# 「省エネルギー計画書」

平成 24年 10月 2日 作成

								071 2 H 1F/1%
趸	建	社名及び						
	築	氏 名						
Ē	È	住所						
=	2	氏 名 (代表者)						
	文 計	事務所名						
	者	所 在 地						
	計点	画書作成者 氏名						
		事着手予定年月日	1 十二九年甘	准 9 房門	5 公甘淮 9 A	物販店舗等基準 ④ 事務所	<b></b>	
	適	用した基準				集会所等基準 8.工場等		
		建築物の名称	兼用住宅					
		建 設 地						
		用 途						
		工 事 種 別						
趸	畫	高 さ						
努	築	階数						
4	勿	構造						
0	カ	敷 地 面 積			m²	建築面積		m²
村	既			185. 48	$m^2$	うち地上部分	185. 48	3 m <sup>2</sup>
孠	更		ホテル等	_	$m^2$	ホテル等		- m²
			病院等	_	$m^2$	病院等		- m²
			物販店舗等		$m^2$	物販店舗等		- m²
		延 べ 面 積	事務所等		m²	事務所等		m²
		(今回申請部分)	学校等	-	m²	学校等		- m²
			飲食店等	74. 54	m²	飲食店等	74. 5	4 m²
			集会所等	-	m²	集会所等		- m²
			工場等	-	m²	工場等		- m²
			住宅	110. 94	m²	住宅	110. 94	4 m²
			その他		m²	その他		m²
		平均階床面積			m²	屋内周囲空間の床面積	66. 24	4 m²
	主要	部 位	熱貫流率 U	$(W/m^2 \cdot K)$		日射侵力	人率 η	
	部分	外 壁	U =	0.000	(OW5)	η =	0.000	(OW5)
	の熱	屋根	Π =	0.000	(OR1)	η =	0.000	(OR1)
	貫	窓	Π =	0.000	(GL1B)	η =	0.000	(GL1B)
建	流率	外気に接する床	Π =	0.000	(PL1)	$\eta$ =	0.000	(PL1)
築	熱	期間暖房負荷				θΗ =		M J /年
計	-	期間冷房負荷				θ C =		M J /年
画		年間熱負荷				$\theta = \theta H + \theta C =$		M J /年
	年	間熱負荷係数		1, 028. 4	M J / ㎡・年	( 判断基準値	990	M J /m²·年)
		t meta - → t folio t N.I	①. 拡張デグリ					
	-	上覧の計算方法	2. 拡張デグリ 3. その他(	ーアー法	(簡易法)			)
			1. 複層ガラス	た 採田				
		建築計画における主要 なメエネルギーモ法	2. 屋上緑化を					
	7	な省エネルギー手法	3. その他(					)
ш								

		年間空気調和消費エネルギー量		МЈ	/年
	rht:	年間仮想空気調和負荷		МЈ	/年
	空気調	空調エネルギー消費係数(CEC/	/AC)	*	
	<b>响和設備</b>	上覧の計算方法		相当運転時間法(EFH法) レーションプログラム「BECS/CEC/AC」 (	)
		空調計画における主要な 省エネルギー手法	① 外気負 4. その他	$\smile$	採用 )
		年間換気消費エネルギー量		МЈ	/年
	機	年間仮想換気消費エネルギー量		МЈ	/年
	械換	換気エネルギー消費係数(CEC/	/V)	*	
	気設備	上覧の計算方法	① 詳細法 2. その他	(	)
				■、照明連動制御等の採用 低圧三相かご形誘導電動機の採用 ③ その他( ON-OFF制御	)
		年間照明消費エネルギー量		МЈ	/年
設		年間仮想照明消費エネルギー量		МЈ	/年
備	照明	照明エネルギー消費係数(CEC/	/L)	*	
計	設備	上覧の計算方法1. 詳細法2. 簡略化3. その他			)
画		照明計画における主要な 省エネルギー手法	$\sim$	・ト型の蛍光ランプの採用 ② 制御方法の工夫 アンビエント照明方式の採用 4.その他(	\
		年間給湯消費エネルギー量	3.9.20	M.J.	
		年間仮想給湯消費エネルギー量		別給湯の 、 MJ/	/年
	給湯	給湯エネルギー消費係数(CEC/HW)		記なし	
	設備	上覧の計算方法	1. 略算法M	1 2.略算法Y 3.その他 (	)
	-	給湯計画における主要な 省エネルギー手法		イプの制御の採用 2.自動給水栓の採用 2.自動給水栓の採用 2.自動給水栓の採用 4.その他 (	
		年間エレベーター消費エネルギー	E.	МЈ	/年
	工	年間仮想エレベーター消費エネルギ	ドー量	МЈ	/年
	レベ	エレベーターエネルギー消費係数	(CEC/EV)	*	
	   タ 	上覧の計算方法 2. その他		(	)
	·	エレベーター計画における主要な 省エネルギー手法		圧可変周波数制御方式(電力回生制御あり)を採用 圧可変周波数制御方式(電力回生制御なし)を採用 (	)
		ネルギー利用効率化 d備等の概要			

 注1)
 ル等、等、等、等、等、等、等、工等のの用にるあ、数のを用るのにあ、計画設備計画をごに別る

 注2)
 エネルギー利用効率化設備等の設にり、エネルギーの量の熱量の換算に別3にる数を回る数を用るに、「エネルギー利用効率化設備等の概要」のの()に当換算に用る数を記る

 ※
 様 (ポント法)を用し、当に「別」記し、当目の計付る

## PAL計算表(1):熱貫流率・日射侵入率

部位記号	部位(種類			熱貫流率∶U	吸収率: ε	日射侵入率: η
OR1 屋根	内	材料名 押えコンクリート 断熱材 アスファルト防水 普通コンクリート 非密閉中空層 岩綿吸音板	mm 100 50 10 140 12.5	$ \begin{array}{l} \text{U=} \ 1 \ / \ (1 \ / 23 \\ + 0.1 / 0.8 \\ + 0.05 / 0.028 \\ + 0.01 / 0.11 \\ + 0.14 / 1.4 \\ + 0.07 \\ + 0.0125 / 0.064 \\ + 1 / 9 \ ) \\ = 0.397 \end{array} $	ε = 0.80	η =0.04× ε U =0.04 ×0.80 ×0.3970 =0.013
OW1 壁	外内	材料名 吹き付けタイル ラスモルタル 非密閉中空層 せっこうボード	mm 1 20	U= 1/(1/23 +0.001/1.3 +0.02/1.5 +0.07 +0.009/0.17 +1/9) = 3.43	ε = 0.80	η = 0.04 × ε U  = 0.04 × 0.80 × 3.45 = 0.1104
OW2 壁	外内	材料名 アルミパネル 非密閉中空層 ALC板 断熱材	mm 3 125 25			
OW3 壁	外	材料 名 ALC 板 断熱 材	mm 125 25			
OW4 壁	外 内	<b>材料名</b> ALC板 断熱材 非密閉中空層 せっこうボード せっこうボード	mm 125 25 12.5 9.5			
OW5 壁	外 内	材料名 ガラス 断熱材 非密閉中空層 耐熱ボード	mm 15 25 25			
OW6 壁	外	材料名 アルミルーバー アルミパネル 断熱材 非密閉中空層 せっこうボード せっこうボード	mm 60 3 25 12.5 9.5			

## PAL計算表(1):熱貫流率・日射侵入率

部位記号	部位(種類・厚さ)	熱貫流率:U	吸収率: ε	日射侵入率: η
<b>G L 1</b> ガラス	外 内 材料名 mm 短板ガラス 6	U= 6.30	ε = -	$\eta = 0.84$
<b>GL1B</b> ガラス	外     内     材料名     mm       高性能熱線反射ガラス     15			
<b>GL2</b> ガラス	外 内       			
P L 1 軒天	内 			

### 飲食店客席 PAL計算表 (3)

件名: 兼用住宅 H24.10.2

地域	G
	(東京)

kH	0.70
kC	1.05

ゾーン名称	N	

		部位記号	部位面積:A	熱貫流率:U	U × A	日射侵入率: η H	η H × A	日射侵入率:ηC	$\eta$ C $\times$ A
		GL1	2. 0	6. 30	12. 6	0. 840	1. 7	0.840	1.
(a)	(1)	OW1	10. 4	3. 43	35. 7	0.110	1.1	0. 110	1.
日	空								
の	調								
当	室								
た									
る									
部									
分									
				ΣUA1 (1)	48. 3	Ση ΗΑ1 (4)	2.8	Ση CA1 (6)	2.
		GL1	2. 0	6. 30	12. 6	0.840	1.7	0.840	1.
	(p)	OW1	10.4	3. 43	35. 7	0.110	1. 1	0.110	1.
	非								
	空								
	調								
	室								
				$1/2 \Sigma \text{ UA3 } (2)$	24. 1	$1/2 \Sigma \eta \text{ HA3 (5)}$	1. 4	$1/2 \Sigma \eta \text{ CA3 } (7)$	1.
		1. 91	× Ap1	(3)	25. 3				
			UI	(a) = (1) + (2) + (3)	97. 7			(6)+(7)	4.
						(注) 庇が	ない場合は、η	H=ηC=η とする。	
(b)	(1)	GL1		6. 30	0.0				
日	空	OW1		3. 43	0.0				
陰	調							Δθの計算	
の	室					日の当る空調床		13. 3	
部						日陰の空調床面			m²
分							Ap(イ)	13. 3	
				$\Sigma$ UA2 (8)	0.0	非空調床面積:		6. 6	
	(1)	GL1		6. 30	0.0		Ар	19. 9	mí
	非	OW1		3. 43	0.0	内部発熱			( )
	空					$24.2 \times \text{Ap}(4) + 6$		360. 4	W (11)
	調					UT = (1) + (2) + (3)			TTT (TT (4.5)
	室					+(8)+(9)			W/K (12)
						$\Delta \theta = (11)/(12$	2)	4	K

	期間暖	房負荷	期間	<b>令房負荷</b>
	$\theta$ Href= 2 2 - $\Delta$ $\theta$	18	θ Cref= 2 6 - Δ θ	22
期	$\rho H=(4)+(5)/(1)+(2)+(3)$	0.04	$\rho C = (6) + (7) / (1) + (2) + (3)$	0.04
間	EHD	1,800	ECD	430
負	DoH	1,690	DoC	340
荷	{(1)+(2)+(3)}*EHD	175, 887. 9 (13)	{(1)+(2)+(3)}*ECD	42, 017. 7 (15)
	{(8)+(9)+(10)}*DoH	0.0 (14)	{(8)+(9)+(10)}*DoC	0.0 (16)
	QH=0. 0864kH*{(13)+(14)}	10.637.7 M I /年	$QC=0.0864*kC*{(15)+(16)}$	3.811.8 M I /年

0.0

0.0

0.0

 $1/2 \Sigma UA4$  (9)

UT(b)=(8)+(9)+(10)

(10)

1.91 × Ap2

 $\Sigma\, A$ 

QH + QC 14,449.5 MJ/年 ゾー	- > PAL = (QH+QC)/Ap	727 M J /年
--------------------------	----------------------	------------

P負荷 =Σ(QH+QC)	M J /年	P面積 =ΣAp	m²
	PAL = P負荷 / P面積		M J /年

## 飲食店客席 PAL計算表 (3)

件名: 兼用住宅 H24.10.2

地域	G
	(東京)

kH	0.70
kC	1.05

ゾーン名称	E	

		部位記号	部位面積:A	熱貫流率:U	U × A	日射侵入率:ηH	II × A	日射侵入率:ηC	ηC × A
				然貝///平·0 6.30	24. 9		$\eta H \times A$ 3.3		$\eta \leftarrow \wedge A$
( )	(1)	GL1	4. 0			0.840			
(a)	(1)	OW1	20.8	3. 43	71. 3	0.110	2. 3	0.110	2. 3
日	空								
0	調								
当	室								
た									
る									
部									
分									
		***************************************	*************************************						
				ΣUA1 (1)	96. 2	$\Sigma$ $\eta$ HA1 (4)	5. 6	$\Sigma \eta \text{ CA1 } (6)$	5. 6
	(1)								
	非								
	空								
	調								
	室								
				$1/2 \Sigma \text{ UA3 } (2)$	0.0	$1/2 \Sigma \eta \text{ HA3 (5)}$	0.0	$1/2 \Sigma \eta \text{ CA3 (7)}$	0.0
		1.91	× Ap1	(3)	25. 3				
			Ul	$\Gamma(a) = (1) + (2) + (3)$	121. 5	(4)+(5)	5. 6	(6)+(7)	5. 6
								H=ηC=η とする。	
(b)	(1)							. ,	
日	空								
陰	調						中五種し	Δθの計算	

		1.91	× Api	(3)	25. 3
			U'	$\Gamma(a) = (1) + (2) + (3)$	121.5
(b)	(1)				
日	空				
陰	調				
の	室				
部					
分					
				ΣUA2 (8)	0.0
	(p)				
	非				
	空				
	調				
	室				
				1/2 Σ UA4 (9)	0.0
		1. 91	× Ap2	(10)	0.0
		ΣΑ		(b) = (8) + (9) + (10)	0.0

床面積と	Δθの計算	
日の当る空調床面積 :Ap1	13. 3	m²
日陰の空調床面積 :Ap2	0.0	m²
空調床面積 :Ap(イ)	13. 3	m²
非空調床面積 :Ap(口)	0.0	m²
合計床面積 :Ap	13. 3	m²
内部発熱		
$24.2 \times Ap(1) + 6 \times Ap(\square)$	320. 7	W(11)
UT = (1) + (2) + (3)		
+(8)+(9)+(10)	121. 5	W/K (12)
$\Delta \theta = (11)/(12)$	3	K
-		

	期間暖	房負荷	期間冷房負荷		
	$\theta$ Href= 2 2 - $\Delta$ $\theta$	19	θ Cref= 2 6 - Δ θ	23	
期	$\rho \text{ H=}(4)+(5)/(1)+(2)+(3)$	0.05	$\rho C = (6) + (7) / (1) + (2) + (3)$	0.05	
間	EHD	1,670	ECD	520	
負	DoH	1, 910	DoC	250	
荷	{ (1) + (2) + (3) } *EHD	202, 956. 6 (13)	{(1)+(2)+(3)}*ECD	63, 196. 1 (15)	
	{(8)+(9)+(10)}*DoH	0.0 (14)	$\{(8)+(9)+(10)\}*DoC$	0.0 (16)	
	QH=0.0864kH*{(13)+(14)}	12,274.8 MJ/年	QC=0.0864*kC*{(15)+(16)}	5,733.1 MJ/年	

QH + QC 18,008.0 MJ/年	ゾーン PAL =(QH+QC)/Ap	1,359 MJ/年
-----------------------	---------------------	------------

P 負荷 = Σ (QH+QC)	M J /年	P面積 =ΣAp	m²
	PAL = P負荷 / P面積		M J /年

## 飲食店客席 PAL計算表 (3)

件名: 兼用住宅 H24.10.2

地域	G
	(東京)

kH	0.70
kC	1.05

ゾーン名称	S	

		部位記号	部位面積:A	熱貫流率:U	$U \times A$	日射侵入率:ηH	$\eta$ H $ imes$ A	日射侵入率:ηC	$\eta$ C $\times$ A
		GL1	9. 5		59. 5	0.840	7. 9	0.840	7. 9
(a)	(1)	OW1	15. 3	3. 43	52. 4	0. 110	1.7	0. 110	1. 7
日	空								
の	調								
当	室								
た									
る									
部									
分									
				ΣUA1 (1)	112.0	Ση HA1 (4)	9. 6	Ση CA1 (6)	9.
	(p)								
	非								
	空								
	調								
	室								
				1/2ΣUA3 (2)	0.0	$1/2 \Sigma \eta \text{ HA3 (5)}$	0.0	$1/2 \Sigma \eta \text{ CA3 (7)}$	0.
		1. 91	× Ap1	(3)	25. 3				
			U′.	$\Gamma(a) = (1) + (2) + (3)$	137. 3	(4)+(5)	9. 6	(6)+(7)	9. (
						(注) 庇が	ない場合は、η	H=ηC=η とする。	
(b)	(1)								
	70								

日空 陰 調 0) 室 部 分  $\Sigma$  UA2 (8) (p) 非 空 調 室  $1/2 \Sigma UA4$  (9) 0.0 1.91 × Ap2 0.0 UT(b)=(8)+(9)+(10)  $\Sigma\,\mathrm{A}$ 0.0

m² m² m²
m²
m²
m²
W(11)
W/K (12)
K

	期間暖	房負荷	期間沿	<b>冷房負荷</b>
	$\theta$ Href= 2 2 - $\Delta$ $\theta$	20	θ Cref= 2 6 - Δ θ	24
期	$\rho \text{ H=}(4)+(5)/(1)+(2)+(3)$	0.07	$\rho C=(6)+(7)/(1)+(2)+(3)$	0.07
間	EHD	1, 100	ECD	600
負	DoH	2, 140	DoC	180
荷	{ (1) + (2) + (3) } *EHD	151, 015. 9 (13)	{(1)+(2)+(3)}*ECD	82, 372. 3 (15)
	{(8)+(9)+(10)}*DoH	0.0 (14)	$\{(8)+(9)+(10)\}*DoC$	0.0 (16)
	QH=0.0864kH*{(13)+(14)}	9,133.4 MJ/年	QC=0.0864*kC*{(15)+(16)}	7, 472.8 M J /年

QH + QC 16,606.3 MJ/年	ゾーン PAL =(QH+QC)/Ap	1,253 MJ/年
-----------------------	---------------------	------------

P 負荷 = Σ (QH+QC)	M J /年	P面積 =ΣAp	m²
	PAL = P負荷 / P面積		M J /年

## 飲食店 非客席 (1)

件名: 兼用住宅 H24.10.2

地域	G
	(東京)

kH	0.65
kC	1.05

ゾーン名称	S	

		l							
		部位記号	部位面積:A	熱貫流率:U	$U \times A$	日射侵入率:ηH		日射侵入率:ηC	$\eta$ C $ imes$ A
		GL1	2. 0	6. 30	12. 5	0.840	1.7	0.840	1. 7
(a)	(1)	OW1	22. 8	3. 43	78. 1	0.110	2. 5	0.110	2. 5
日	空								
0	調								
当	室								
た									
る									
部									
分									
				ΣUA1 (1)	90. 5	$\Sigma \eta$ HA1 (4)	4. 2		4. 2
		GL1		6. 30	0.0	0.840	0.0	0.840	0. (
	(1)	OW1		3. 43	0.0	0.110	0.0	0. 110	0. (
	非								
	空								
	調								
	室								
				1/2ΣUA3 (2)	0.0	$1/2 \Sigma \eta$ HA3 (5)	0.0	$1/2 \Sigma \eta \text{ CA3 (7)}$	0.0
		0.83	× Ap1	(3)	11.0				
			U'	$\Gamma(a) = (1) + (2) + (3)$	101. 5			(6)+(7)	4. 2
						(注) 庇が	ない場合は、 $\eta$	H=ηC=η とする。	
(b)	(1)								
日	空						-la-made )		
陰	調							Δθの計算	2
0	室					日の当る空調床		13. 3	
部						日陰の空調床面		0.0	
分	1					空調床面積	:Ap(イ)	13. 3	mi

		0.00	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	(0)	11.0
			U	T(a) = (1) + (2) + (3)	101.5
(b)	(1)				
日	空				
陰	調				
0)	室				
部					
分					
				ΣUA2 (8)	0.0
	(n)	NNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNNN		8	
	非				
	空				
	調				
	室				
				1/2ΣUA4 (9)	0.0
		0.83	× Ap2	(10)	0.0
		ΣΑ	UT	(b) = (8) + (9) + (10)	0.0

床面積と	Δθの計算	
日の当る空調床面積 :Ap1	13. 3	m²
日陰の空調床面積 :Ap2	0.0	m²
空調床面積 :Ap(イ)	13. 3	m²
非空調床面積 :Ap(口)	0.0	m²
合計床面積 :Ap	13. 3	m²
内部発熱		
$18.3 \times Ap(1) + 6 \times Ap(\square)$	242. 5	W(11)
UT = (1) + (2) + (3)		
+(8)+(9)+(10)	101. 5	W/K (12)
$\Delta \theta = (11)/(12)$	2	K

	期間暖	房負荷	期間科	<b>冷房負荷</b>
	$\theta$ Href= 2 2 - $\Delta$ $\theta$	20	θ Cref= 2 6 - Δ θ	24
期	$\rho \text{ H=}(4)+(5)/(1)+(2)+(3)$	0.04	$\rho C = (6) + (7) / (1) + (2) + (3)$	0.04
間	EHD	1,630	ECD	350
負	DoH	2, 140	DoC	180
荷	{ (1) + (2) + (3) } *EHD	165, 507. 4 (13)	{(1)+(2)+(3)}*ECD	35, 538. 4 (15)
	{(8)+(9)+(10)}*DoH	0.0 (14)	{(8)+(9)+(10)}*DoC	0.0 (16)
	QH=0.0864kH*{(13)+(14)}	9, 294. 9 M J	/年 QC=0.0864*kC*{(15)+(16)}	3, 224. 0 M J /年

QH + QC 12,518.9 MJ/年	ゾーン PAL =(QH+QC)/Ap	945 MJ/年
-----------------------	---------------------	----------

	P 負荷 = Σ (QH+QC)	M J /年	P面積 =ΣAp	m²
PAL = P負荷 / P面積				M J /年

## 飲食店 非客席 (2)

件名: 兼用住宅 H24.10.2

地域	G
	(東京)

kH	0.65
kC	1.05

ゾーン名称	W	

		部位記号	部位面積:A	熱貫流率:U	U × A	日射侵入率:ηH	$\eta$ H $\times$ A	日射侵入率:ηC	$\eta$ C $\times$ A
		GL1	2. 0	6. 30	12. 5	0.840	1.7		1.
(a)	(1)	OW1	5. 7	3. 43	19. 6	0.110	0. 6	0. 110	0.
日	空	5.1.2	311	0.10		0,110		0.110	
の	調								
当	室								
た									
る									
部									
分									
•									
				ΣUA1 (1)	32.0	Ση ΗΑ1 (4)	2. 3	Ση CA1 (6)	2. 3
		GL1	0. 7	6. 30	4. 1	0.840	0.5	0.840	0. 5
	(p)	OW1	4. 0	3. 43	13. 7	0.110	0.4	0. 110	0. 4
	非								
	空								
	調								
	室								
				1/2ΣUA3 (2)	8.9	$1/2 \Sigma \eta \text{ HA3 (5)}$	0.5	$1/2 \Sigma \eta \text{ CA3 (7)}$	0. 8
		0.83	× Ap1	(3)	3. 6			-	
			U1	$\Gamma(a) = (1) + (2) + (3)$	44. 5	(4)+(5)	2.8	(6)+(7)	2.8
						(注) 庇が	ない場合は、η	H=ηC=η とする。	
(b)	(1)								
日	空								
陰	調						床面積と	Δθの計算	
0)	室					日の当る空調床	E面積 :Ap1	4. 3	m²
如						日陰の充調由	: i + 1 + 2	0.0	m²

			U′.	$\Gamma(a) = (1) + (2) + (3)$	44. 5
(b)	(1)				
日	空				
陰	調				
0	室				
部					
分					
				$\Sigma$ UA2 (8)	0.0
	(1)				
	非				
	空				
	調				
	室				
				$1/2 \Sigma UA4$ (9)	0.0
		0.83		(10)	0.0
		$\Sigma$ A	UT	(b) = (8) + (9) + (10)	0.0

床面積む	: Δθの計算	
日の当る空調床面積:Ap1	4. 3	m²
日陰の空調床面積 :Ap2	0.0	m²
空調床面積 :Ap(イ)	4. 3	m²
非空調床面積 :Ap(口)	2. 3	m²
合計床面積 :Ap	6. 6	m²
内部発熱		
$18.3 \times Ap(4) + 6 \times Ap(\Box)$	92. 8	W(11)
UT = (1) + (2) + (3)		
+(8)+(9)+(10)	44. 5	W/K (12)
$\Delta \theta = (11)/(12)$	2	K
	<u> </u>	

	期間暖	房負荷	期間冷房負荷	
	$\theta$ Href= 2 2 - $\Delta$ $\theta$	20	θ Cref= 2 6 - Δ θ	24
期	$\rho \text{ H=}(4)+(5)/(1)+(2)+(3)$	0.06	$\rho C=(6)+(7)/(1)+(2)+(3)$	0.06
間	EHD	1,810	ECD	500
負	DoH	2, 140	DoC	180
荷	{ (1) + (2) + (3) } *EHD	80, 543. 3 (13)	{(1)+(2)+(3)}*ECD	22, 249. 5 (15)
	{(8)+(9)+(10)}*DoH	0.0 (14)	$\{(8)+(9)+(10)\}*DoC$	0.0 (16)
	QH=0.0864kH*{(13)+(14)}	4,523.3 MJ/年	QC=0.0864*kC*{(15)+(16)}	2,018.5 MJ/年

QH + QC 6,541.8 MJ/年	ゾーン PAL =(QH+QC)/Ap	988 MJ/年
----------------------	---------------------	----------

	P 負荷 =Σ (QH+QC)	68, 124. 49 MJ/年	P面積 =ΣAp	66. 24 m²
ſ	PAL = P負荷 / P面積			1,028.4 MJ/年