情報サイト」(http://www.wbgt.env.go.jp/)で全国約840地点の暑さ指数(WBGT)の実況値と予測値を参考にすることができます。





(左15cn風球を用いた標準的な測定装置、 右:3cm風球を用いた携帯型の測定装置)

図1-7 暑さ指数(WBGT)測定装置

5.3 実証対象

隣あう同一の方位を向いたキープサーモウォール遮熱施工無しの倉庫と施工有りの倉庫を用いた 2 検体比較試験で施工効果を検証する。

5.4 実証項目及び実証する性能

表 4 実証項目及び実証する性能

実証項目	実証する性能(値)
夏季の室温上昇抑 制による環境保全 効果	キープサーモウォール施工有り倉庫、施工無し倉庫に黒球温度計を設置し、WBGT 指数、黒球温度、乾球温度、相対湿度を計測。ただし、黒球温度計は室内モードで測定する。 ・WBGT 指数が 28°Cを超える時間を実測し、その差から室内温度抑制効果を求める。 ・WBGT 指数が 28°Cを超えたらスポットクーラーを稼働させるものとし、 稼働時間の差からエネルギー削減効率を机上で算出する。 目標は、6.1 章を参考に 50%削減とする。

5.5 実証方法及び実証条件

(1) 計測

キープサーモウォール施工無し倉庫と有り倉庫において、それぞれの床から 1.5m上の位置に黒球温度計を設置し、5 ヶ月間 WBGT 指数、黒球温度、乾球温度、相対湿度を記録する。

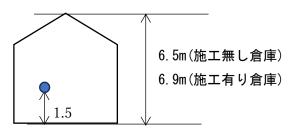


図 8. 黒球温度計設置位置

(2) 効果算定

両倉庫において WBGT 指数が 28℃を超え熱中症対策としてスポットクーラーの稼働が必要な時間をカウントする。その差からキープサーモウォールの効果によりスポットクーラーを

稼働させなくて済む時間を求め、電力削減効果、CO₂削減効果の 実証を行う。なお、スポットクーラーは、天井吊・ダクト形ダイ キン製スポットクーラー(製品名スポットエアコンクリスプ SSDP280F)を使用、屋外へ排気した場合を想定する。



図 9. 想定するスポットクーラー





6. 試験結果

6.1 目標の設定

試験協力機関のアイベックは、2019年5月から2021年1月まで実証場所(千葉県千葉市)にあるキープサーモウォール施工無し倉庫及び施工有り倉庫において屋根から1m下、床から3m上の温度データを測定し、保管している。その中で、2020年8月10日3:00から8月19日21:00間の屋根下1m、床上3mの温度データを図10、図11に示す。一方、環境省「熱中症予防情報サイト」では日本各地のWBGT指数の毎時データを公開しているが、千葉県千葉市の同期間における指数が28℃を超える時間帯を確認すると、施工無し倉庫の床上3mの温度では34℃を超えたあたりとなっている。これより、倉庫の床上3mにおける温度が34℃を超えるとWBGTが28℃を超えると仮定、上記10日間における34℃を超える時間を施工無し倉庫、施工有り倉庫でカウントすると、それぞれ96時間、15時間であった。これより、キープサーモウォールを施工することで室温上昇を抑制する効果は約84%(1-15÷96)となる。また、スポットクーラーを稼働させる時間が96時間から15時間に削減できたと考えるとエネルギー削減率は約84%(1-15÷96)となる。ただし、倉庫は営業時間中入口を開放しており外気温の影響を受けること、既存試験結果は床から3m上で測定された値だが本実証実験では床から1.5m上で測定することより、今回の実証試験において施工有り倉庫と施工無し倉庫におけるWBGT指数が28を超える時間の比は2:1、すなわち効果の目標を50%削減とする。

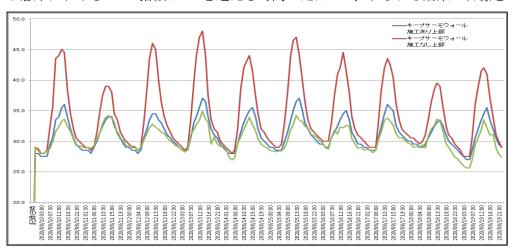


図 10. 2020 年 8 月 10 日 3:00 から 19 日 21:00 までのデータ (屋根から 1m 下)

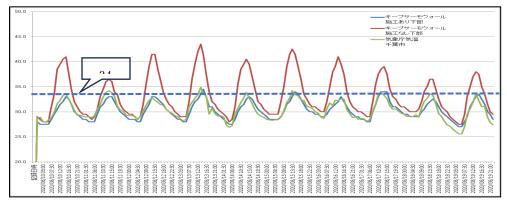


図 11. 2020 年 8 月 10 日 3:00 から 19 日 21:00 までのデータ (床から 3m 上)



6.2「キープサーモウォール遮熱施工」の試験結果

(1) 実験日時

キープサーモウォール遮熱施工無の倉庫と有の倉庫において、それぞれの床から 1.5m上の空間に、 黒球温度計を設置し、5ヶ月間で WBGT 指数、黒球温度、温度、相対湿度の経時変化を記録した。

(2) 実験結果

キープサーモウォール遮熱施工無し(以降、AL 無)の倉庫と有りの倉庫における暑熱環境を WBGT 指数、黒球温度、乾球温度、相対湿度の経時変化で記録したデータを処理して、キープサーモウォール遮熱施工有り(以降、AL 有)の省エネルギー効果を次に示す項目で検討し、実験結果を得た。

・暑さ指数 WBGT データの経時変化

AL 有の倉庫内は、AL 無の倉庫内より常に WBGT 指数は低く、天井部位の遮熱効果が実証された。一方、10 月以降では、AL 有の倉庫内の WBGT 指数が夜間において高くなり、屋根面からの放射冷却に対する断熱効果として作用していることが判明した。

・暑さ指数 WBGT≥28℃の出現時間

実験期間中に倉庫内において WBGT 指数が 28℃以上の出現時間を集計した結果、AL 有の倉庫内における出現時間は、AL 無の倉庫内に比べて、常時短時間であることからも、倉庫の天井部位の遮熱効果が実証された。

・暑さ指数 WBGT と乾球温度の相関解析

WBGT と乾球温度には非常に高い相関係数を示し、明らかに正相関がある。この関係を利活用すると、日常的に計測している乾球温度 32℃以上を用いて概ね暑さ指数 WBGT ≥ 28℃を推定できる

・倉庫内温熱環境に及ぼす相当外気温度の効果推定

キープサーモウォール遮熱施工により、倉庫の天井面における全日射量と材料に起因する日射 吸収率で推定される相当外気温度は、倉庫内の放射伝熱の遮蔽に効果があり、更には天井面の断 熱に効果があると推定された。

6.3 実証試験設備の外観及び装着状態

同一方位を向いた隣り合う建物で実証試験を行った。倉庫 A にはキープサーモウォール断熱を施工し、倉庫 B はキープサーモウォール断熱を施工しない対照試験場所とした。実証試験建物 A 倉庫の外観、計測器及び AL 有の状態を図 12 に、対照試験建物 B 倉庫の外観、計測器類及び AL 無の状態を図 13 に示す。



実証試験の倉庫Aの入口



倉庫 A 内にグローブ温度計を設置



倉庫 A 内に簡易温湿度計併設



倉庫 A のキープサーモウォール断熱施工の状況

図 12 実証試験 A庫の外観、計測器類及び AL 有の状態



対照試験の倉庫Bの入口



倉庫 B 内にグローブ温度計を設置

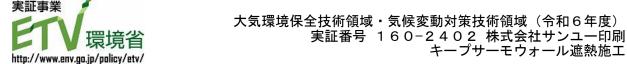


倉庫 B 内に簡易温湿度計併設



倉庫Bの断熱施工無しの状況

図 13 対照試験 B 倉庫の外観、計測器類及び AL 無の状態



7. 試験結果に基づく実証結果(まとめ)

7.1 室温上昇抑制効果

環境技術

(1) 暑さ指数 WBGT の経時変化のデータ

熱中症予防指針に基づき、AL 有並びに、AL 無の温熱環境計測を 2 検体比較試験手法で検証した。 6月1日~9月30日おいて、グローブ温度計を用いた、AL 無倉庫内及び、AL 有倉庫内の温熱環境の経時変化を図14から図18に示す。AL 無倉庫の温熱環境はAL 有倉庫に対して、暑さ指数WBGTは常に高い。特に、この期間は、AL 有倉庫の天井部位の日射遮として有効であることが検証された。一方、9月以降のAL 有倉庫内の暑さ指数WBGTはAL 無倉庫内の温熱環境は逆転して、夜間においてAL 有倉庫の方が高くなることが見て取れ、倉庫の屋根からの放射冷却に対して断熱効果があることが検証された。

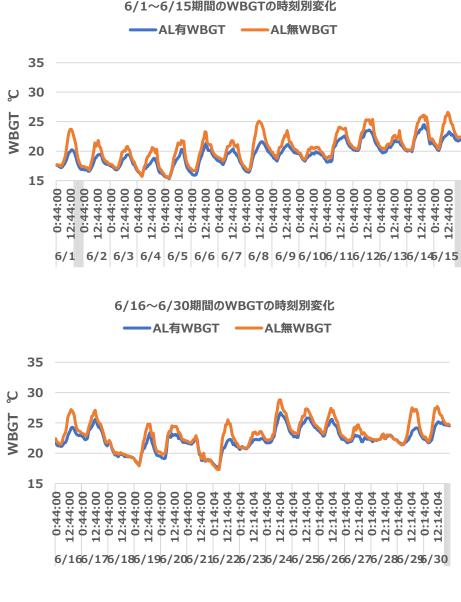
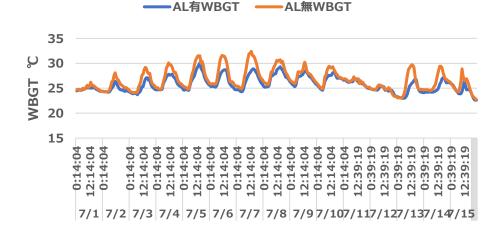


図 14 WBGT の経時変化(6/1~6/30)



7/1~7/15期間のWBGTの時刻別変化



7/16~7/31期間のWBGTの時刻別変化

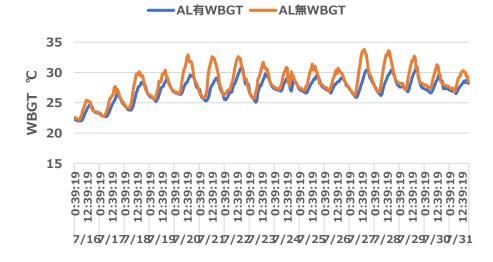


図 15 WBGT の経時変化(7/1~7/31)



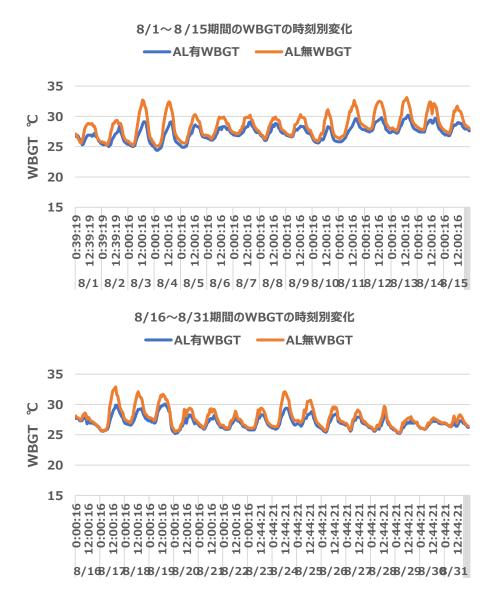


図 16 WBGT の経時変化(8/1~8/31)



9/1~9/15期間のWBGTの時刻別変化

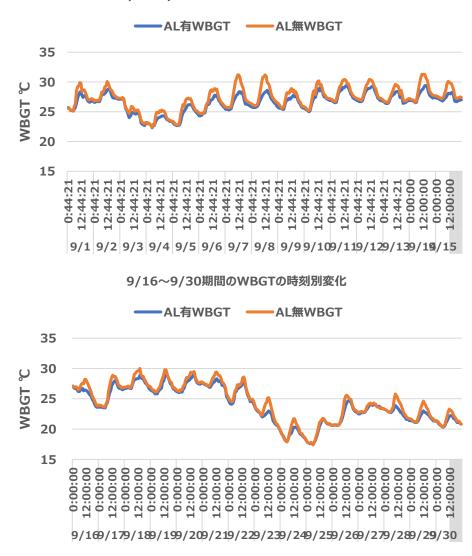
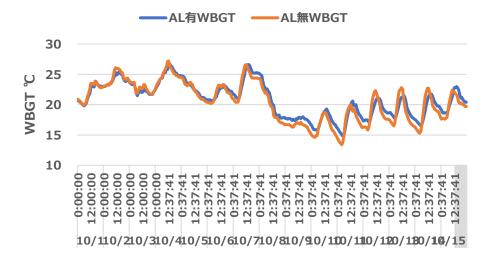


図 17 WBGT の経時変化 (9/1~9/30)

10/1~10/15期間のWBGTの時刻別変化





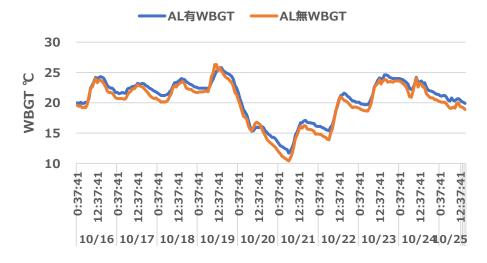


図 18 WBGT の経時変化(10/1~10/26)

(2) 暑さ指数 WBGT の定義と WBGT≥28℃の出現時間比較

人体に与える影響の大きい、①湿度、②日射等からの輻射熱(黒球温度)、③気温の3要素を取り入れた指標がWBGTである。つまり、気温のみと異なり人体と外気との熱収支に着目した指標で、労働環境や運動環境の指針として、ISO等で規格化されている。

屋外 WBGT = 0.7 imes湿球温度+0.2 imes黒球温度+0.1 imes乾球温度暑さ指数 WBGT

屋内 WBGT = $0.7 \times$ 湿球温度 + $0.3 \times$ 黒球温度

暑さ指数 WBGT、労働環境や運動環境の指針として有効であると認められ、(公財) 日本スポーツ協会では「熱中症予防運動針」、日本生気象学会では、表 5 に示す通り「生活・労働環境及び日常生活に関する指針」を公表している。また、労働環境では ISO7243、国内では JIS Z 8504「WBGT (湿球黒球温度) 指数に基づく作業者の熱ストレスの評価ー暑熱環境」として規格化されている。



表 5 生活・労働環境および日常生活に関する指針

暑さ指数 WBGT	注意すべき 生活活動の目安	注意事項
注意 WBGT<25℃	強い生活活動で 起こる危険性	一般的な活動では危険は少ないが、 激しい運動や重労働には危険性がある
警戒 25℃ ≦ WBGT < 28℃	中程度以上の生活活動で 起こる危険性	激しい運動や重労働を行う場合は 定期的に十分な休憩を取り入れる
厳重警戒 28℃ ≦ WBGT < 31℃	あらゆる生活活動で	外出時は炎天下を避け 室内の温度上昇に注意する
危険 WBGT ≧ 32℃	起こる危険性	高齢者には安静状態でも危険性が高い 外出を避け、涼しい室内環境にいる

出典:日本生気象学会「日常生活における熱中症予防指針 Ver. 4」(2022)

キープサーモウォール施工有り倉庫と施工無し倉庫において WBGT が 28 \mathbb{C} を超えた時間を表 6 に示す。施工倉庫において WBGT が 28 \mathbb{C} を超えた時間の合計は 413 時間、一方、施工無し倉庫において WBGT が 28 \mathbb{C} を超える時間の合計は 770 時間となり、その比率は 54:100 となった。これより、今回 の実証実験において、キープサーモウォール施工により WBGT を 28 \mathbb{C} 以下に下げる時間は 46%減である。

表 6 WBGT 指数が 28℃を超えた時間

701 / 	WBGT が 28℃を超えた時間 (累計)					
測定期間	施工有り倉庫	施工無し倉庫				
6/1~6/15	0	0				
6/16~6/30	0	4				
7/1~7/15	34	89				
7/16~7/31	126	193				
8/1~8/15	104	197				
8/16~8/31	63	122				
9/1~9/15	64	119				
9/16~9/30	22	46				
10/1~10/15	0	0				
10/16~10/31	0	0				
合計	413	770				
比率	54	100				
削減効果	46%	_				



(3) 暑さ指数 WBGT と乾球温度の相関解析の結果

暑さ指数 WBGT と AL 無の倉庫内並びに、AL 有の倉庫内温度 TA[\mathbb{C}]の関係をそれぞれ図 19 と図 20 に示す。これらの図より、WBGT と TA の間には正相関があることが検証された。この関係から、WBGT の多変量のうち、絶対湿度と乾球温度で得られる湿球温度が WBGT の最大の寄与因子ではあるが、日常的に使用している乾球温度による計測値が $32\mathbb{C}$ 以上を代替指標にしても、暑さ指数 WBGT $\geq 28\mathbb{C}$ の 概略の推定は可能であることが検証された。

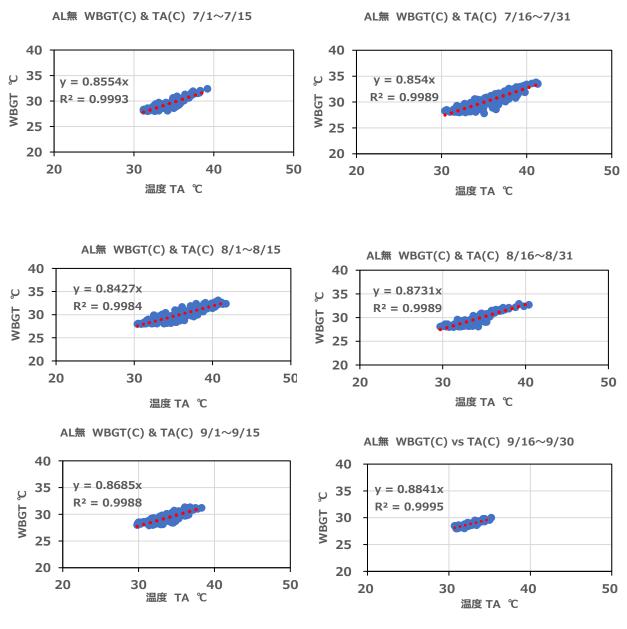


図 19 AL 有の倉庫内の WBGT と乾球温度の相関関係



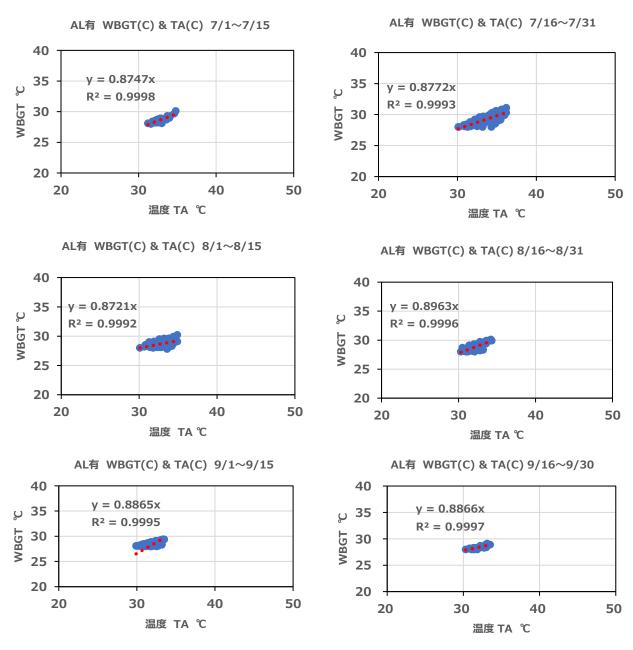


図 20 AL 有の倉庫内の WBGT と乾球温度の相関関係

7.2 エネルギー削減効果

キープサーモウォール遮熱施工による冷房効果の推定

(1) 冷房空調条件の設定

- ・暑さ指数 WBGT≥28℃の出現時間のみ空調するものとし、スポット空調機の成績計数である COP 3.45 を用いて所要の空調機消費電力量を求めることで、キープサーモウォール遮熱施工の省エネルギー量に関する等価エネルギーを評価した。
- ・各期間における AL 無倉庫内で計測された暑さ指数 WBGT ≥ 28℃のときのそれぞれの球温度 TA℃ 及び相対湿度 RH%、WBGT の平均値を求めた上で、空調機が冷房運転時に倉庫内へ吸込む温度・湿度の空気条件とした。計測期間に出現した暑さ指数 WBGT ≥ 28℃における温度、相対湿度及び WBGT

の平均値を表7に示す。

・冷房運転時の倉庫内の空調温度・湿度の設定値は、建築基準法施行令第 129 条の 2 及び中央管理 方式の空調設備の基準である温度 17℃以上~28℃以下、湿度 40RH%以上~70RH%以下の値に依拠して、倉庫内の空調設定条件として乾球温度 28℃、相対湿度 50RH%とした。

表 7 計測期間に出現した暑さ指数 WBGT ≥ 28℃における 温度、相対湿度及び WBGT の平均値

	AL無倉庫 WBGT≧28℃の環境					AL有倉庫	WBGT≧28℃の環境		
В	期間	平均温度	平均湿度	平均WBGT	月	期間	平均温度	平均湿度	平均WBGT
月	规间	°C	RH%	${\mathfrak C}$	В	规间	${\mathfrak C}$	RH%	C
5月	13日~31日	_	_	_	5月	13日~31日	_	-	1
6月	1日~15日	-	_	_	6月	1日~15日	_	_	-
0/3	16日~30日	32.55	61.85	28.50	0,5	16日~30日	-	_	1
7月	1日~15日	34.44	58.05	29.50	7月	1日~15日	32.71	63.63	28.62
//3	16日~31日	35.09	58.07	30.02	//3	16日~31日	32.96	64.54	28.94
8月	1日~15日	35.20	55.53	29.74	8月	1日~15日	32.89	63.15	28.70
ОЛ	16日~31日	33.83	63.23	29.58	0/3	16日~31日	32.11	69.54	28.80
9月	1日~15日	33.70	61.85	29.31	9月	1日~15日	32.20	66.99	28.56
9/3	16日~30日	32.55	66.11	28.80	9月	16日~30日	32.02	67.13	28.40
10月	1日~15日	_	_	_	10月	1日~15日	_	_	_
10/3	16日~31日	_	_	_	10/3	16日~31日	_	_	_

(2) 倉庫内作業者の人体発熱条件

- ・倉庫内の作業者の員数を常時10人とし、倉庫内の作業状態を軽作業とする。
- ・倉庫内の温度が28℃のときの人体空調負荷は以下の通りとする。

人体からの顕熱負荷:48kcal/h・人→0.056 kW/人

人体からの潜熱負荷:141kcal/h・人→0.164 kW/人

出典:井上宇市、空気調和ハンドブック第2版、丸善、pp60-61(1974)

人体からの合計発熱量: (0.056+0.164) kW/人= 0.22 kW/人

空調負荷となる顕熱比 SHF: 0.056 kW/(0.056+0.164) kW= 0.255

在室人員からの発熱量: 0.22 kW/人×10 人= 2.2 kW

(3) 冷房負荷計算の手順

- ・倉庫内の冷房負荷は、空気線図から其々の比エンタルピー差kJ/kgを求めた。
- ・経験的に完全混合型空調において、建物容積の 3 倍を 1 時間で換気することで概ね均一な温度分布になる事から、換気回数を 3 回/h および空調空気の平均密度 kg/m^3 から空調空気流量 kg/s を求めた。
- ・冷房負荷kWは比エンタルピー差と空調空気流量の積から求めた。
- ・暑さ指数 WBGT ≥ 28℃の発生時間内にのみ空調するものとし、スポット式空調機の COP3.45 を用いて所要の空調機消費電力量を求めた。



・スポット式空調は、「5.5 実証方法及び実証条件」「(2)効果算定」に示す型式のモデルを使用し、 倉庫内の作業員10人にそれぞれ空気を当て排気は屋外へ逃がすため、倉庫内で排気が循環することはない。

(4) 温度成層空調による冷房負荷計算の手順

- ・温度成層型空調が成立する必要十分条件は、空調空気の吹出し流が層流であることである。完全 混合型空調では建物容積の全体を混合して冷房するために、1.8m/s の空調吹出し風速で設計してい るのに対して、温度成層型空調は、層流になる空調吹き出し風速が0.8m/s であるため、空気搬送動 力だけで評価すると、理想限界では44%の削減になる。
- ・温度成層型空調による冷凍機+搬送動力に関わる公表されたエネルギー消費量は、多くの実績から、完全混合型空調に比べて概ね42%削減である。
- ・完全混合型空調による空調空気流量に 58 %を掛けて冷房負荷を計算した。(出典「高砂熱学工業 旋回流誘引型成層空調システム SWIT」、「第 24 回(2010 年発表)空気調和・衛生工学会振興賞技術 振興賞、大型精密機械組立工場 一誘引型成層空調による高精度環境の構築一」、「2012 年度 省エネ 大賞、資源エネルギー庁長官賞(ビジネスモデル分野)、成層空調システムを用いた省エネリニューアル事業」「SWIT*: Swirling Induction type TAKASAGO HVAC System」、「特許 第 4574317 号、特許 第 4790480 号、特許 第 5053574 号、特許 第 5053686 号、特許 第 5490485 号、特許 第 5780892、他」)

(5) AL 有及び AL 無の倉庫における空調消費電力量原単位の比較に基づくキープサーモウォール遮 熱施工による省エネルギー効果の解析

暑さ指数 WBGT≥28℃の出現時間のみ空調するものとし、スポット式空調機の成績係数 COP3.45 を用いて、所要の冷房負荷を満足する空調機消費電力量を空調方式別に求めた。

AL 無の倉庫を比較対象とした各空調方式の空調機消費電力を評価基準として、AL 無の倉庫に施工されたキープサーモウォール遮熱施工による省エネルギー量を評価した。

キープサーモウォール遮熱施工による効果は、従前の全体混合型空調、空気の密度差による浮力効果を活用した作業空間域のみを冷房する温度成層型空調においては50.6%の省エネルギー効果が得られた。また、倉庫内作業者のみを対象に冷風を送気するスポット式空調では、63.5%の省エネルギー効果を得た。AL 無の倉庫及びAL 有の倉庫における倉庫容量当たりの空調消費電力量の比較を表8に示す。



表8 AL 無の倉庫及びAL 有の倉庫における倉庫容量当たりの空調消費電力量の比較

	O AL 無の后呼及し	, , , L	/日/中! ~ 00 !	AL無	<u> </u>	ツエ調用貝电刀里ツル牧 AL有				
計測期間	項目	単位	全体混合型空調	温度成層型空調	スポット式空調	全体混合型空調	温度成層型空調	スポット式空調		
	冷房負荷	kW	19.9	11.5	19.9	工作成口至工阀	/画/文/戏/百至土啊	スポットスの土地		
			19.9	4	19.9					
	冷房時間	h	3.45			0				
6/16-6/30	COP	-	22.4		22.5		l I			
	空調消費電力量	kWh	23.1	13.3	32.5					
	倉庫容積	m ³		793.5						
	倉庫容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	0.029	0.017	0.041	0	0	0		
	冷房負荷	kW	22.9	13.3	22.9	31.0	18.0	31.0		
	冷房時間	h	103			35				
7/1-7/15	COP	-		3.45			3.45			
	空調消費電力量	kWh	683.7	397.1	835.9	314.5	182.6	284.1		
6/16-6/30 7/1-7/15 7/16-7/31 8/1-8/15 8/16-8/31	倉庫容積	m³		793.5			1,189.6			
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³	0.862	0.500	1.053	0.264	0.153	0.239		
	冷房負荷	kW	24.9	14.4	24.9	33.0	19.1	33.0		
	冷房時間	h		196			131			
7/16-7/31	СОР	-		3.45			3.45			
7,10 7,31	空調消費電力量	kWh	1,414.6	818.1	1,590.7	1,253.0	725.2	1,063.2		
	倉庫容積	m³		793.5			1,189.6			
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	1.783	1.031	2.005	1.053	0.610	0.894		
	冷房負荷	kW	23.4	13.6	23.4	31.4	18.2	31.4		
	冷房時間	h	182			107				
	СОР	-		3.45			3.45			
	空調消費電力量	kWh	1,234	717.4	1477.1	973.9	564.5	868.4		
	倉庫容積	m³		793.5			1189.6			
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	1.556	0.904	1.861	0.819	0.475	0.730		
	冷房負荷	kW	24.5	14.2	24.5	33.7	19.5	33.7		
	冷房時間	h		124	L.		61			
0/16 0/2:	СОР	-	3.45			3.45				
8/16-8/31	空調消費電力量	kWh	880.6	510.4	1006.4	595.9	344.8	495.1		
7/1-7/15 7/16-7/31 8/1-8/15 8/16-8/31 9/1-9/15	倉庫容積	m³		793.5	l .		1,189.6			
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	1.110	0.643	1.268	0.501	0.290	0.416		
	冷房負荷	kW	23.3	13.5	23.3	31.8	18.4	31.8		
	冷房時間	h		123			68			
	СОР	-		3.45			3.45			
9/1-9/15	空調消費電力量	kWh	830.7	481.3	998.3	626.8	362.7	551.9		
	倉庫容積	m³		793.5			1189.6			
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³	1.047	0.607	1.258	0.527	0.305	0.464		
	冷房負荷	kW	22.5	13.0	22.5	31.1	18.1	31.1		
	冷房時間	h		50	5	52.1	26	54.1		
	COP	- "		3.45			3.45			
8/16-8/31	空調消費電力量	kWh	326.1	188.4	405.8	234.4	136.4	211.0		
	全國府員電力里 倉庫容積	m ³	520.1	793.5	703.0	257.7	1,189.6	211.0		
			0.411		0.511	0.107		0 177		
	容積当たりの空調消費電力量 最大冷房負荷	kWh/m³ kW	0.411	0.237	0.511	0.197	0.115	0.177		
				24.9 14.4 24.9			33.7 19.5 33.7			
	総冷房時間 h		782			428				
△测量期間	COP	-	F 202	3.45	6.247	2.000	3.45	2.474		
王測足期间	空調消費電力量	kWh	5,393	3,126	6,347	3,999	2,316	3,474		
	倉庫容積	m³		793.5	7.000	1,189.6				
	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³	6.797	3.940	7.998	3.361	1.947	2.920		
	AL有施工による省エネルギー	坐(%)	50.6	50.6	63.5					

(6) 建物部位の表面温度と相当外気温度の関連性の考察

建物部位の表面温度は水平面の全日射の影響で、定性的には外気温度が高い程、日射の吸収率が高い程、相当外気温度は高くなり、空調負荷は大きくなる。キープサーモウォール遮熱施工は、相当外気温度が高い下記において、室内に放射される熱エネルギーの遮熱に作用し、冬季においては熱伝導による断熱に作用している。

空調負荷 [kW] : $q = \alpha I + \alpha_0 (\theta \circ - \theta s) = \alpha_0 [(\alpha / \alpha_0 \times I + \theta \circ) - \theta s]$



外気温度が高い場合は、相当外気温度に加算され、室内に入り込む熱量が増加するため、空調負荷は増加する。例えば以下の条件では、相当外気温度 [$^{\circ}$]は $(0.35/0.023\times0.75+34)=46.4 <math>^{\circ}$ になる。

屋根・天井部位の材料の吸収率 [-]: α = 0.3

建物部位の表面熱伝達率: $[kW/m^2 \cdot K]$ $\alpha_0 = 0.023 \ kW/m^2$

全日射量 $[kW/m^2]$: $I = 0.75 kW/m^2$

外気温度 [℃]: θ o = 34 ℃ i

建物部位の表面温度 [°C]: θs = 30 °C

相当外気温度 「 \mathbb{C}] : $(\alpha/\alpha_0 \times I + \theta_0) = (0.35/0.023 \times 0.75 + 34) = 46.4 \mathbb{C}$

AL 有及びAL 無の倉庫における空調機の消費電力量原単位の比較表に纏めた際の計算個表を表 9 から表 27 に添付する。

表 9 AL 無の倉庫における全体混合型空調、温度成層型空調、及びスポット式空調による冷房負荷 と容積当たりの空調消費電力量(6/16~6/30)

AL無 6/16-6/30の平均値					
項目	単位	与条件	計算値	備考	
空調設定の室温	°C	28		WBGT≦28℃維持の条件	
空調設定の相対温度	RH%	50		WBGT≦28℃維持の条件	
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	
空調空気の密度	kg/m³	1.15		空気線図	
倉庫環境の室温	°C	32.55		AL無 6/16-6/30の平均値	
倉庫環境の相対温度	RH%	61.85		AL無 6/16-6/30の平均値	
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	81.88		空気線図	
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.12		空気線図	
平均の空気密度	kg/m³		1.135		
比エンタルピー差	kJ/kg		23.55		
在室人員数	人	10			
人体単位発熱量	kW/人	0.22			
在室人員発熱量	kW		2.2		
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.93		
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		26.48		
空調対象の倉庫容積	m ³	793.5			
空調換気回数	1/h	3			
空気体積流量	m³/min		39.7		
空気質量流量	kg/s		0.751	全体混合型空調システム	
冷房負荷	kW		19.9	主体成石望至嗣システム 空調吹出し速度:1.8m/s	
WBGT≧28℃の時間数	h	4			
空調機のCOP	-	3.45			
空調機消費電力量	kWh		23.1		
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.029		

空調機消費電力量	kWh		23.1	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.029	
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.15		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.55		AL無 6/16-6/30の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	61.85		AL無 6/16-6/30の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	81.88		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.12		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.135	
比エンタルピー差	kJ/kg		23.55	
在室人員数	,	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.22		
在室人員発熱量	kW		2.2	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.93	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		26.48	
倉庫の空調容積	m ³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		0.751	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		19.9	
WBGT≧28℃の時間数	h	4		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		32.5	

0.041

容積当たりの空調消費電力量 kWh/m³

項目	単位	与条件	計算値	備考		
空調設定の室温	℃	28		WBGT≦28℃維持の条件		
空調設定の相対湿度	RH%	50		WBGT≦28℃維持の条件		
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図		
空調空気の密度	kg/m³	1.15		空気線図		
倉庫環境の室温	℃	32.55		AL無 6/16-6/30の平均値		
倉庫環境の相対温度	RH%	61.85		AL無 6/16-6/30の平均値		
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	81.88		空気線図		
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.12		空気線図		
平均の空気密度	kg/m³		1.135			
比エンタルピー差	kJ/kg		23.55			
在室人員数	Д	10				
人体単位発熱量	kW/人	0.22				
在室人員発熱量	kW		2.2			
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.93			
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		26.48			
倉庫の空調容積	m ³	793.5				
空調換気回数	1/h	3				
空気体積流量	m³/min		23	1		
空気質量流量	kg/s		0.435			
冷房負荷	kW		11.5	温度成層型空調システム 空調吹出し風速: 0.8m/s		
WBGT≧28℃の時間数	h	4		- 上間吹山(M)迷: 0.8M/S		
空調機のCOP	-	3.45		1		
空調機消費電力量	kWh		13.3	1		
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.017	1		

表 10 AL 無倉庫と AL 有倉庫の全体混合型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

(7/1~7/15)

AL無 7/1-7/15の平均値					AL有 7/1-7/15の平均値				
項目	単位	与条件	計算値	備考	項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦25℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦25℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	34.44		AL無 7/1-7/15の平均値	倉庫環境の室温	°C	32.71		AL有 7/1-7/15の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	58.05		AL無 7/1-7/15の平均値	倉庫環境の相対温度	RH%	63.63		AL有 7/1-7/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.04		空気線図	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	83.98		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.112		空気線図	倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.131		平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		27.71		比エンタルピー差	kJ/kg		25.65	
常時在室人員数	人	10			常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20		在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94		在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		30.65		空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.61	
空調対象の倉庫容積	m ³	793.5			倉庫の空調容積	m³	1,190		
空調換気回数	1/h	3			空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7		空気体積流量	m³/min		59.5	
空気質量流量	kg/s		0.748	全体混合型空調システム	空気質量流量	kg/s		1.124	全体混合型空調システム
冷房負荷	kW		22.9	主体成立型生調システム 空調吹出し速度:1.8m/s	冷房負荷	kW		31.0	空調吹出し速度: 1.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	103			WBGT≧28℃の時間数	h	35		
空調機のCOP	-	3.45			空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		684		空調機消費電力量	kW		314	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.862		容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.264	

表 11 AL 無倉庫と AL 有倉庫の温度成層型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (7/1~7/15)

項目	単位	与条件	計算値	備考	項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	GT≦28℃維持の条件 空調設定の室温		28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対湿度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	34.44		AL無 7/1-7/15の平均値	倉庫環境の室温	°C	32.71		AL有 7/1-7/15の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	58.05		AL無 7/1-7/15の平均値	AL無 7/1-7/15の平均値 倉庫環境の相対温度		63.63		AL有 7/1-7/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.04		空気線図	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	83.98		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.112		空気線図	倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.131		平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		27.71		比エンタルピー差	kJ/kg		25.65	
常時在室人員数	人	10			常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20		在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94		在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		30.65		空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.61	
倉庫の空調容積	m ³	793.5			倉庫の空調容積	m ³	1189.6		
空調換気回数	1/h	3			空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		23.0		空気体積流量	m³/min		34.5	
空気質量流量	kg/s		0.434		空気質量流量	kg/s		0.652	12 ch 4 ch 12 h 1
冷房負荷	kW		13.3	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s	冷房負荷	kW		18.0	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	103		王岬へ叫び300년: U.8III/S	WBGT≧28℃の時間数	h	35		王岬外川UMME: U.0111/5
空調機のCOP	-	3.45			空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		397		空調機消費電力量	kWh		183	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.500		容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.154	
,									

表 12 AL 無倉庫と AL 有倉庫のスポット式空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

(7/1~7/15)

項目	単位	与条件	計算値	備考		
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件		
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件		
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図		
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図		
倉庫環境の室温	°C	34.44		AL無 7/1-7/15の平均値		
倉庫環境の相対温度	RH%	58.05		AL無 7/1-7/15の平均値		
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.04		空気線図		
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.112		空気線図		
平均の空気密度	kg/m³		1.131			
比エンタルピー差	kJ/kg		27.71			
常時在室人員数	人	10		28℃で倉庫内軽作業条件		
人体単位発熱量	kW/人	0.220				
在室人員発熱量	kW		2.20			
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94			
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		30.65			
倉庫の空調容積	m ³	793.5				
空調換気回数	1/h	3				
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機		
空気質量流量	kg/s		0.748	SSDP280F×1台(28.0kW)		
冷房負荷	kW		22.9	,		
WBGT≧28℃の時間数	h	103				
空調機のCOP	-	3.45				
空調機消費電力量	kWh		835.9]		
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m3		1.053	1		

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	℃	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.71		AL有 7/1-7/15の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	63.63		AL有 7/1-7/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	83.98		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		25.65	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.61	
倉庫の空調容積	m ³	1189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		1.124	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		31.0	` '
WBGT≧28℃の時間数	h	35		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		284.1	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.239	

表 13 AL 無倉庫と AL 有倉庫の全体混合型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

(7/16~7/31)

AL#	7/16-7/31の平均値					AL有 7/16
	項目	単位	与条件	計算値	備考	項
空	調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設
空調	設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定
空調空	気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	空調空気の
空	調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	空調空
倉	庫環境の室温	℃	35.09		AL無 7/16-7/31の平均値	倉庫環
倉庫	環境の相対温度	RH%	58.07		AL無 7/16-7/31の平均値	倉庫環境
倉庫環	境の比エンタルピー	kJ/kg	88.69		空気線図	倉庫環境の
倉庫	環境空気の密度	kg/m³	1.108		空気線図	倉庫環境
Ψ	均の空気密度	kg/m³		1.129		平均の
H	エンタルピー差	kJ/kg		30.36		比エン・
常	時在室人員数	Y	10			常時在
人	体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	人体単
在	室人員発熱量	kW		2.20		在室人
在室人員に	相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.95		在室人員に相当
空調負荷	となる比エンタルピー差	kJ/kg		33.31		空調負荷となる
空調	対象の倉庫容積	m ³	793.5			倉庫の
3	空調換気回数	1/h	3			空調
3	空気体積流量	m³/min		39.7		空気
3	空気質量流量	kg/s		0.747	☆ 仕海 ◆ 副 索 湯 > ユニ /	空気
	冷房負荷	kW		24.9	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s	冷原
WBG	T≧28℃の時間数	h	196		ЕМУЩОМЯ . 1.011/3	WBGT≧2
3	空調機のCOP	-	3.45			空調
空調	周機消費電力量	kWh		1,415		空調機
容積当た	りの空調消費電力量	kWh/m ³		1.78		容積当たりの
		•				

AL有 7/16-7/31の平均値							
項目	単位	与条件	計算値	備考			
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件			
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件			
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図			
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図			
倉庫環境の室温	°C	32.96		AL有 7/16-7/31の平均値			
倉庫環境の相対温度	RH%	64.54		AL無 7/16-7/31の平均値			
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	85.75		空気線図			
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.116		空気線図			
平均の空気密度	kg/m³		1.133				
比エンタルピー差	kJ/kg		27.42				
常時在室人員数		10		28℃で倉庫内軽作業条件			
人体単位発熱量	kW/人	0.220					
在室人員発熱量	kW		2.20				
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96				
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.38				
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6					
空調換気回数	1/h	3					
空気体積流量	m³/min		59.5				
空気質量流量	kg/s		1.123	A 458 A 181 mm = 2 3 - 1			
冷房負荷	kW		33.0	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s			
WBGT≧28℃の時間数	h	131		工門へ叫び起及.1.0111/3			
空調機のCOP	-	3.45					
空調機消費電力量	kW		1,253	1			
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		1.05	1			

表 14 AL 無倉庫と AL 有倉庫の温度成層型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

 $(7/16 \sim 7/31)$

項目 単位 与条件 計算値 個考 空調設定の報温 で 28.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の相対温度 RH% 50.00 WBGT≤28で維持の条件 空調空気の比エンタルピー kJ/kg 58.33 空気線図 空調空気の形度 kg/m³ 1.150 空気線図 倉庫環境の密温 で 35.09 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の相対温度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の相対温度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の相対温度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値 全庫環境の化エンタルピー kJ/kg 88.69 空気線図 平均の空気密度 kg/m³ 1.108 空気線図 平均の空気密度 kg/m³ 1.108 空気線図 エンタルピー差 kJ/kg 30.36 常特在室人具数 人 10 人体単位発熱量 kW/A 0.220 28℃で倉庫内軽作業条件 在室人具気熱器 kW/A 0.220 28℃で倉庫内軽作業条件 在室人具気熱器 kW/A 2.20 空調負荷となる比エンタルピー差 kJ/kg 33.31 空調負荷となる比エンタルピー差 kJ/kg 33.31 空調負荷になる比エンタルピー差 kJ/kg 33.31 空調負荷になる比エンタルピー差 kJ/kg 33.31 空頭負荷になる比エンタルピー差 kJ/kg 33.31 温度成層型空調システム 空調換気回数 1/h 3 23.0 空気体積流量 m³/min 23.0					(7/10~	•	
空調改定の相対湿度 RH% 50.00 WBGT≤28℃維持の条件 空調空気の比エンタルビー kJ/kg 58.33 空気線図 空調空気の出て kg/m³ 1.150 空気線図 倉庫環境の相対湿度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の相対湿度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の相対湿度 kg/m³ 1.108 空気線図 平均の空気密度 kg/m³ 1.108 空気線図 ・	項目	単位	与条件	計算値	備考	ī	
空調空気の地工ンタルピー 空調空気の密度 kJ/kg kg/m³ 58.33 空気線図 空気線図 空気線図 倉庫環境の密選 倉庫環境の相対湿度 RH% KJ/kg 35.09 SB.07 AL無 7/16-7/31の平均値 AL無 7/16-7/31の平均値 SE.07 AL無 7/16-7/31の平均値 AL無 7/16-7/31の平均値 ESE.07 AL無 7/16-7/31の平均値 ESE.07 AL無 7/16-7/31の平均値 ESE.07 AL無 7/16-7/31の平均値 ESE.07 空気線図 ESE.07 空気線図 ESE.07 空気線図 ESE.07 空気線図 ESE.07 空気線図 ESE.07 空気線図 ESE.07 20 空気線図 ESE.07 20	空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	ī	
空間空気の密度 kg/m³ 1.150 空気縁図 倉庫環境の牽選 ℃ 35.09 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の相対湿度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値 倉庫環境の比エンタルビー kJ/kg 88.69 空気縁図 倉庫環境の比エンタルビー差 kg/m³ 1.108 空気縁図 平均の空気密度 kg/m³ 1.129 上エンタルビー差 以/kg 30.36 ** 米時在室人員財務 人 10 28℃で倉庫内軽作業条件 在室人員に相当する比エンタルビー kJ/kg 2.95 2.95 空間換点回数 1/h 3 33.31 33.31 全域体預流量 m³ 793.5 2 23.0 空域体預流量 m²/min 23.0 23.0 23.0 冷房負荷 kW 14.4 2.4 2.4 WBGT≥22℃の時間数 h 196 4.4 2.9	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	Ī	
倉庫環境の室温	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図		
会庫環境の相対湿度 RH% 58.07 AL無 7/16-7/31の平均値	空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	ī	
倉庫環境の比エンタルピー kJ/kg	倉庫環境の室温	°C	35.09		AL無 7/16-7/31の平均値	ī	
倉庫環境空気の密度 kg/m³ 1.108 空気線図 平均の空気密度 kg/m³ 1.129 比エンタルピー差 kJ/kg 30.36 常時在金人員数 人 10 人体単位発熱量 kW/人 0.220 28℃で倉庫内軽作業条件 在室人員発熱量 kW 2.20 在室人員に相当する比エンタルピー kJ/kg 33.31 倉庫の空調容積 m³ 793.5 空調換気回数 1/h 3 空気体積流量 m²/min 23.0 空気量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≧28℃の時間数 h 196	倉庫環境の相対温度	RH%	58.07		AL無 7/16-7/31の平均値	Ī	
平均の空気密度 kg/m ³ 1.129	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	88.69		空気線図		
比エンタルビー差 kJ/kg	倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.108		空気線図		
#	平均の空気密度	kg/m³		1.129			
人体単位発熱量 kW/人 0.220 28℃で倉庫内軽作業条件 在室人員兄親発熱量 kW 2.20 在室人員に相当する比エンタルビー差 kJ/kg 2.95 空調負荷となる比エンタルビー差 kJ/kg 33.31 倉庫の空調容積 m³ 793.5 空調換気回数 1/h 3 空気体積流量 m²/min 23.0 空気電流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	比エンタルピー差	kJ/kg		30.36			
在室人員発熱量 kW 2.20 在室人員に相当する比エンタルビー kJ/kg 2.95 空調食荷となる比エンタルビー差 kJ/kg 33.31 倉庫の空調容債 m³ 793.5 空調換気回数 1/h 3 空気体積流量 m²/min 23.0 空気質量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	常時在室人員数	Y	10		28℃で倉庫内軽作業条件		
在室人員に相当する比エンタルビー kJ/kg 2.95 空調負荷となる比エンタルビー差 kJ/kg 33.31 倉庫の空調容積 m³ 793.5 空頭負債の数 1/h 3 空気体積流量 m³/min 23.0 空気質量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	人体単位発熱量	kW/人	0.220				
空調負荷となる比エンタルビー差 kJ/kg 33.31 倉庫の空調容積 m³ 793.5 空調換気回数 1/h 3 空気体積流量 m³/min 23.0 空気質量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	在室人員発熱量	kW		2.20			
意席の空調容積 m³ 793.5 空調換気回数 1/h 3 空気体預流量 m²/min 23.0 空気電流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.95			
空調換気回数 1 /h 3 空気体積流量 m²/min 23.0 空気質量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		33.31			
空気体積流量 m³/min 23.0 空気質量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	倉庫の空調容積	m ³	793.5				
空気質量流量 kg/s 0.433 冷房負荷 kW 14.4 WBGT≥28℃の時間数 h 196	空調換気回数	1/h	3				
	空気体積流量	m³/min		23.0		L	
	空気質量流量	kg/s		0.433	12 of AC 11 of 12 \ 7 = 1		
WBGT≧28℃の時間数 h 196	冷房負荷	kW		14.4			
	WBGT≧28℃の時間数	h	196		Tay/Apple 10.0111/3	Ĺ	
空調機のCOP – 3.45	空調機のCOP	_	3.45			Ĺ	
空調機消費電力量 kWh 818	空調機消費電力量	kWh		818		Ĺ	
容積当たりの空調消費電力量 kWh/m³ 1.03	容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		1.03			

<i>i</i> /01/						
項目	単位	与条件	計算値	備考		
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件		
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件		
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図		
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図		
倉庫環境の室温	°C	32.96		AL有 7/16-7/31の平均値		
倉庫環境の相対湿度	RH%	64.54		AL無 7/16-7/31の平均値		
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	85.75		空気線図		
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.116		空気線図		
平均の空気密度	kg/m³		1.133			
比エンタルピー差	kJ/kg		27.42			
常時在室人員数	人	10				
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件		
在室人員発熱量	kW		2.20			
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96			
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.38			
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6				
空調換気回数	1/h	3				
空気体積流量	m³/min		34.5			
空気質量流量	kg/s		0.651	72 A A R WATER \ 7 - 1		
冷房負荷	kW		19.1	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s		
WBGT≧28℃の時間数	h	131		王岬へ叫びM座: 0.0111/5		
空調機のCOP	-	3.45				
空調機消費電力量	kWh		725			
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.609			

表 15 AL 無倉庫と AL 有倉庫のスポット式空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

 $(7/16 \sim 7/31)$

				\-, · · -
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	℃	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	35.09		AL無 7/16-7/31の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	58.07		AL無 7/16-7/31の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	88.69		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.108		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.129	
比エンタルピー差	kJ/kg		30.36	
常時在室人員数	٨	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.95	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		33.31	
空調対象の倉庫容積	m³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		0.747	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		24.9]
WBGT≧28℃の時間数	h	196		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		1,590.7	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		2.01	

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.96		AL有 7/16-7/31の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	64.54		AL無 7/16-7/31の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	85.75		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.116		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.133	
比エンタルピー差	kJ/kg		27.42	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.38	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		1.123	SSDP280F×1台(28.0kW
冷房負荷	kW		33.0	,
WBGT≧28℃の時間数	h	131		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kW		1,063.2	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.894	

表 16 AL 無倉庫と AL 有倉庫の全体混合型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

 $(8/1 \sim 8/15)$

				AL有 8/1-8/15の平均値				
単位	与条件	計算値	備考	項目	単位	与条件	計算値	備考
°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の室温	℃	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
kJ/kg	58.33		空気線図	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
g/m³	1.150		空気線図	空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
°C	35.20		AL無 8/1-8/15の平均値	倉庫環境の室温	°C	32.89		AL有 8/1-8/15の平均値
RH%	55.53		AL無 8/1-8/15の平均値	倉庫環境の相対温度	RH%	63.15		AL有 8/1-8/15の平均値
kJ/kg	86.71		空気線図	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.3		空気線図
g/m³	1.109		空気線図	倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.117		空気線図
g/m³		1.1295		平均の空気密度	kg/m³		1.1335	
kJ/kg		28.38		比エンタルピー差	kJ/kg		25.97	
人	10			常時在室人員数	,	10		
w/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
kW		2.20		在室人員発熱量	kW		2.20	
kJ/kg		2.95		在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
kJ/kg		31.33		空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.93	
m³	793.5			倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
1/h	3			空調換気回数	1/h	3		
³ /min		39.7		空気体積流量	m³/min		59.5	
kg/s		0.747	A # 10 A 1	空気質量流量	kg/s		1.124	A 449 A Bloom > 3 = 1
kW		23.4		冷房負荷	kW		31.4	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s
h	182		工門へ叫び起発: 1.0111/3	WBGT≧28℃の時間数	h	107		工門小川〇紀及 . 1.0111/3
-	3.45			空調機のCOP	-	3.45		
kWh		1,234		空調機消費電力量	kW		974	
Wh/m³		1.56		容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.82	
F K K	TC HH% J/kg J/kg J/kg J/kg J/kg TC HH% J/kg J/kg	TC 28.00 LH% 50.00 20/kg 58.33 3/m³ 1.150 TC 35.20 LH% 55.53 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 7/kg LA 0.220 kW J/kg m³ 793.5 L/h 3 3/g/min 3/g/s kW h 182 - 3.45	T 28.00 LHM 50.00 7/kg 58.33 3/m³ 1.150 T 35.20 LHM 55.53 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 1.109 3/m³ 1.295 3/kg 28.38 A 10 W/A 0.220 kW 2.20 1/kg 31.33 m³ 793.5 1/h 3 2/min 39.7 2/g/s 0.747 kW 23.4 h 182 - 3.45 kWh 1,234	で 28.00 WBGT≦28で維持の条件 115 58.33 空氣線図 127 35.20 AL無 8/1-8/15の平均値 115 空氣線図 で 35.20 AL無 8/1-8/15の平均値 115 空氣線図 で 35.20 AL無 8/1-8/15の平均値 116 空氣線図 110 空氣線図 1109 空気線図 11295 12/16 28.38 AL無 8/1-8/15の平均値 25.38 AL 無 8/1-8/15の系列 26.38 AL 無 8/1-8/15の平均値 26.38 AL 無 8/1-8/15の系列 27.38 AL 無 8	で 28.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の塗温 UH% 50.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の組対速度 2/kg 58.33 空気線図 空調空気の起度 2/m³ 1.150 空気線図 空調空気の起度 で 35.20 AL無 8/1-8/15の平均値 倉庫環境の室温 倉庫環境の整温 倉庫環境の整温 倉庫環境の整温 倉庫環境の整温 倉庫環境の整温 倉庫環境の整温 倉庫環境の配度 2/m³ 1.109 空気線図 倉庫環境の配度度 3/kg 28.38 L1295 3/kg 28.38 L1295 W/人 0.220 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員数 W/人 0.220 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員要熱量 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員要熱量 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員要熱量 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員要熱量 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員可能 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員可能 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員可能 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員可能 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 人体単位発熱量 在室人員要熱量 2.20 28℃で倉庫内軽作業条件 上空調負荷となる比エンクルビー差 空調負荷となる比エンクルビー差 空調負荷となる比エンクルビー差 空調負荷となる比エンクルビー差 空調負荷となる比エンクルビー差 空調負荷とる比上がクルビー差 空調負荷とる比上がクルビー差 空調負荷とる比上がクルビー差 空調負荷とる比上がクルビー差 空調負荷とる比上がクルビーを 空調負荷とる比上がクルビー差 空調負荷とる比上がクルビー差 空調負荷になる比上がクルビーを 空調負荷とる比上が分配と 空調負荷になる比上が分配と 空調機の回数 空頭機の回数 空頭機の回数 空気性が流量 空気外量流量 空気外量流量 空気発音流量 から形成を 空間機のCOP 空調機消費電力量	で 28.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の整温 で 28.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の相対温度 RH%	で 28.00 WBGT≦28で維持の条件 空調設定の整温 で 28.00 UH% 50.00 WBGT≦28で維持の条件 空調設定の相対湿度 RH% 50.00 空気線図 空調空気の形式ンタルビー kJ/kg 58.33 空気線図 空調空気の形式 kJ/kg 31.150 空気線図 空調空気の形式 kJ/kg 31.150 空気線図 空調空気の形式 kJ/kg 31.150 空気線図 空調空気の形式 kJ/kg 31.150 空気線図 空調空気の形式 kJ/kg 34.3 と変域線図 倉庫環境の電温 で 32.89 倉庫環境の推対湿度 RH% 63.15 空気線図 倉庫環境の変況度 kg/m³ 1.117 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	で 28.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の細対温度 で 28.00 UBM 50.00 WBGT≤28で維持の条件 空調設定の相対温度 RH% 50.00 空気線図 空調空気の相対温度 RH% 50.00 空気線図 空調空気の配度 kg/m³ 1.150 金庫環境の推対温度 RH% 63.15 金庫環境の推対温度 RH% 63.15 金庫環境の正とックルビー kJ/kg 84.3 金庫環境の正とックルビー kJ/kg 84.3 は 25 金庫環境の配度 kg/m³ 1.117 で気線図 25.97 であるとのでは kg/m³ 1.117 で気線図 25.97 であるとのでは kg/m³ 1.117 でも変域図 25.97 では kW 2.20 を変域図 kW 2.20 を変域図 kW 2.20 を変域のとのでは kg/m³ 1.133 は 2.0 を変域のとのでは kg/m³ 1.133 は 2.0 を変域のとのでは kg/m³ 1.1335 は 2.0 を変域のとのでは kg/m³ 25.97 で変域のとのでは kg/kg 27.93 は 2.0 を変域のを調整をは kW 2.20 を変してを変しては当する比エンタルビー差 kJ/kg 27.93 は 2.0 を変域のを調整値 kg/s 27.93 を変域のを調整値 m³ 1,189.6 空調検のにのと 23.4 を使用を加速 m³ 1,189.6 空調検のにのと 23.4 を使用を加速度:1.8m/s 25.95 で変域のを調整値 kg/s 1.124 を変域のを調整値 kg/s 1.124 を変域のとのでの - 3.45 で変域機のにのと 22.0 を変域機が変した kg/s 1.124 を変域機が変した kg/s 22.90 を変域機が変した kg/s 23.45 を変域機が変した kg/s 24.45 を変域を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を表述を

表 17 AL 無倉庫と AL 有倉庫の温度成層型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (8/1~8/15)

				(0/ 1	ì	J, 10,				
項目	単位	与条件	計算値	備考		項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件		空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件		空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図		空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図		空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	35.20		AL無 8/1-8/15の平均値		倉庫環境の室温	°C	32.89		AL有 8/1-8/15の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	55.53		AL無 8/1-8/15の平均値		倉庫環境の相対温度	RH%	63.15		AL有 8/1-8/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.71		空気線図		倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.3		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.109		空気線図		倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.117		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.1295			平均の空気密度	kg/m³		1.1335	
比エンタルピー差	kJ/kg		28.38			比エンタルピー差	kJ/kg		25.97	
常時在室人員数	,	10				常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件		人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20			在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.95			在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		31.33			空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.93	
空調対象の倉庫容積	m³	793.5				倉庫の空調容積	m³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3				空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		23.0			空気体積流量	m³/min		34.5	
空気質量流量	kg/s		0.433	温度成層型空調システム		空気質量流量	kg/s		0.652	温度成層型空調システム
冷房負荷	kW		13.6	温度成暦型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s		冷房負荷	kW		18.2	温度成暦型空調システム 空調吹出し風速: 0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	182		工門へ川の原産 . 0.0111/3		WBGT≧28℃の時間数	h	107		工門小川(////////////////////////////////////
空調機のCOP	-	3.45				空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		717			空調機消費電力量	kW		564	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.904			容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.474	

表 18 AL 無倉庫と AL 有倉庫のスポット式空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

 $(8/1 \sim 8/15)$

				(0/ 1
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	35.20		AL無 8/1-8/15の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	55.53		AL無 8/1-8/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.71		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.109		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.1295	
比エンタルピー差	kJ/kg		28.38	
常時在室人員数	,	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.95	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		31.33	
空調対象の倉庫容積	m ³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		0.747	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		23.4	,
WBGT≧28℃の時間数	h	182		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		1477	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		1.861	

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.89		AL有 8/1-8/15の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	63.15		AL有 8/1-8/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.3		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.117		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.1335	
比エンタルピー差	kJ/kg		25.97	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.93	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		1.124	SSDP280F×1台(28.0kW
冷房負荷	kW		31.4	•
WBGT≧28℃の時間数	h	107		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kW		868	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.73	

表 19 AL 無倉庫と AL 有倉庫の全体混合型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

(8/16~8/31)

AL無 8/16-8/31の平均値					AL有 8/16-8/31の平均値				
項目	単位	与条件	計算値	備考	項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	33.83		AL無 8/16-8/31の平均値	倉庫環境の室温	°C	32.11		AL有 8/16-8/31の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	63.23		AL無 8/16-8/31の平均値	倉庫環境の相対温度	RH%	69.54		AL有 8/16-8/31の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	88.21		空気線図	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.34		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.112		空気線図	倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.131		平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		29.88		比エンタルピー差	kJ/kg		28.01	
常時在室人員数	,	10			常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20		在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94		在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		32.82		空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.97	
空調対象の倉庫容積	m³	793.5			倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3			空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7		空気体積流量	m³/min		59.5	
空気質量流量	kg/s		0.748	△从冯△则应领>フ=/	空気質量流量	kg/s		1.124	△
冷房負荷	kW		24.5	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s	冷房負荷	kW		33.7	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	124		主神久田の起文: 1.011/3	WBGT≧28℃の時間数	h	61		主時へ四0組成 . 1.011/3
空調機のCOP	-	3.45			空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		881		空調機消費電力量	kW		596	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		1.11		容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.501	

表 20 AL 無倉庫と AL 有倉庫の温度成層型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (8/16~8/31)

	1			(0) : 0	3, 3.7			1	I.
項目	単位	与条件	計算値	備考	項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	℃	33.83		AL無 8/16-8/31の平均値	倉庫環境の室温	℃	32.11		AL有 8/16-8/31の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	63.23		AL無 8/16-8/31の平均値	倉庫環境の相対湿度	RH%	69.54		AL有 8/16-8/31の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	88.21		空気線図	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.34		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.112		空気線図	倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.131		平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		29.88		比エンタルピー差	kJ/kg		28.01	
常時在室人員数	人	10			常時在室人員数	٨	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20		在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94		在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		32.82		空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.97	
倉庫の空調容積	m ³	793.5			倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3			空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		23.0		空気体積流量	m³/min		34.5	
空気質量流量	kg/s		0.434	海中中屋町 かきゅうフェノ	空気質量流量	kg/s		0.652	海中世界副の細>フェ/
冷房負荷	kW		14.2	温度成層型空調システム 空調吹出し風速: 0.8m/s	冷房負荷	kW		19.5	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	124		Tay And Sale: 0.011/3	WBGT≧28℃の時間数	h	61		
空調機のCOP	-	3.45			空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		510		空調機消費電力量	kWh		345	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.643		容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.290	

表 21 AL 無倉庫と AL 有倉庫のスポット式空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (8/16~8/31)

項目	単位	与条件	計算値	備考	П	項 目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	l	空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対湿度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	lf	空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	lf	空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図		空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	33.83		AL無 8/16-8/31の平均値		倉庫環境の室温	°C	32.11		AL有 8/16-8/31の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	63.23		AL無 8/16-8/31の平均値		倉庫環境の相対温度	RH%	69.54		AL有 8/16-8/31の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	88.21		空気線図	П	倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.34		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.112		空気線図		倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.131			平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		29.88			比エンタルピー差	kJ/kg		28.01	
常時在室人員数	人	10				常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件		人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20			在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94			在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		32.82			空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.97	
空調対象の倉庫容積	m³	793.5				倉庫の空調容積	m³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3				空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機		空気体積流量	m³/min		59.5	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		0.748	SSDP280F×1台(28.0kW)		空気質量流量	kg/s		1.124	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		24.5			冷房負荷	kW		33.7	
WBGT≧28℃の時間数	h	124				WBGT≧28℃の時間数	h	61		
空調機のCOP	-	3.45				空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		1,006.4			空調機消費電力量	kW		495.1	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		1.268			容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.416	

表 22 AL 無倉庫と AL 有倉庫の全体混合型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

 $(9/1 \sim 9/15)$

AL無 9/1-9/15の平均値				• •
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	33.70		AL無 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	61.85		AL無 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.46		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.114		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.132	
比エンタルピー差	kJ/kg		28.13	
常時在室人員数	Α	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		31.07	
空調対象の倉庫容積	m ³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	
空気質量流量	kg/s		0.749	
冷房負荷	kW		23.3	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	123		上調吹山∪丞及:1.8 ጠ/5
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		831	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m3		1.05	

0/10/				
AL有 9/1-9/15の平均値				
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.20		AL有 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	66.99		AL有 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.66		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.119		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.135	
比エンタルピー差	kJ/kg		26.33	
常時在室人員数		10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		28.29	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	
空気質量流量	kg/s		1.125	
冷房負荷	kW		31.8	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	68		王阿尔西区是 1.0111/3
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kW		627	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.527	

表 23 AL 無倉庫と AL 有倉庫の温度成層型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (9/1~9/15)

				(0/1
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対湿度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	℃	33.70		AL無 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	61.85		AL無 9/1-9/13の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.46		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.114		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.132	
比エンタルピー差	kJ/kg		28.13	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		31.07	
倉庫の空調容積	m ³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		23.0	
空気質量流量	kg/s		0.434	12 m 4 G m m 12 1 7 - 1
冷房負荷	kW		13.5	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	123		Тарущоваде . 0.011/3
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		481	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.606	

7 107				
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.20		AL有 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	66.99		AL有 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.66		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.119		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.135	
比エンタルピー差	kJ/kg		26.33	
常時在室人員数	Α	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		28.29	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		34.5	
空気質量流量	kg/s		0.652	
冷房負荷	kW		18.4	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	68		王岬小川の地座:0.0111/5
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		363	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.305	
	•			

表 24 AL 無倉庫と AL 有倉庫のスポット式空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量

(9/1~9/15)

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	33.70		AL無 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	61.85		AL無 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	86.46		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.114		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.132	
比エンタルピー差	kJ/kg		28.13	
常時在室人員数	Y	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.94	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		31.07	
空調対象の倉庫容積	m³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		0.749	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		23.3	` ′
WBGT≧28℃の時間数	h	123		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		998.3	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		1.258	

9/10)				
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.20		AL有 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	66.99		AL有 9/1-9/15の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.66		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.119		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.135	
比エンタルピー差	kJ/kg		26.33	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.96	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		28.29	
倉庫の空調容積	m³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		1.125	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		31.8	
WBGT≧28℃の時間数	h	68		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kW		551.9	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.464	

表 25 AL 無倉庫と AL 有倉庫の全体混合型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (9/16~9/30)

AL無 9/16-9/30の平均値					
項目	単位	与条件	計算値	備考	l
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件	l
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件	l
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図	l
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図	l
倉庫環境の室温	°C	33.55		AL無 9/16-9/30の平均値	l
倉庫環境の相対温度	RH%	66.11		AL無 9/16-9/30の平均値	l
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	85.38		空気線図	l
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図	l
平均の空気密度	kg/m³		1.134		l
比エンタルピー差	kJ/kg		27.05		l
常時在室人員数	Α	10			l
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件	l
在室人員発熱量	kW		2.20		l
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.93		l
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.98		l
空調対象の倉庫容積	m³	793.5			l
空調換気回数	1/h	3			l
空気体積流量	m³/min		39.7		l
空気質量流量	kg/s		0.750	A # > B A WINDS 3 = 1	l
冷房負荷	kW		22.5	全体混合型空調システム 空調吹出し速度:1.8m/s	l
WBGT≧28℃の時間数	h	50		王阿尔风(DED) . 1.0111/5	l
空調機のCOP	-	3.45			l
空調機消費電力量	kWh		326		l
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.411]	l

AL有 9/16-9/30の平均値				
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.02		AL有 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	67.13		AL有 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.04		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.121		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.136	
比エンタルピー差	kJ/kg		25.71	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.95	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.66	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	
空気質量流量	kg/s		1.126	全体混合型空調システム
冷房負荷	kW		31.1	空調吹出し速度:1.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	26		
COP	-	3.45		
消費電力量	kW		234	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.197	

表 26 AL 無倉庫と AL 有倉庫の温度成層型空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (9/16~9/30)

				(0/10
項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	33.55		AL無 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の相対湿度	RH%	66.11		AL無 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	85.38		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		27.05	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.93	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.98	
倉庫の空調容積	m ³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		23.0	
空気質量流量	kg/s		0.435	72 A C Marie 2 2 - 1
冷房負荷	kW		13.0	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	50		王野へ叫びME . 0.0111/3
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		188	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m ³		0.237	

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対湿度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.02		AL有 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	67.13		AL有 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.04		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.121		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.136	
比エンタルピー差	kJ/kg		25.71	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.95	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.66	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		34.5	
空気質量流量	kg/s		0.653	70 AR WAR 1 - 1
冷房負荷	kW		18.1	温度成層型空調システム 空調吹出し風速:0.8m/s
WBGT≧28℃の時間数	h	26		王神へ叫び34年 · 0.0111/3
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		136	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.114	

表 27 AL 無倉庫と AL 有倉庫のスポット式空調による冷房負荷と容積当たりの空調消費電力量 (9/16~9/30)

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対湿度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	33.55		AL無 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	66.11		AL無 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	85.38		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.118		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.134	
比エンタルピー差	kJ/kg		27.05	
常時在室人員数	,	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		2.93	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		29.98	
空調対象の倉庫容積	m³	793.5		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		39.7	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		0.750	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		22.5	
WBGT≧28℃の時間数	h	50		
空調機のCOP	-	3.45		
空調機消費電力量	kWh		405.8	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.511	

項目	単位	与条件	計算値	備考
空調設定の室温	°C	28.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調設定の相対温度	RH%	50.00		WBGT≦28℃維持の条件
空調空気の比エンタルピー	kJ/kg	58.33		空気線図
空調空気の密度	kg/m³	1.150		空気線図
倉庫環境の室温	°C	32.02		AL有 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の相対温度	RH%	67.13		AL有 9/16-9/30の平均値
倉庫環境の比エンタルピー	kJ/kg	84.04		空気線図
倉庫環境空気の密度	kg/m³	1.121		空気線図
平均の空気密度	kg/m³		1.136	
比エンタルピー差	kJ/kg		25.71	
常時在室人員数	人	10		
人体単位発熱量	kW/人	0.220		28℃で倉庫内軽作業条件
在室人員発熱量	kW		2.20	
在室人員に相当する比エンタルピー	kJ/kg		1.95	
空調負荷となる比エンタルピー差	kJ/kg		27.66	
倉庫の空調容積	m ³	1,189.6		
空調換気回数	1/h	3		
空気体積流量	m³/min		59.5	スポット式空調機
空気質量流量	kg/s		1.126	SSDP280F×1台(28.0kW)
冷房負荷	kW		31.1	
WBGT≧28℃の時間数	h	26		
СОР	-	3.45		
消費電力量	kW		211.0	
容積当たりの空調消費電力量	kWh/m³		0.177	



8. 実証結果に関する考察

8.1 室温上昇抑制効果

本実証実験において実証する効果は、キープサーモウォール施工により WBGT が 28℃を超える時間 の 50%削減を目標としたが結果は 46%となり、ほぼ目標を達成した。これより、キープサーモウォールを施工することで倉庫内での作業時に熱中症になる危険性が少なくなり、作業効率の改善が見込まれる。なお目標値を僅かではあるが下回った原因を以下考察する。

(1) 目標 50%減の決定方法

試験協力機関株式会社アイベックから提供を受けた既存データ「施工有り倉庫および施工無し倉庫の温度データ」と環境省「熱中症予防情報サイト」の WGBT データを突き合わせ、施工無し倉庫の床上 3mでの温度が 34℃を超えると WBGT が 28℃を超えると想定、施工無し倉庫と施工有り倉庫で 34℃を超えた時間の割合から 50%を目標とした。

(2) 実証実験を行った期間の気温と既存データ採取期間の気温の比較

実証試験は 2024 年 6 月 1 日から 2024 年 10 月 31 日まで行った。また、既存データは 2020 年に採取している。実証試験期間中における実証場所の気温と 2020 年の同月日、同場所における気温を気象庁ホームページから求め、表 28 に示す。これより、実証試験を行った 2024 年は 2020 年より平均気温が高かったことがわかる。気温が高くなると倉庫内温度も高くなり、結果としてキープサーモウォールの遮熱効果による WBGT 上昇抑制効果が相殺され、これが実証試験を行った 2024 年では目標とした 50%を僅かではあるが下回った原因と推定する。なお、環境省「熱中症予防情報サイト」から、2020 年と 2024 年の 6 月 1 日から 10 月 31 日までの期間で、実証場所付近の屋外にてWBGT28℃を超えた時間を表 29 に示す。表 29 から、2024 年の方が 2020 年より WBGT が 28℃を超えた時間が多かったことがわかる。

表 28 実証場所 (千葉市) における平均気温

期間	2024 年(A)	2020 年 (B)	差分(A-B)
6/1~6/15	22. 0°C	23. 9°C	−1. 9°C
6/16~6/30	24. 5°C	22. 6°C	1.8°C
7/1~7/15	27. 9°C	25. 2°C	2. 7°C
7/16~7/31	29. 7°C	24. 3°C	5. 4°C
8/1~8/15	29.8°C	29.0°C	0.8°C
8/16~8/31	28. 7°C	28. 9°C	−0. 2°C
9/1~9/15	28. 6°C	27. 1°C	1. 5°C
9/16~9/30	25. 3°C	22. 3°C	3. 0°C
10/1~10/15	22. 0°C	19.8°C	2. 1°C
10/16~10/31	20. 4°C	16. 4°C	4. 0°C
平均	25. 9°C	24. 0°C	1.9°C



表 29 実証場所 (千葉市) 付近の屋外において WBGT が 28℃を超えた時間 (累積)

期間	2024 年(A)	2020 年 (B)	差分(A-B)
6/1~6/15	0	0	0
6/16~6/30	18	5	13
7/1~7/15	97	10	87
7/16~7/31	168	17	151
8/1~8/15	156	121	35
8/16~8/31	130	126	4
9/1~9/15	122	71	51
9/16~9/30	53	7	46
10/1~10/15	11	0	11
10/16~10/31	0	0	0
合計	755	357	398

8.2 エネルギー削減効果

(1) 倉庫内温熱環境に及ぼす相当外気温度の効果推定

AL 有の倉庫の天井面における全日射量と材料に起因する日射吸収率で推定される相当外気温度を求める伝熱量の解析から、キープサーモウォールのエネルギー削減効果は、目標の50%削減に対して、空調機では50.6%削減、スポットクーラーでは63.5%削減と目標を達成することができ、倉庫内の放射伝熱の遮蔽に効果が認められた。

なお、冬季においては、日中は太陽の放射熱を遮蔽するため AL 有の倉庫の方が温度が低くなるが、夜間は放射冷却に対する天井面の断熱に効果があるため AL 有の倉庫の方が温度が高くなると推定される。

付録

1. 専門用語

本事業が独自に定める用語を表30に示す。

表 30 本実証事業に関わる用語の定義

用語	定義
WDCT	WBGT (Wet Bulb Globe Temperature) は、熱中症を予防することを目的
WBGT	として 1954 年にアメリカで提案された指標です。
黒球温度計	太陽の反射熱、ストーブ・溶鉱炉が発する輻射熱などを測定するもので
	す。黒球は、薄い銅板(0.5mm)製の中空の球体で、表面を艶消しの黒色
	仕上げとしたものです。これに付属の温度計を、感温部が中心に達する
	まで差して使います。

2. 品質管理に関する事項の情報

実証が適切に実施されていることを確認するため本実証で得られたデータの品質監査は、実証 機関が定める品質マネジメントシステムに従い、実証期間中に本実証から独立している部門によ る内部監査を行った。

内部監査の実施状況の概要を表 31 に示す。

表 31 内部監査の実施概要

内部監査実施日	令和 7年 2月 20 日 (木)
内部監査実施者	温室効果ガス検証業務室
被監査部署	CN ソリューション部
内部監査結果	内部監査を実施した。品質管理システムの要求事項に適合し,適 切に実施,維持されていた。

3. WBGT の計算式

暑さ指数(WBGT)の算出式を示す。本実証は屋内で行ったので、屋内での算出式を用いる。

●屋外での算出式

WBGT = 0.7 × 湿球温度 + 0.2 × 黒球温度 + 0.1 × 乾球温度

●屋内での算出式

WBGT = 0.7 × 湿球温度 + 0.3 × 黒球温度

※WBGT、湿球温度、黒球温度、乾球温度の単位は、摂氏度(℃)



資料編

1. キープサーモウォールのカタログ







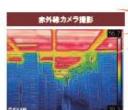






例 エアコン付きの食品倉庫

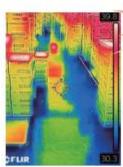






屋根からの放射熱の影響で…





冷房が効かない!



_{輻射熱が} 冷房に勝ってしまう!

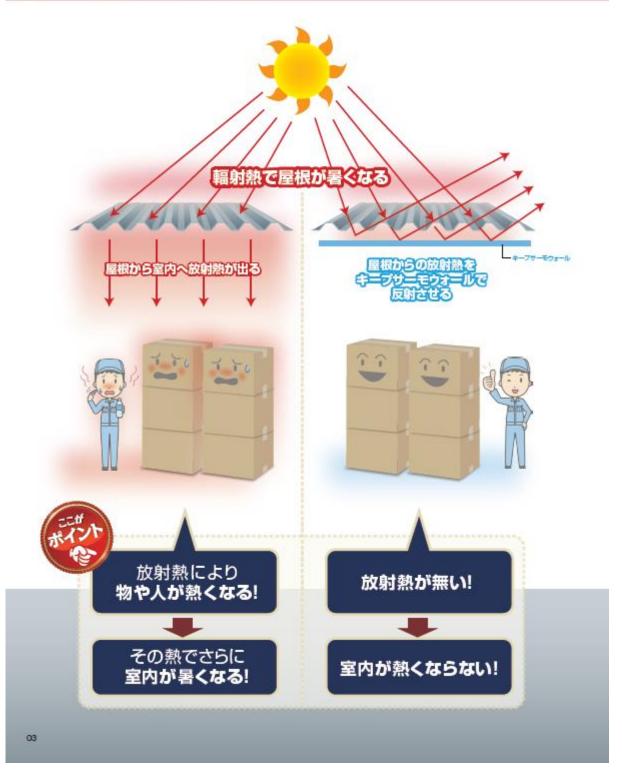


















別 工場・倉庫への施工比較

(2017年7月8日 14:00 列表第:30℃)

遮熱効果は一目瞭然!



※建屋内を連続で撮影しました。全ての赤外線写真の設定は高温は40℃・低温は29℃に設定しています。



放射熱カットで5℃以上の効果!

屋根が高温になればなるほど、高温になった屋根から 放射熱が放出されます。 放射熱を無くすことが重要です。

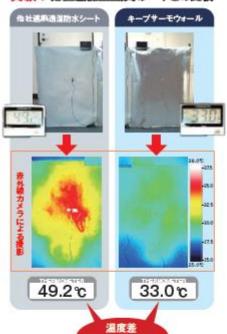


実験方法 遮熱シートに500W赤外線 ランプを各4個照射。

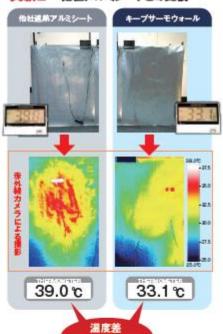




実験1億祉連熱透温防水シートとの比較



実験2 他社アルミシートとの比較



#6°c

±16℃

遮熱は赤外線の反射率で効果が決まります。 同じ遮熱シートでも 反射性能が大きく違います。



(A) 天井にキーブサーモウォール(ホワイト)を施工

温度差と電気代

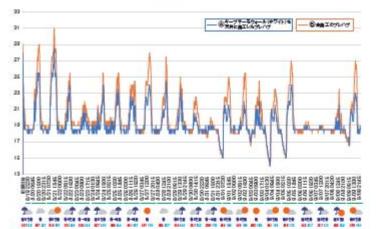






同条件の冷房で実験







天井巨十一世纪一世纪一世纪一世纪

5℃以上の温度差



45%以上の電気代カット







新築施工 倉庫・事務所

▶倉庫·事務所の新築施工 壁・天井にキーブサーモウォールを施工











point!



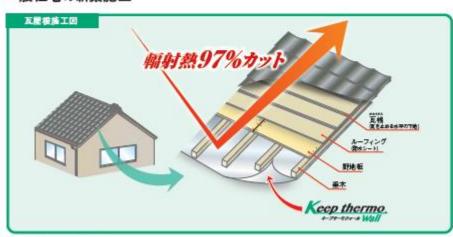
■と重数 (Near (選挙順成議館) Wet Bulb Globe Temperature)は、静中 能を予防することを目的として1964年にアメリカで連載された機構です。 単位は根理と同じ設大度(で)で示されますが、その値は根理とは異なります。 是古指数 (WBGT)は人体と外根との勢のやりとり(勢収支)に置目した 機様で、人体の物数法。の3つを取り入れた指揮です。最立指数 (WBGT) が 28で(検護情報)を超えると勢中産業者が著しく関加します。 ①温度(①物理、は電気(空間を使う必要がわりますが、③日射幅) 別辺の静理地に対はキープサーモウオールを使い、連載を行うことで防ぐこ とが可能です。

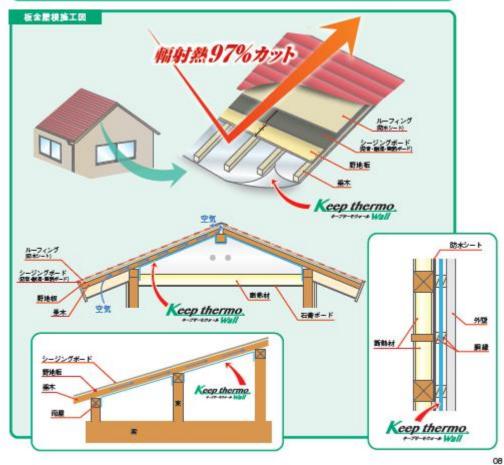


新築施工 一般住宅



▶一般住宅の新築施工









既存の工場・倉庫等への施工方法

▶ハトメ付きシート施工 実用新案申請中

梁の内寸に合わせて特注のシートを作成し、吊下げ金具を使い施工します。





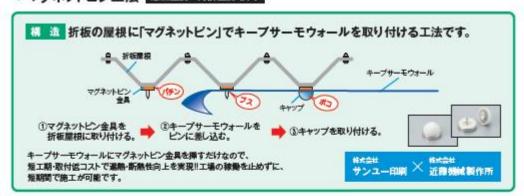








▶マグネットピン工法 意匠登録·特許登録済み



▶追加・補修施工





倉庫見学



誰もが「温度差」を体感!

キープサーモウォールの効果を ぜひご体感ください



自信があるから作りました!

倉庫内を仕切で分割しキープサーモウォールの施工あり・なし仕様をご用意! 当社倉庫(新潟県三条市)にて遮熱効果をぜひ一度ご体感ください。

■(株)サンユー印刷 旧社屋前倉庫 2階施工 約205mi

·施工日: 2019年4月

・キープサーモウォールスペシャル(不燃タイプ)・施工方法:ハトメ付きシート雑製、パイラック施工







■店舗天井に施工



■危険倉庫に施工

・施工日: 2018年4月25日 ・キーブサーモウォールスペシャル(不燃タイプ) ・施工方法: ハトメ付きシート縁製、パイラック施工、ステンレスパンド



■テントに施工

・施工期間:2019月6月8日から2日間





事 例



■建設機械メーカー様 工事面積:約1850㎡

・施工日: 2019年1月 ・中二階 (メザニン) 増設時 ・キープサーモウォールスペシャル(不燃タイプ) ・施工方法: ハトメ付きシート総製、パイラック施工



■タイヤメーカー様 工事面積:約3000㎡

・施工日: 2019年3月 ・キープサーモウォールスペシャル(不燃タイプ) ・施工方法: ハトメ付きシート総製 パイラック施工









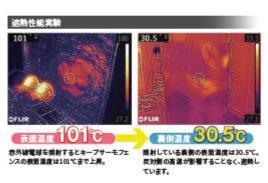
熱中症・労災対策・環境改善に

▶遮熱・溶接遮光フェンス 機械や炉の熱を遮断

炉の熱、機械熱の遮熱。溶接の遮光に。

Keep thermoo. 4-78-85xxx fence







W1000タイプ

関係仕様

フィルム:キープサーモウォール(不鑑道験シート) フレーム:スチール(御配コーティング)、キャスター付 **純東バンド: 開放性UL94V-2** 外寸: 數W1000xH2000mm

B 創立式:フルーム及びフィルムMan管理にて寄立作業となり含す。

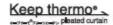


rmoシリーズ



▶遮熱プリーツカーテン 倉庫内の熱間仕切り

倉庫内の熱を間仕切りで遮熱。





不燃遮熱タイプ キープサーモ[®]プリーツカーテン

製品仕様

フィルム:キープサーモウォール(不保護験シート)

寸論:オーダーメイド ※網立式:フレーム及びフィルムは会響器にて第立作業と定ります。

CHR.

多森教 卷干度 ●最内使用 國土交通大同家商品:不信計制製定數号 NM-4130

▶キープサーモテープ 屋外・屋内簡単連熱

キープサーモシリーズにテープ登場!キープサーモウォールよりももっと手軽に遮熱対策。

熱源付近の遮熱対策に!





キープサーモテープ

サイズ: 約1,240mmx10m器

省エネ



輻射器(放射器) 97% カット 適数性能によって概要97%の無利限を カットし、緩物の省エネ効果を網的に 向上させます。



省エネルギー 優れた適勝性が確物の冷暖所効率を向上 させて省エネルギーに寄与します。

高品質



防水性 WVTR(水蒸気透過速度) 水や水原気を多く含む空気の浸漉を防止し、 細臓や腐食、白わどの防止を意図して 膨動された高温度の防温材です。



UV · 舶安定性 機器な温度変化の下でも繋材が変化する ことなく安定して効果を発揮します。



不燃性 国土交通省不無材態定取得済 認定書号 NM-4139

軽量・丈夫



推助材不要 大夫で耐久性が高く、構造材を使うこと なく、そのまま設置できるように勤動 されています。



引引抵抗と実際抵抗 内部に引き裂きや突き倒しにも耐えられる 十分な精強材を使用しております。



軽量かつ丈夫な為、設備作業が スピーディーに出来ます。

* SETの比較表

新熟施工 0710			
Marco.	キーブサーモウォール	遊除盡料(断熱逾料)	その他工法 日階施工・緑化など
連熱効果(春・夏・秋)	O _D S	0	0
断熱效果(冬)	○ 屋内の勢を保温	▲ 屋外施工なので効果が薄い	▲ 君干の効果
網接効果	○ 変わらない	▲ 汚れなどにより落ちる	変わらない
コスト	の収	比較的高い	△~○ 工法により変わる
メンテナンス	○ メン テナ ンス不要	○ 汚れ・耐久の確認	△~○ 工法により変わる
施工場所	■級・数	○ 原根・微	屋根
外観	変わらない	▲ 選択できる色が少ない	O 外継が変わる

野馬社会科による比較

キープサーぞウォール スペシャル 危険品にも最適。両面アルミで超遮熱!



# 8		製験方法	单位	# ₩
放射率 (京射率)	άŁ	ASTM E 400	987	±0.05 (97±2%)
寿置(グラメージ)		95 EN 965	e/ m²	271 ± 10%
厚立		社内	μ	242 ± 10%
引導物理	MD	JSL 1096 A 连	N/SOm	≥1790 ≥1220
会び 集	WB	JB L 1095 A 注	%	23.52 22.43
水準気速を適度 (WV	TR)	ASTM F 1249	g/ml/day	<0.05
SOUR BROOK	MD	ASTM D 1004	N	≥100 ≥ 55
5186236	WB.	JIS L 1095 A-1 连	N/an	≥97.0 ≥21.6
耐水液		JSL1092A注	m	2,000以上
サイズ			m	約1,200mm×40m變

キープサーモウォール ホワイト アルミ箔と高密度ボリエチレン執布を 使用した片面が白いフィルム



4.8		製験方法	#(E(S)	t .
放射車		ASTM E 409	编数	±0.05 (97 ± 2%)
年間(グラメージ)		25 EN 965	g/mi	100 ± 10
車 章		社内	μ	95 ± 20
引導放射	MD	社内	N/50se	≥500 ≥450
袋び車	MD	社内	%	212 212
お開発機能は使 (WVT)	A)	ASTM F 1249	g/mi/day	±0.10
初期引起的数	MD 00	ASTM 0 1004	N	220 220
51000000	MD CD	DN 52252	N/as	≥900 ≥900
サイズ				#1.250mm × 40m#

クールマジック・アルティメットアルミパブル 両面アルミで超遠熱! 遮熱+断熱タイプ



		製菓方法	# 62	€ ₩
放射率		ASTM E 409	90股	≤0.05 (97 ± 2%)
年間 (グラメージ)		社内	g/tf	292 ± 10%
厚セ		社内	100	4
51900m	MD	JIS L 1095 A注	N/50m	≥295 ≥349
参び等	MD OD	JIS L 1095 A注	%	≥25.7 ≥22.0
水蒸汽加速速度 (WVTR)		社内	g/m//day	≤0.10
初期 原始化	MD	ASTM D 1004	N	220 220
518636	MD CD	JIS L 1095 A1注	Whe	≥29.5 ≥16.6
耐水液		JIS L 1092 A 注	-	2,0000以上
サイズ			-	#1.200mm×40m@

◆避勢への設置をした場合は定期的に着製等が起きていないかご確認をお願いいたします。

●予告なしに製品の価格、使用を変更する場合がございますのでご了承ください。●データは実験値であり、保証値ではありません。

2022.4



代理店



2. 試験に利用する機器

表 機器一覧表

名称	型式	仕様	備考
黒球型熱中症指	AD-5695DL	WBGT 指数(0~50℃)、	Mode ボタンにて室内
数モニター		温度(TA) (0~50°C)、	モード、室外モードを
		相対湿度(RH)(10~90%RH)	切り替える。
		黒球温度(TG) (0~80℃)、	



図 黒球温度計



3 不燃認定書

2021年12月7日

各位

『キープサーモウォール スペシャル』の「国土交通省 不燃認定」について

弊社製品『キープサーモウォール スペシャル』は国土交通省の不燃材料認定 製品です。

国土交通省 不燃材料 認定番号 NM-4139

上記番号が『キープサーモウォール スペシャル』の認定番号となります。

尚、認定書の「SUN MIGUEL YAMAMURA WOVEN PRPDUCTS.SDN.BHD」は弊社の生産委託工場です。

「キープサーモウォール不燃」の遮熱施工工事につきましては 認定番号 NM-4139 の製品を使用致しております。



図 不燃認定書



4 性能評価書

第15EL027号

性能評価書

SAN MIGUEL YAMAMURA WOVEN PRODUCTS. SDN. BHD 社長 MR. TAN TECK SOON

平成27年 4月16日付けで性能評価の申請を受けた以下の構造方法等は、当財団の性能評価業務規定に基づき慎重審議の結果、建築基準法第2条第九号に係る基準に適合するものと評価する

平成27年 7月28日



- 1. 件 名:
 - 両面アルミニウム合金はく張/ガラスクロスの性能評価
- 2. 性能評価の対象条文: 建築基準法施行令第108条の2(不燃材料)
- 3. 評価の内容: 別添及び別紙のとおり
- 4. 評価委員:

菅原進一、前田孝一、中村賢一、西本俊郎

図 性能評価書

5 認定書



認定書

国住指第 1906 号 平成 27 年 10 月 19 日

SAN MIGUEL YAMAMURA WOVEN PRODUCTS, SDN. BHD 社長 Mr. TAN TECK SOON 様

国土交通大臣 石井



下記の構造方法等については、建築基準法第 68 条の 25 第 1 項(同法第 88 条第 1 項に おいて準用する場合を含む。)の規定に基づき、同法第 2 条第九号及び同法施行令 108 条 の 2 第一号から第三号まで(不燃材料)の規定に適合するものであることを認める。

記

- 1. 認定番号
 - NM-4139
- 2. 認定をした構造方法等の名称 両面アルミニウム合金はく張/ガラスクロス
- 3. 認定をした構造方法等の内容 別添の通り

(注意) この認定書は、大切に保存しておいてください。

図 認定書