

3M<sup>™</sup>スコッチティント<sup>™</sup>ウインドウフィルムや、3M<sup>™</sup>ファサラ<sup>™</sup>ガラスシェードを 効果的にお使いいただくために、本「WEB省エネ計算ツール」を提供させて いただきます。弊社製品を施工される際には、本計算ツールで、期待できる 省エネ効果をご検討をいただきますようにお願いいたします。 お使いいただく上での注意点を、簡単にまとめましたのでご一読いただきま すようお願いいたします。

### <u>WEB省エネ計算手順</u>

次の順序で計算します。

- (1) ガラスの選定
- (2) フィルムの選定
- (3) 多種施工の合計計算
- (4) 物件情報の入力
- (5) お客様情報の入力
- (6) 計算結果画面

## (1) ガラス選定 ①



## (1) ガラス選定 2)

※記載情報は予告なく変更することがあります。	
■計算書番号	
ja017202 4 以前の条件を流用	検索
次へ	
■ガラス種類	
◉ 単板ガラス	①基礎テータに登録されていないカラスは、「その他のメー カー」を選び、下部の各欄にガラスの光学特性値を代入す
■ガラスメーカー	れは計昇でさより。 の日時(吸収率,添換率,反射率) - 100にたるトンにしれて
◎ 旭硝子  ◎ セントラル硝子   ◎ 日本板硝子   ◎ その他のメーカー 🦯	ビロ初(吸収学+辺迥学+以別学)ー100になるように入れて ください
<ul> <li>□ NanoFasaraを選択する場合はチェックしてください</li> <li>※ NanoFasaraの場合、省エネ計算対象のがうスは 3mm~12mm厚透明板がうスだけけになります。</li> </ul>	<ul> <li>③放射率不明の場合はガラス面:0.84、LowE 反射膜面:</li> <li>0.1 で計算してください。</li> </ul>
メーカー名:	
■ガラス	
ガラス名:	
ガラスの日射吸収率(%): %	
ガラスの日射透過率(%): %	
ガラスの日射反射率(%): %	
ガラスの熱貫流率:	
ガラスの遮蔽係数:	
ガラスの日射取得率:	
ガラスの放射率:	
厚み(mm): mm	
次へ	

(2) フィルム選定



## (3) 多種施工の合計計算



## (4) 物件情報の入力 ①





🔮 インターネット | 保護モード: 有効

🖓 🔻 🔍 100% 👻

# (4) お客様情報の入力

<u>ガラス選定</u> ⇒ <u>フィルム</u> 選定	$\Rightarrow \frac{\overline{D} = \overline{D} - \overline{D} - \overline{D} - \overline{D} - \overline{D} + \overline$	<b>客様情報の</b> 出力内容の 入力 → 指定	
戻る計算	出力内容指定		
<ご注意> ご請求される方の情 ※赤文字の項目は必ずご記入く/ ■物件名	報をご記入ください。ご提出先情報は「物件名」「提出分 ださい。	目項にご記入ください。	
■提出先	◉ 顧客 ◎ 提出先なし(ご自身で利用)		
顧客企業·団体名		例)株式会社世田谷商事	
部署名		例)購買部	
担当者名			
電話番号(半角数字)			
FAX番号(半角数字)			
住所			
E-MAILアドレス			の記入欄です。
■依頼者			
業種	お選びください 👻		
	※個人で請求する方は、「個人」を選択してください。		
職種	お選びください 🗸		
	※個人で請求する方は、「個人」を選択してください。		
企業·団体名	住友スリーエム株式会社	例)株式会社世田谷商事	
部署名		例)購買部	
氏名	田島 康文		
郵便番号(半角数字)	252-5285	(列) 123-9876	
住所	神奈川県相模原市中央区南橋本3-8-8	例》世田谷区玉川2-33-1	
ページが表示されました			

	A READY A DEFINITION OF CARACTER A CARACTER			
顧客企業·団体名		例)株式会社世田谷商事		
部署名		例)購買部		
担当者名				
電話番号(半角数字)				
FAX番号(半角数字)				
住所				
E-MAILアドレス				
■依頼者				
業種	お選びください 👻			
T24. 2	※個人で請求する方は、「個人」を選択してください。			
職種	お選びにださい			
	※個人で請求する方は、1個人」を選択してたさい。			
企業·団体名	住友スリーエム株式会社	例〉株式会社世田谷商事		
部署名		例)購買部		
氏名	田島 康文			
郵便番号(半角数字)	252-5285	(列) 123-9876		-
住所	神奈川県相模原市中央区南橋本3-8-8	例)世田谷区玉川2-33-1		
電話番号(半角数字)	042 _ 770 _ 4039			
FAX番号(半角数字)				
			計算内容の詳細説明を貼付します。	
■計算書のフォーマットについて				
出力する計具書に詳細説明を1	可加する場合はチェックを入れていたさい。			
入力情報をご確認のうえ、計算ボ	「タンを押してください。			
戻る 計算				
			▲ インターネット   保護干 – ド・有効	√a ▼ ⊕ 100% ▼



## (5) 計算結果画面

### 少テナ計算書

	(発行売) . (注ちっ)	総行日: 2012年6月22日 ーエム株式会社	Page 1 / 5 ⋿
	(先行九) . 住友へり コンスト	ラクションマーケット技術	部
スコッチティントウィン	/ドウフィルムの省エ	ネ計算書(No.1)	
	結果をまとめたもので	す-	
【物件名】 TEST			
【省エネコストの見積結果】			
上記物件にスコッチティント窓ガラス用フィル. を、エネルギーコストの削減量(省エネコスト)	ム[NAN090Sなど]を 150㎡施工し ) として見積もった場合の換算	た場合に得られる空調負荷 金額算出は以下のようにな	ř削減効果 ります。
省エネ効果換算金額 年間	¥90, 855	(A+B)	
【CO2削減結果】 1 kWh = 0.56 kgCO2として			
年間のC02排出量削減効果	2,006 kgC02	(k+1)	
【省エネコストの計算方法】			
1. ランニングコストの削減効果分			
これは、空調用原料の単価と 2ページ目の <1>	にある「年間の省エネ効果分( (冷尾時)	:+f)」とから求められるも( (暖尾時)	のです。
* 当物件の空調用エネルギー源	電気 計量単位:kWh	電気 計量単位	立:kWh
*当物件における原料の単価	15 円/kWh	15 円/kWh	
*フィルム貼付による空調負荷削減分	3,564 kWh	13 kWh	
より ランニングコスト削減額	¥53, 655	(A)	
<ol> <li>サーマノーン・1000000</li> <li>サーマノーン・1000000</li> <li>サーマノーン・1000000</li> </ol>	100,000	\vv	
<ol> <li>         4. 華平科室の削減効未分 夏期の空調エネルギー消費が最大となる時期に     </li> </ol>	空調負荷が低減できるとランニ	ングコストとは別途に契約。	金額を削減
することができます。(基本料金が設定されて	いる場合)		ana iyo saa saa kiri
ここに示すものは、契約基本単価と「8月もしく とから求められるものです。	は指定月の省エネ効果分(3ペ	ージ目の計算結果 1. 表内の	の数値)」
*指定月(指定のない場合は8月)	8月	kW	
* その月の有工不効果分	4,612 MJ		· ·
基礎データ確認			
-704	t <del>a</del>		
項目名	10		



計算結果報告サンプル	
(1ページ目)	

発行日: 2012年7月2日 Page 1 / 3 (発行元) : 住友スリーエム株式会社 コンストラクションマーケット技術部

### スコッチティントウィンドウフィルムの省エネ計算書(No.1)

【物件名】 テスト

【省エネコストの見積結果】

上記物件にスコッチティント窓ガラス用フィルム[NAN070S]を 200㎡施工した場合に得られる空調負荷削減効果を、

エネルギーコストの削減量(省エネコスト)として	見積もった場合の換算金物	領算出は以下のように	こなります。
省工ネ効果換算金額 年間	¥54, 360	(A+B)	
【CO <sub>2</sub> 削減結果】 1 kWh = 0.56 kgCO <sub>2</sub> として 年間のCO <sub>2</sub> 排出量削減効果	640 kgC	0 <sub>2</sub> (k+1)	
【省エネコストの計算方法】 1. ランニングコストの削減効果分	ver Education and A. Anderson (A.	(	
これは、空調用原料の単価と 2ページ目の〈1〉にあ (	る「年間の省エネ効果分 冷房時)	·(c+f)」とから求めら (暖房時)	かるものです。
*当物件の空調用エネルギー源	電気 計量単位:kW	h 電気	計量単位 : kWh
*当物件における原料の単価	15 円/kWh	15	円/ kWh
*フィルム貼付による空調負荷削減分	2,396 kWh	-1,252	kWh
より			
ランニングコスト削減額	¥17, 160	(A)	
<ol> <li>基本料金の削減効果分 夏期の空調エネルギー消費が最大となる時期に空調 することができます。(基本料金が設定されている</li> </ol>	負荷が低減できるとラン: 湯合)	ニングコストとは別途	をに契約金額を削減
ここに示すものは、契約基本単価と「8月もしくは指 とから求められるものです。	定月の省エネ効果分(3-	ページ目の計算結果	1. 表内の数値)」
*指定月(指定のない場合は8月)	8 月	k W	
*その月の省エネ効果分	3,898 MJ	K"	
*その月の稼働時間	200 時間	(設定条件より)	
*削減エネルギー量	2 kWh	(設定値より)	
*当物件における基本契約単価	1,550 円/kW	(設定条件より)	
より			
基本料金削减額 月間	¥3,100		
基本料金削減額 年間	¥37, 200	(B)	

【注意事項】

計算結果についてはこれを保証するものではありません。また、設定条件等により数値がばらつきます。 予告なく計算方法等を変更する場合があります。

#### 【備考】

当計算結果は、暖房時の日射遮蔽を考慮しています。

### 計算結果報告サンプル (2ページ目)

### 【空調負荷削減効果(省エネ効果)と炭酸ガスの削減効果 算出結果】(No.1)

<u>スコッチティントNAN070S(全施工面積 200㎡)</u>

### 空調用エネルギー 電気

#### <1>年間にわたる省エネ効果

	(	冷房期間)				(年間)	(	爰房期間)			(年間)
	1.	冷房負荷					1.	暖房負荷			
		(日射によって室内に入り) 室温の差によって室内外	込む熱量 に移動す	+外気温 る熱量の	と 比較)			(日射によって室内に入り込む熱 室温の差によって室内外に移動	量+外気温 する熱量の!	と 比較)	
		現状		114, 432	MJ	a		現状	-58, 422	MJ	d
		フィルム貼付時		92, 870	MJ	b		フィルム貼付時	-44,904	MJ	е
		省エネ効果分 c=a-b		21,562	MJ	c		省エネ効果分 f=d-e	-13, 518	MJ	f
		(1cal=4.186Jとして		5, 151	Mcal)			(1cal=4.186Jとして	-3, 229	Mcal)	
	*	フィルムを貼ると遮熱効	果によりど	令房負荷	を削減で	きます。	*	フィルムを貼ると遮熱効果によ	)暖房負荷に	は増加し	<i>、</i> ます。
	2.	消費原料(電気)の削減 空調装置のCOP(成績係数)を2	載効果 2.5として				2.	消費原料(電気)の削減効果 空調装置のCOP(成績係数)を3として			
		1kWh=3.6MJとして		2, 396	kWh	g		1kWh=3.6MJとして	-1,252	kWh	i
		15円/kWhとして		¥35, 940	相当	h		15円/kWhとして	-¥18, 780	相当	j
	3.	炭酸ガス削減効果		1 0 10	1 00		3.	炭酸ガス削減効果	500	1 00	
		1kWh=0.56kgC02 として		1, 340	kgCO <sub>2</sub>	k		1kWh=0.56kgC02 として	-700	kgCO <sub>2</sub>	1
	以	上より、年間あたり									
		省エネ効果		8,044	MJ	(c+f)					
		消費工ネルギー料金削減量		¥17, 160	相当	(h+j)					
		炭酸ガス削減効果		640	kgCO2	(k+1)					
<2>	削	減効果の最も高い月	-		8月	(月間)					
	1.	この月の省エネ効果分		3, 898	MJ						
			約	931	Mcal						
	2.	消費原料の削減効果		433	kWh/月						
			約	¥6, 495	相当						



計算結果報告サンプル (3ページ目)

#### 【計算条件等】 -個別情報-

(No. 1)

上記物件にスコッチティント窓ガラス用フィルム[NAN070S]を200m施工した場合に得られる空調負荷削減効果(窓際受熱 量削減効果)と、それに伴って得られる炭酸ガス削減効果を算出するにあたり、設定した条件は以下の通りです。

ガラス施工形態	窓部複層ガラス 空気層の厚み(6mm)
外側ガラス	CNTペアレックス ツインガード(シルバー) 6mm
内側ガラス	CNT フロート板ガラス 6mm
	透過率80.5% 反射率7.3% 吸収率12.2% 熱質流率5.8W/nffK 遮蔽係数0.96 日射取得率85%
貼付フィルム	スコッチティントフィルム NANO7OS
日射量算出地域	大阪

月	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	
日射量(南東)	8.352	8.424	9.000	8.928	9.324	8.100	8.856	9.468	8.496	8.712	8.640	8.316	(MJ)
(南西)	8.352	8.424	9.000	8.928	9.324	8.100	8.856	9.468	8.496	8.712	8.640	8.316	
平均気温	9.6	10.3	14.1	20.4	25.4	27.9	32.4	33.8	29.8	23.4	17.6	12.1	(°C)
設定室温	20	20	20	20	27	27	27	27	27	27	20	20	(°C)
稼働日数	20	20	20	0	20	20	20	20	20	20	0	20	(日)
空調の使用	暖房	暖房	暖房	なし	冷房	冷房	冷房	冷房	冷房	冷房	なし	暖房	
平均稼働時間	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	(時間)

使用した数値について

日射量:JIS C 8907-2005の日射量データによる 平均気温:気象庁発表2000-2003年の4年間における日々の最高気温の月平均値 設定室温:ご指定の設定室温に変更して計算しています。 稼働時間・日数:指定がない限り平日10時間操業を想定

基礎データ番号: 11.0 (R25.0)

#### 【計算結果】

1. 冷房期間 (日射によって室内に入り込む熱量+外気温と室温の差によって室内外に移動する熱量の比較)

月	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	計	]
ガラスのみ					18,846	17, 228	20, 486	22, 286	18,764	16,822			114, 432	(MJ)
フィルム貼付時					15,080	13, 936	16,848	18, 388	15,296	13, 322			92, 870	(MJ)
省エネ効果分					3,766	3, 292	3,638	3,898	3,468	3,500			21, 562	(MJ)
CO2 削減量					234	204	226	242	216	218			1,340	(KgCO <sub>2</sub>

#### 2. 暖房期間 (日射によって室内に入り込む熱量+外気温と室温の差によって室内外に移動する熱量の比較)

	月	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	計	]
F	ガラスのみ	-13, 530	-13, 942	-16, 562									-14, 388	-58, 422	(MJ)
	フィルム貼付時	-10, 236	-10, 612	-12, 966									-11, 090	-44, 904	(MJ)
Γ	省エネ効果分	-3, 294	-3, 330	-3, 596									-3, 298	-13, 518	(MJ)
	CO2 削減量	-170	-172	-186									-172	-700	(KgCC

月ごとの省エネ効果

	月	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	計	
Ì	省エネ効果分	-3, 294	-3, 330	-3, 596	0	3,766	3, 292	3,638	3,898	3,468	3,500	0	-3, 298	8,044	(MJ)
ĺ	CO2 削減量	-170	-172	-186	0	234	204	226	242	216	218	0	-172	640	(KgCO <sub>2</sub>

注: フィルム貼付により受熱量分が減るので省エネ効果としてはマイナスになります。

4. 方位ごとの省エネ効果

方位と施工面積	東	南東100m <sup>2</sup>	南	南西100m <sup>2</sup>	西	北西	北	北東	天頂	計	]
省エネ効果分		4,022		4,022						8,044	(MJ)
CO2 削減量		320		320						640	(KgCO <sub>2</sub> )

詳細版計算結果報告サンプル (1ページ目)

当社が行っている省エネシミュレーションは以下の方法を用いて算出しています。

#### 空調負荷量の計算方法

```
1) 冷房期間
```

◎ガラス単体時の冷房負荷(a)

(MJ/日) (/月) (m<sup>2</sup>)

= Ag(日射によって入り込む熱量) + Bg(外気温と室温の差によって室内外に移動する熱量)

- Ag = 日射量 × 稼働日数 × 施工面積 × ガラスの日射熱取得率

   (MJ/日)
   (/月)
- Bg = (外気温 室温) × 稼働日数 × 稼働時間 × 施工面積 × ガラスの熱貫流率 × 0.0036 (℃) (/月) (/日) (m<sup>2</sup>) (W/m<sup>2</sup>・k) (W→MJ換算値)
- ③フィルム貼付時の冷房負荷(b)
   = Af(日射によって入り込む熱量) + Bf(外気温と室温の差によって室内外に移動する熱量)
   Af = 日射量 × 稼働日数 × 施工面積 × フィルム貼付時の日射熱取得率
- Bf = (外気温 室温) × 稼働日数 × 稼働時間 × 施工面積 × フィルム貼付の熱貫流率 × 0.0036 (°C) (/月) (/日) (m<sup>2</sup>) (W/m<sup>2</sup>・k) (W→MJ換算値)

フィルム貼付により、冷房負荷は低減するため、省エネ効果 c = a - b は常に a > b なのでプラスになります。

#### 2)暖房期間

◎ガラス単体時の暖房負荷(d) = Ag(日射によって入り込む熱量) + Bg(外気温と室温の差によって室内外に移動する熱量) Ag = 一日射量 × 稼働日数 × 施工面積 × ガラスの日射熱取得率 (MJ/日) (/月) (m²) Bg = (室温 - 外気温) × 稼働日数 × 稼働時間 × 施工面積 × ガラスの熱貫流率 × 0.0036 (°C) (/月) (/日) (m<sup>\*</sup>) (W/m゚・k) (W→MJ換算値) 〇フィルム貼付時の暖房負荷(e) = Af(日射によって入り込む熱量) + Bf(外気温と室温の差によって室内外に移動する熱量) Af = 一日射量 × 稼働日数 × 施工面積 × フィルム貼付時の日射熱取得率 (MJ/日) (/月) (m<sup>2</sup>) Bf = (室温 - 外気温) × 稼働日数 × 稼働時間 × 施工面積 × フィルム貼付の熱貫流率 × 0.0036 (°C) (/月) (/日) (m<sup>2</sup>) (W/m・k) (W→MJ換算値) フィルム貼付により、"日射によって入り込む熱量"が減少することで暖房負荷は増加し、逆に、"外気温と室温の差に よって室内外に移動する熱量"が抑制されることで暖房負荷は低減されます。一般に、前者の方が数値が大きい傾向にあ るため、暖房期間は、フィルム貼付により暖房負荷は増加し、省エネ効果 f = d - e はマイナスになります。 ただし、北面など日射量が少ない場合はプラスになる場合もあります。 計算例 上記の計算を、各月、各方位別に行い、年間で積算しています。 ※冷房期間の計算例 (8月南東面の場合) ガラス フィルム貼付時 日射取得率 日射取得率 日射量 稼働日数/月 施工面積 (1) 9.468  $\times 20 \times 100 \times (0.521 - 0.420) = 1.919 \text{ MJ}$ ガラス フィルム貼付時 (外気温一室温) 稼働日数/月 稼働時間/日 施工面積 熱貫流率 熱貫流率 W→MJ炮篔値  $(2)(33, 8-27, 0) \times 20 \times 10 \times 100 \times (2, 596 - 2, 534) \times 0.0036 =$ 30 MJ

①+②
 1,949 MJの省エネ効果

詳細版計算結果報告サンプル (2ページ目)

計算条件

「行っている省エネシュミレーションは以下の条件を用いて算出しています。

地域、設定により変動します。

ガラス種類 窓部複層ガラス CNT ペアレックス ツインガード(シルパー) 6 mm

フィルム種類 スコッチティントフィルム NANO7OS

施工面積	東		m
	南東	100.00	m
	南		m
	南西	100.00	m
	西		m
	北西		m
	北		m
	北東		m
	天頂		m
	合計	200.00	m

		1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月
空調の種類		暖房	暖房	暖房	なし	冷房	冷房	冷房	冷房	冷房	冷房	なし	暖房
稼働日数	日/月	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
稼働時間	時間/日	10.0	10.0	10.0	10. 0	10. 0	10. 0	10. 0	10. 0	10. 0	10.0	10.0	10.0

#### 算出地域 大阪

日射量 単位:MJ/mi・日 ※ JIS C 8907-2005 の日射量データによる

	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月
東												
南東	8. 352	8. 424	9.000	8. 928	9. 324	8. 100	8.856	9.468	8.496	8.712	8.640	8. 316
南												
南西	8. 352	8. 424	9.000	8. 928	9. 324	8. 100	8.856	9.468	8.496	8.712	8. 640	8. 316
西												
北西												
北												
北東												
天頂												

#### 内外温度差に起因する、熱貫流に関する部分 ------

内外温度差 単位:°C ※ 気象庁 2000-2003年の1日の最高気温の平均値

	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月
外気温	9.6	10.3	14.1	20. 4	25.4	27. 9	32.4	33. 8	29.8	23.4	17.6	12.1
室温	20	20	20	20	27	27	27	27	27	27	20	20
温度差	-10. 4	-9.7	-5.9	0.4	-1.6	0. 9	5.4	6.8	2.8	-3.6	-2.4	-7.9

※ 室温は空調設定温度を記載し、空調により室温が安定している状態と設定します。

### 日射熱取得率 ガラス 0.521 フィルム貼付時 0.420 <ガラス+フィルムの合成特性値>



#### 3. 設定条件での年間冷房負荷量とフィルム貼付による省エネ効果 - -

11		1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12)
コラスのみし	東												
単位 MJ	南東		<u> </u>			9 722	8 446	9 234	9 872	8 859	9 084		
	南		-			5, 722	0, 440	0, 204	3, 072	0,000	0,004		
	南西		-			9 722	8 446	9 234	9 872	8 859	9 084		
F	西		-			0,722	0, 110	0,201	0,072	0,000	0,001		
	北西		-										
	北		-										
F	北東												
	天頂		-										
-	合計					19.444	16, 892	18,468	19.744	17,718	18, 168		
L						,		,	,	合	計	110	. 434
Ŧ	t : Af =	日射量(MJ/n 1月	パ日)×施工 2月	.面積(mî) > 3月	(稼働日数)/	月) × フィル 5月	レム貼付ガラ 6月	スの日射熱助 7月	2得率 8月	9月	10月	11月	12
	#		-//			-//	-//		-//				
当位 11 日	米					7 000	6 004	7 420	7 050	7 107	7 010		
单1 <u>1</u> mJ	用来					7,832	6, 804	7, 439	7, 953	7, 137	7, 318		
H	用		-			7 000	6 004	7 420	7 052	7 107	7 010		
-	用四					7,832	6, 804	7, 439	7, 953	1, 137	1, 318		
-	**		<del> </del>										
	카니먼의												
-	사효		-										
-	北米		-										
-	大頂					15 664	12 600	14 070	15 006	14 274	14 626		
L	TAC					15, 004	13, 008	14, 070	15, 906	14, 214	14, 030	00	066
Ţ	t : A = A	g — Af								-		00	, 900
L		1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12,
差	東												
単位 MJ	南東					1,890	1, 642	1, 795	1, 919	1, 722	1, 766		
	南												
L	南西					1, 890	1, 642	1, 795	1, 919	1, 722	1, 766		
	西												
	北西												
	北												
	北東												
Г	天頂												
	合計					3, 780	3, 284	3, 590	3, 838	3, 444	3, 532		
F			·							合	計	21	, 468
Ľ													
3 : 冷房設	定期間中	の熱貫流	による冷	房負荷削	減量計算			(-h)		w/	0.0000.08		
: 冷房設	:定期間中 t : Bg =	<sup>1</sup> の熱貫流 <u>(外気温</u> – 1日	Eによる冷 室温)(°C) 2日	房負荷削 × 稼働日数 3日	減量計算 ☆(/月) × 稼   4日	働時間(/日) 5月	× 施工面積 6月	(m1) × ガラ 7日	ス熱貫流率( 8日	₩/m°i•k) × 9,El	0.0036(₩→	MJ換算值) 11日	12
: 冷房設 <sup>3</sup> ラスのみ	(定期間中 t : Bg =	<sup>1</sup> の熱貫流 <sup>(外気温 –</sup> 1月	たによる冷 <sup>(</sup> 室温)(°C) 2月	房負荷削 × 稼働日数 3月	減量計算 ☆(/月) × 稼 4月	動時間(/日) 5月	× 施工面積 6月	(m <sup>*</sup> ) × ガラ 7月	ラス熱貫流率( 8月	W/m*・k) × 9月	0.0036 (₩ → 10月	· MJ換算值) 11月	12
: 冷房設 ゴラスのみ 単位 MJ	:定期間中 t : Bg = 熟貫流量	Pの熱貫流 (外気温 - 1月	航による冷 室温) (°C) 2月	房負荷削 × 稼働日数 3月	減量計算 <sup>数(/月)</sup> × 稼 4月	動時間(/日) 5月 -598	× 施工面積 6月 336	(m <sup>1)</sup> × ガラ 7月 2,018	<sup>3.ス熟賞流率( 8月 2,542</sup>	W/m*i·k) × 9月 1,046	0.00360₩→ 10月 -1,346	- MJ換算値) 11月	12
: 冷房設 ゴラスのみ 単位 MJ	定期間中 t : Bg = 熱貫流量	Pの熱貫流 <sup>(外気温 –</sup> 1月	記による冷 室温) (°C) 2月	房負荷削 × 稼働日数 3月	減量計算 ☆(/月) × 稼   4月	動時間(/目) 5月 -598	× 施工面積 6月 336	(m <sup>*</sup> ) × ガラ 7月 2,018	ラス熱貫流率( 8月 2,542	₩/m²・k) × 9月 1,046 合	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 計	· MJ換算值) 11月 3	12
: 冷房設 <sup>3</sup> ラスのみ 単位 NJ	定期間中 t : Bg = 熱貫流量 式 : Bf =	ロの熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1日	記による冷 室温)(℃) 2月 - 室温)(℃)	房負荷削 ×稼働日数 3月 ×稼働日 3日	減量計算 <u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> <u> </u> </u>	働時間(/日) 5月 598 (動時間(/日) 5日	× 施工面積 6月 336 × 施工面和	(m <sup>*</sup> ) × ガラ 7月 2,018 t(m <sup>*</sup> ) × フ 7日	<sup>2</sup> ス熱貫流率( 8月 2,542 イルム貼付ガ 8日	W/m <sup>1</sup> ・k) × 9月 1,046 合 ラス熟賞流率 9月	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 言† ±(₩/㎡・k) >	MJ換算值) 11月 3 < 0.0036(W 11日	12, , 998 → MJ±
: 冷房設 ラスのみ 単位 MJ	t : Bg = 熱貫流量 就 : Bf =	ロの熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月	<ul> <li>記による冷</li> <li>室温)(°c)</li> <li>2月</li> <li>2月</li> <li>2月</li> <li>2月</li> </ul>	房負荷削 ×稼働日数 3月 ×稼働日 3月	減量計算 ☆(/月) × 稼 4月 数(/月) × 和 数(/月) × 和 4月	尚時間(/日)     5月     -598     微時間(/日)     5月     5月     5月     5月     5月     5月     5月     50	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月	(m) × ガラ 7月 2,018 (m) × フ 7月	2,542 イルム貼付ガ 8月 2,542	W/m <sup>i</sup> ・k) × 9月 1,046 合 ラス熟賞流準 9月	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 計 ٤(₩/mi・k) > 10月	MJ換算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月	12, , 998 → MJ <u>#</u> 12,
: 冷房設 ラスのみ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ	t : Bg = 熟貫流量 式 : Bf = 熟貫流量	Pの熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月	たによる冷 · 室温)(℃) 2月 - 室温)(℃) 2月 2月	房負荷削 ×稼働日数 3月 ×稼働日 3月	減量計算 ☆(/月) × 稼 4月 数(/月) × 和 4月	圖時間(/日) 5月 598 國時間(/日) 5月 584	× 施工面積 6月 336 × 施工面利 6月 328	(mf) × ガラ 7月 2,018 t(mf) × フ 7月 1,970	<ul> <li>ス熱貫流率( 8月</li> <li>2,542</li> <li>イルム貼付ガ</li> <li>8月</li> <li>2,482</li> </ul>	W/m <sup>1</sup> ・k) × 9月 1,046 合 ラス熱賞流準 9月 1,022	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 計 ≤(₩/m <sup>1</sup> ·k) → 10月 -1,314	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月	12, , 998 → MJ± 12,
: 冷房設 ラスのみ 単位 WJ 単位 WJ 単位 WJ	t : Bg = 熱貫流量 式 : Bf = 熱貫流量	の熱貫流 (外気温 – 1月 (外気温 – 1月	<ul> <li>記による冷</li> <li>室温)(°c)</li> <li>2月</li> <li>2月</li> <li>室温)(°c)</li> <li>2月</li> </ul>	房負荷削 × 稼働日費 3月 × 稼働日 3月	減量計算 &(/月) × 稼 4月 数(/月) × 和 数(/月) × 和 4月	働時間(/日) 5月 	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月 328	(m <sup>*</sup> ) × ガラ 7月 2,018 (m <sup>*</sup> ) × フ 7月 1,970	e ス熱貫流率( 8月 2,542 イルム貼付ガ 8月 2,482	W/m <sup>1</sup> ・k) × 9月 1,046 ラス熱貫流車 9月 1,022 合	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 計 ±(₩/㎡・k) > 10月 -1,314 計	MJ換算値) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3	12, , 998 → мյ± 12, , 904
: 冷房設 ラスのみ 単位 WJ 単位 WJ 単位 MJ 単位 MJ	た期間中 t : Bg = 熱貫流量 式 : Bf = 熱貫流量 式 : B =	の熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月 1月 	たによる冷 室温)(℃) 2月 - 室温)(℃) 2月 2月 2月 2月	房負荷削 ×稼働日数 3月 ×稼働日 3月 3月	減量計算 ☆(/月) × 稼 4月 数(/月) × 稼 4月 4月 4月 4月	動時間(/目) 5月 598 (動時間(/目) 5月 584 5月	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月 328	(m <sup>*</sup> ) × ガラ 7月 2,018 t(m <sup>*</sup> ) × フ 7月 1,970	<ul> <li>ス熱貫流率( 8月</li> <li>2,542</li> <li>イルム貼付ガ</li> <li>8月</li> <li>2,482</li> <li>8月</li> </ul>	W/m <sup>1</sup> ・k) × 9月 1,046 ラス熱賞流車 9月 1,022 合 9月	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 計 ±(₩/mi・k) → 10月 -1,314 計	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3 11月	12. , 998 → MJ± 12, , 904
: 冷房設 ラスのみ 単位 MJ 単位 MJ	た 定 期間 中 に 8 8 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	ロの熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月 1月 <u>Bg - Bf</u> 1月	たによる冷 ・ 室温)(°C) 2月 - 室温)(°C) 2月 2月 2月	房負荷肖獎 3月 × 稼働日 3月 3月	減量計算 & (/月) × 稼 4月 数(/月) × 稼 4月 4月 4月	圖時間(/目) 5月 -598 劉時間(/目) 5月 -584 5月 -14	× 施工面積 6月 3336 × 施工面積 6月 328 6月	(m) × ガラ 7月 2,018 (m) × フ・ 7月 1,970 7月	<ul> <li>ス熱貫流率( 8月</li> <li>2,542</li> <li>イルム貼付ガ 8月</li> <li>2,482</li> <li>8月</li> <li>60</li> </ul>	W/m <sup>1</sup> ・k) × 9月 1,046 合 ラス熱賞流準 9月 1,022 合 9月	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 計 ±(₩/m*·k) → 10月 -1,314 計 10月	MJ換算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3 11月	12, , 998 → MJ# 12, , 904
: 冷房設 <sup>1</sup> ラスのみ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ	た 定 期間 中 就 貫 流 量 式 : Bf = 式 : B = 式 : B = 式 : B = 式 : B = :	ロの熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月 8 <u>g</u> - Bf 1月	記による冷 · <u>室</u> 温) (°C) 2月 - 室温) (°C) 2月 2月	房負荷削 × 稼働日 3月 3月 3月 3月	減量計算 &(/月) × 稼 4月 数(/月) × 稼 4月 4月 4月	働時間(/日) 5月 -598 御時間(/日) 5月 -584 5月 -14	×施工面積 6月 336 ×施工面積 6月 328 6月 8	(m <sup>2</sup> ) × ガラ 7月 2,018 1,970 7月 7月 48	2. 8月 2,542 イルム貼付ガ 8月 2,482 8月 60	₩/m <sup>1</sup> ・k) × 9月 1,046 合 ラス熱賞流準 9月 1,022 合 9月 24	0.0036 (W → 10月 -1, 346 at 10月 -1, 314 at 10月 -1, 314 at -1, 314 -1, 314 at -1, 314 -1, 314	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(₩ 11月 3 11月	12 , 998 → MJ 12 , 904 12
:: 冷房設 ( ) ) ) ) ) ) ) ) ) ) ) ) )	定期間中 (t : Bg = 熱貫流量 式 : Bf = 気 : B = 気 : B = 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、	ロの熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月 1月 1月	記による冷 室温) (*C) 2月 - 室温) (*C) 2月 2月 2月	房負荷削 × 稼働目 3月 3月 3月 3月	減量計算	<ul> <li>御時間(/日)</li> <li>5月</li> <li>-598</li> <li>御時間(/日)</li> <li>5月</li> <li>-584</li> <li>5月</li> <li>-14</li> <li>ネ効果()</li> </ul>	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月 328 6月 8 令 栗 負 荷 問	(m <sup>1</sup> ) × ガラ 7月 2,018 ((m <sup>1</sup> ) × フ. 7月 1,970 7月 48 41) 読量)	2. Sh 3. J 2. S42 イルム貼付ガ 8月 2. 482 8月 60	#/m・k) × 9月 1,046 合 ラス熟員流時 9月 1,022 合 9月 9月 24 合	0.0036 (₩ → 10月 -1,346 at ±(₩/mt·k) > 10月 -1,314 at 10月 -32	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3 11月	12 , 998 → MJ1 12 , 904 12 94
3 : 冷房調 「 「 「 「 「 「 「 「 、 の み 「 「 、 の み 「 「 う ス の み 「 「 し 、 の み 「 「 し 、 の み 「 し し ム 貼 付 時 「 」 、 い し い い し い し い し い し い し い い し い し い い し い し い い し い し い い し い い し い い い い い い い い い い い い い	た 定期間中 ま 	a の熱貫流 (外気温 - 1月 (外気温 - 1月 日 日 月 道 (外気温 - 1月 日 日 日 (外気温 - 1月 日 日 日 (外気温 - 1月 日 日 日 日 (外気温 - 1月 日 (外気温 - 1月) (外気温 - 1月)	記による冷 室温)(で) 2月 - 室温)(で) 2月 2月 2月 2月 2月	房負荷肖 × 稼働目 3月 × 稼働日 3月 3月 3月 3月 	減量計算 (/月)× 4月 数(/月)× 4月 4月 4月 6計省エ	m時間(/日) 5月 -598 5月 -584     5月 -14     ネ効果()	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月 328 6月 8 令房負荷首	(m <sup>1</sup> ) × ガラ 7月 2,018 1,970 7月 1,970 7月 48 約減量)	ウス熱量読単( 8月 2、542 イルム貼付ガ 8月 2、482 8月 60	#/m・k) × 9月 1,046 合 うス熱貫流時 9月 1,022 合 9月 9月 24 合	0.0036 (W	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3 11月	12 , 998 → MJ 12 , 904 12 94
:: 冷房設 ( ) ) ) ) ) ) ) ) ) ) ) ) )	た 定 期間 中 素 素 素 素 素 ま B 子 一 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 流 量 熟 査 二 思 H 目 一 一 熟 査 流 量 熟 査 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 H 二 思 日 二 思 日 二 思 日 二 思 日 二 思 日 二 思 二 思 日 二 こ 思 日 二 こ 思 日 二 こ 思 日 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 日 二 こ 思 日 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 二 こ 思 二 こ こ 思 二 こ こ こ こ こ こ こ こ こ こ こ こ こ	■の熱貫通 (外気温 – 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月	記による冷 室温)(*0) 2月 - 室温)(*0) 2月 2月 2月 2月	房負荷削 ※稼働目費 3月 ×稼働日 3月 3月 3月 3月 3月 3月	減量計算 (/月)× 4月 数(/月)× 4月 4月 4月 6計当1	■時間(/日) 5月 598 ■時間(/日) 5月 584 5月 14 ネ効果() ☆唇嬰() * * 常見 14 * 次 の果()	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月 328 6月 8 令房負荷育 工本効果分)	(mf) × ガラ 7月 2,018 ((mf) × フ 7月 1,970 7月 48 ()減量)	ウス熱量流車( 8月 2、542 イルム貼付ガ 8月 2、482 8月 60	W/mf+k) × × 9月 1,046 ラス熱貫流率 9月 1,022 合 9月 24 合	0.0036 (# 10月 -1,346 計 (#/m*k) > 10月 -1,314 計 10月 -32 計	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3 11月	12 , 998 → MJ1 12 , 904 12 94
: 冷房間 ラスのみ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ 単位 MJ 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二	た 定 期間中 素 素 素 素 素 ま 路 貫 流 量 素 素 ま き ち 年 、 ま き ち 年 、 、 数 貫 流 量 、 ま ち ち 年 、 、 数 貫 流 量 、 、 数 貫 流 量 、 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 貫 流 量 、 数 目 、 目 、 日 = 、 数 目 、 二 数 目 二 の も の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る の る る る る の る る る の る の る る る る る る る る る の る る る る る る る る る る る る る	a の熱貫道 - 1月 (外気温 - 1月 日 1月 日 月 道 (外気温 - 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月	による冷 室温)(℃) 2月 - 室温)(℃) 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月	房負荷目 × 稼働目 3月 × 稼働目 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月	減量計算 (x/月)× 株 4月 数(/月)× 株 4月 4月 6合計省工 (納星)1. 4月	<ul> <li>動時間(/日)</li> <li>5月</li> <li>-598</li> <li>喇時間(/日)</li> <li>5月</li> <li>-584</li> <li>5月</li> <li>-14</li> <li>ネ効果()</li> <li>6月</li> <li>-14</li> </ul>	× 施工面積 6月 336 × 施工面積 6月 328 6月 8 令房負荷作 工木効果分 6月	(mf) × ガラ 7月 2,018 ((mf) × 2・ 7月 1,970 7月 48 削減量)	<ul> <li>ス熱量法率(</li> <li>8月</li> <li>2、542</li> <li>イルム貼付ガ</li> <li>8月</li> <li>2、482</li> <li>8月</li> <li>60</li> <li>8月</li> </ul>	W/mf・k) × 9月 1,046 合 ラス熱東演導 9月 1,022 合 9月 24 合 9月	0.0036 (W - 10月 -1,346 計 :(W/m(+k) > 10月 -1,314 計 10月 10月	MJ换算值) 11月 3 < 0.0036(W 11月 3 11月	12. , 998 → MJ± 12. , 904 12. 94
: 冷房み ラスのみ 単位 い 単位 い 単位 い 差 い 一 間 一 し の の の の の の の の の の し し い の の の し し い の の の の	tr 定期間中 ま 素 素 素 素 素 素 素 素 素 素 素 素 素	a の熱貫道 - 1月 (外気温 - 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月 1月	による冷 室温)(で) 2月 - 室温)(で) 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月 2月	房負荷削 × 稼働目 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月 3月	減量計算 (x/月)× 株 4月 数(/月)× 株 4月 4月 6合計省工 (統要) 1. 4月	(個時間(/日) 5月 598 (個時間(/日) 5月 584 5月 14 ネ効果() ( 冷鹿期間 金 5月 3,766	× 施工面積 6月 3366 × 施工面積 6月 328 6月 6月 6月 6月 6月 3,292	(m) × ガラ 7月 2,018 2,018 1,970 7月 1,970 7月 48 刹減量) 7月 3,638	○ス熟員法単位 8月 2、542 イルム貼付ガ 8月 2、482 8月 60 8月 3、898	W/mf·k) × 9月 1,046 合 ラス熱東流時 9月 1,022 合 9月 24 合 9月 3,468	0.0036 (W — 10月 -1,346 計 :(W/m(+k) > 10月 -1,314 計 10月 -32 計 10月 3,500	MJ换算值) 11月 3 3 (○0.0036(₩ 11月 3 11月 11月 11月	12 , 998 → MJ1 12 , 904 12 94

冷房期間の省エネ効果 c = a ー b =

21,562 MJ

詳細版計算結果報告サンプル (3ページ目)

詳細版計算結果報告サンプル (4ページ目)

#### Ⅱ-A : 暖房期間中の日射遮へいによる暖房負荷削減量計算 式 : A'g = 一日射量(MJ/m'日) × 施工面積(m') × 稼働日数(/月) × ガラスの日射熱取得率 1月 2月 3月 4月 5月 6月 7月 8月 9月 10月 11月 12月 ガラスのみ 東 単位 MJ 南東 -8,709 -8,784 -9,384 -8,671 南 南西 -8,709 -8,784 -9,384 -8,671 西 北西 北 北東 天頂 合計 -17,418 -17,568 -18,768 -17.342 -71,096 MJ 合計 式 : A'f = 一日射量(MJ/m'日) × 施工面積(m)) × 稼働日数(/月) × フィルム貼付ガラスの日射熱取得率 1月 2月 3月 4月 5月 6月 7月 8月 9月 10月 11月 12月 フィルム貼付時 東 単位 MJ 南東 -7,016 -7,076 -7,560 -6, 986 南 南西 -7.016 -7.076 -7.560 -6, 986 西 北西 北 北東 天頂 合計 -14.032 -14.152 -15.120 -13, 972 -57, 276 MJ 合計 式 : A' = A'g - A'f 5月 6月 7月 8月 9月 10月 11月 12月 1月 2月 3月 4月 東 差 単位 MJ 南東 -1, 693 -1, 708 -1, 824 -1, 685 南 南西 -1,693 -1,708 -1,824 -1, 685 西 北西 ± 北東 天頂 合計 -3.386 -3.416 -3.648 -3, 370 合計 -13, 820 MJ Ⅱ-B : 暖房期間中の熱貫流による暖房負荷削減量計算 式 : B'g = (室温 - 外気温)("C)× 稼働日数(/月)× 稼働時間(/日)× 施工面積(mf)× ガラス熱貫流率(W/mf・k)× 0.0036())→ MJ換算値) ガラスのみ 1月 2月 3月 4月 5月 6月 7月 8月 9月 10月 11月 12月 単位 MJ 熱賞流量 3,888 3,626 2,206 2.954 승計 12.674 MJ 式 : B'f = (室温 — 外気温)(°C) × 稼働日数(/月) × 稼働時間(/日) × 施工面積(m<sup>2</sup>) × フィルム貼付ガラス熱貫流率(W/m<sup>1</sup>・k) × 0.0036(W → MJ換算値) フィルム貼付時 1月2月3月4月5月6月7月8月9月10月11月12月 単位 MJ 熱貫流量 3,796 3,540 2,154 2, 882 12, 372 MJ 合計 式 : B' = B'g - B'f 1月 2月 3月 4月 5月 6月 7月 8月 9月 10月 11月 12月 差 単位 MJ 熱貫流量 92 86 52 72 合計 302 MJ Ⅱ-C:暖房期間中の日射遮へいと熱貫流とによる合計省エネ効果(暖房負荷削減量) 注 : 流入減少分が暖房負荷増大分となる。 11月 12月 単位 MJ 合計 -3,294 -3,330 -3,596 -3, 298 合計 -13, 518 MJ ガラスのみの暖房負荷量合計 d = A'g + B'g = -58, 422 MJ フィルム貼付時の暖房負荷量合計 e = A'f + B'f = -44,904 MJ 暖房期間の省エネ効果 f = d – e = -13, 518 MJ Ⅲ : 冷房期間と暖房期間とを加えた年間の空調負荷削減量 式 : c + f (Page 3 【計算結果】 3. 月ごとの省エネ効果分) 1月 2月 3月 4月 5月 6月 7月 8月 9月 10月 11月 12月 単位 MJ 合計 -3.294 -3.330 -3.596 3, 766 3, 292 3, 638 3, 898 3, 500 -3, 298 3, 468 8.044 MJ/年 合計

『暖房時の日射遮蔽考慮』 No.057737616