## 平成28年度建築基準整備促進事業

E7 住宅における地域性を活かした 省エネ技術の評価のための 簡易熱負荷計算法の検討

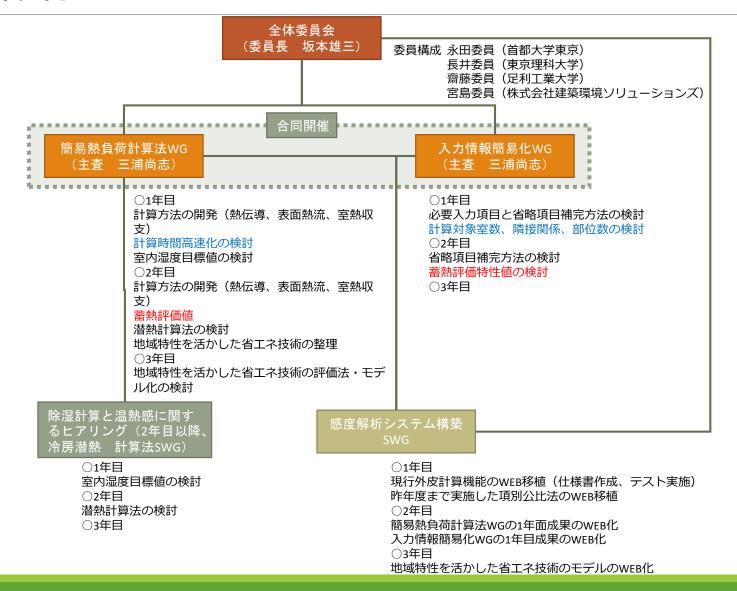
佐藤エネルギーリサーチ株式会社 共同研究:国立研究開発法人 建築研究所

## 1. 事業目的と概要

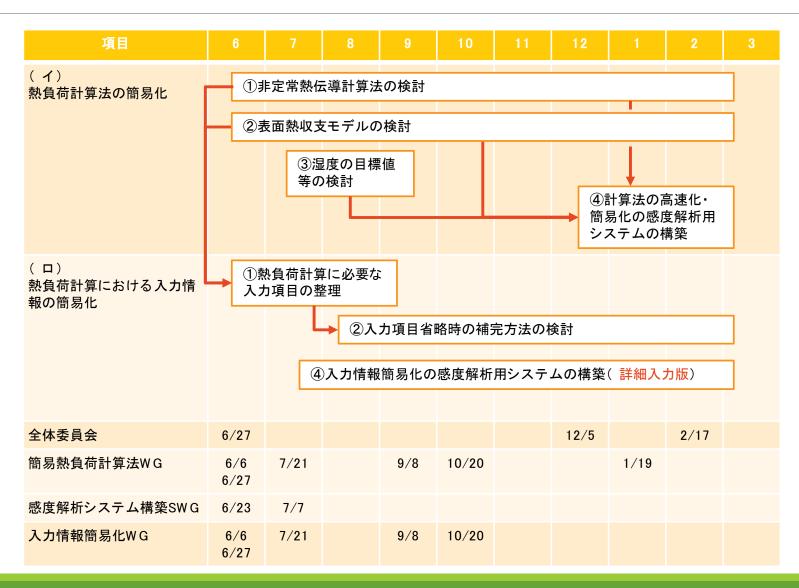
## 1.1 目的

- ◆ H25省エネ基準から断熱性能と1次エネルギーで評価
- ◆ 地域性を活かした建築的省工ネ技術は多岐にわたるが、評価しているのは一部
  - 断熱性能、日射取得性能、蓄熱性能(有無評価)、通風性能(有無評価)価)
- ◆ 新たな建築的省エネ技術が評価できるように、熱負荷計算法を開発し、1次エネルギー計算への組み込みを検討する

## 1.2 実施体制

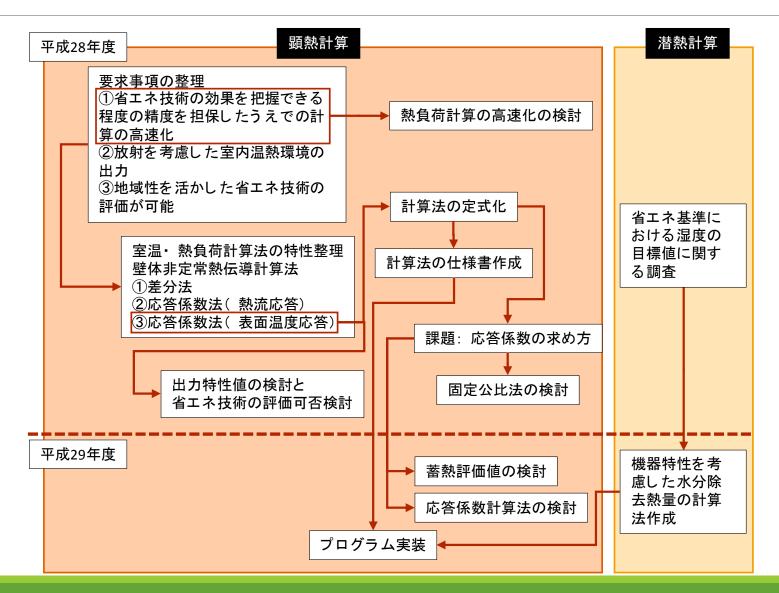


## 1.4 実施スケジュール (調査フロー)

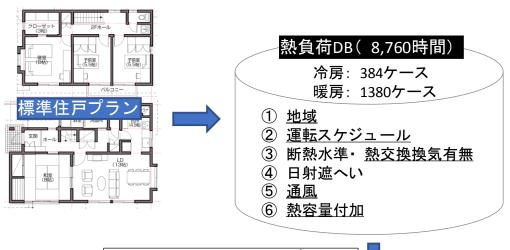


## 2. 熱負荷計算法の簡易化

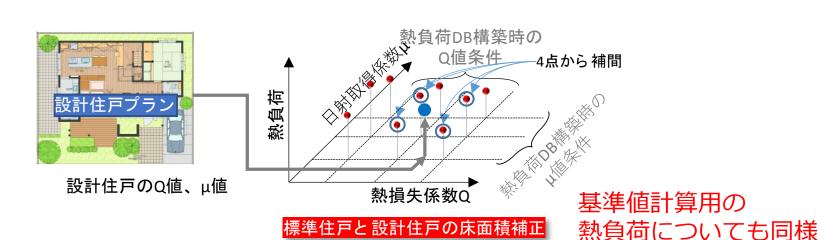
## 2.1 目的 調査フロー



## 2.2 現状の省エネ基準WEBにおける熱負荷計算法 設計住戸の毎時暖冷房負荷の計算フロー



下線の条件で2次元マップを作成



# 2.2 現状の省エネ基準WEBにおける熱負荷計算法現行計算法の課題

- ◆ 新しい建築的省エネ技術を評価するたびにデータベースの 再構築が必要でメンテナンスが煩雑
- ◆年間8,760時間×4条件×暖冷房2条件=70,080個のデータ を読み込んで計算する処理に時間がかかっている
  - 。現状、2~3秒程度

## 2.3 熱負荷計算法に求められる事項

- ◆ 各種省工ネ技術の効果を把握できる程度の計算精度を保ち つつ、計算速度の高速化と計算方法の簡易化を狙う
- ◆ 放射を考慮した室内温熱環境が出力可能
- ◆ 地域性を活かした省工ネ技術の評価が可能なこと

### 2.4 室温・熱負荷計算の高速化手法に関する検討

- ◆ 一般的な高速化手法
  - 。演算の回数を減らす → 未知数を少なくする
  - 大きな行列を解くのではなく、小さな行列を多段で解くようにする。
  - ライブラリ(三角関数、Log、べき乗など)を極力使わない
  - 。同じ計算を何度も実行しない
- ◆ 最近のシステム環境での高速化手法
  - 。演算の並列化
  - 。実行環境の64bit化
- ◆ 熱負荷計算の並列化
  - 並列化を進めれば、計算の高速化が図れるが、非定常熱伝導の計算は過去の計算結果が必要で並列化が難しい。
  - 基準値の計算と設計値の計算は並列化が可能
  - ・居室の負荷計算の並列化 → 隣室の境界条件を決める必要がある。(隣室温度差係数など)
  - 並列化については同期のコストもかかるため、小規模な並列化はかえって計算時間が長くなる場合がある。

## 2.5 代表的な室温・熱負荷計算方法の特性比較

		•		
		差分法	応答係数法(熱流応答)	応答係数法(表面温度応答)
基本	壁体熱伝導の解		室内表面での熱流	室内表面温度
	対流熱伝達率の 動的変更	可能	不可能	可能
	通気層の計算	可能	熱抵抗として入力	熱抵抗として入力
計算 速度	高速化の方法	分割を粗くする 壁体内部温度、表面温度と室 温・熱負荷の方程式を分離し 行列の次元数を小さくする	項別公比法	項別公比法 表面温度と室温・熱負荷の方 程式を分離し行列の次元数を 小さくする
	部位の未知数の 数	差分分割数+□	1	1
室内	個々の部位表面 温度の計算	未知数として直接計算	精度よい計算はできない	未知数として直接計算
		個々の表面温度より面積加重 平均する	全部位合計対流熱取得より計算(すべての部位で同じ対流 熱伝達率を使用する必要がある)	
仕様書	計算ロジックの わかりやすさ	壁体分割数によっては行列計算が必要 室内の放射の計算を行うとき に行列計算が必要	応答係数を別途与える場合に は四則演算程度で可能	応答係数を別途与える場合に は四則演算程度で可能 室内の放射の計算を行うとき に行列計算が必要
	壁体構成の抽象 化	可能	可能	可能
課題		壁体の分割方法	応答係数の求め方	応答係数の求め方

応答係数(表面温度応答)の方法で定式化を進める

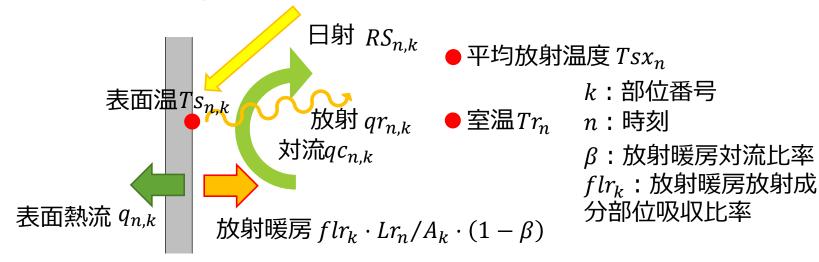
## 2.6 表面温度応答係数を用いた熱負荷計算法 2.6.1 室内空気の熱収支式

◆ 室空気の熱収支式離散化手法:後退差分

当該時刻の部位表面温度は  
来知なのでそのままでは方  
程式を解けない  
部位からの熱取得 
$$\Rightarrow = \sum_{k=1}^{Ns} hc_{n,k} \cdot A_k \cdot (Ts_{n,k} - Tr_n)$$
  
外気流入による熱取得  $\Rightarrow +ca \cdot \rho a \cdot V \cdot (To_n - Tr_n)$   
際室からの  
空気流入による  $\Rightarrow +ca \cdot \rho a \cdot \sum_{j=1}^{Nroom} Vnxt_{j,n} \cdot (Tr_{j,n-1} - Tr_n)$   
熱取得  $\Rightarrow +ca \cdot \rho a \cdot NV \cdot (To_n - Tr_n)$   
内部発熱  $\Rightarrow +H_n$   
室供給熱量  $\Rightarrow +(Lc_n + \beta \cdot Lr_n)$ 

# 2.6 表面温度応答係数を用いた熱負荷計算法 2.6.2 室内表面温度の計算(表面熱収支式)

- ◆ 室内表面の対流と放射熱伝達は分離する
- ◆ 室内透過日射熱取得は、室部位表面での発熱とする
- ◆ 放射暖房の発熱は室内表面発熱とする



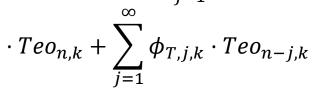
$$\begin{split} q_{n,k} &= qc_{n,k} + qr_{n,k} + RS_{n,k} + flr_k \cdot Lr_n/A_k \cdot (1-\beta) \\ &= h_c \cdot \left(Tr_n - Ts_{n,k}\right) + h_r \cdot \left(Tsx_n - Ts_{n,k}\right) + RS_{n,k} + flr_k \cdot Lr_n/A_k \cdot (1-\beta) \\ &= h_i \cdot \left(Ts_{n,k} - Tei_{n,k}\right) \\ Tei_{n,k} &= \frac{hc}{hi} \cdot Tr_n + \frac{hr}{hi} \cdot Tsx_n + \frac{RS_{n,k}}{hi} + \frac{flr_k \cdot Lr_n/A_k \cdot (1-\beta)}{hi} \end{split}$$

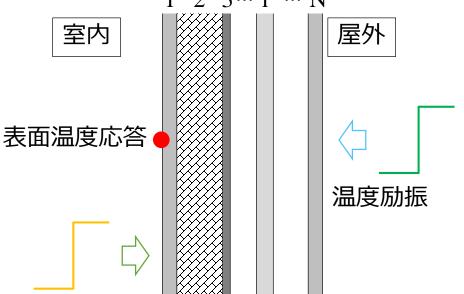
# 2.6 表面温度応答係数を用いた熱負荷計算法 2.6.2 室内表面温度の計算

- ◆ 励振:室内表面熱流・屋外温度
- ◆ 応答:室内表面温度
- ◆ 畳み込み演算の高速化:項別公比法
- ◆ 応答係数:別計算とする(試算は松尾の留理定理による方法では、123mimN

熱流励振

法でラプラス逆変換)  $Ts_{n,k} = \sum_{j=0}^{\infty} \phi_{A,j,k} \cdot q_{n-j,k} + \sum_{j=0}^{\infty} \phi_{T,j,k} \cdot Teo_{n-j,k}$   $= \phi_{A,0,k} \cdot q_{n,k} + \sum_{j=1}^{\infty} \phi_{A,j,k} \cdot q_{n-j,k} + \phi_{T,0,k}$ 





## 表面温度応答係数を用いた熱負荷計算法 2.6.2 室内表面温度の計算(放射収支を考慮)

$$Ts_{n,k} = \sum_{j=0}^{\infty} \phi_{A,j,k} \cdot q_{n-j,k} + \sum_{j=0}^{\infty} \phi_{T,j,k} \cdot Teo_{n-j,k}$$

$$= \phi_{A,0,k} \cdot q_{n,k} + \sum_{j=1}^{\infty} \phi_{A,j,k} \cdot q_{n-j,k} + \phi_{T,0,k}$$

$$q_{n,k} = h_i \cdot (Ts_{n,k} - Tei_{n,k})$$

$$\cdot Teo_{n,k} + \sum_{j=1}^{\infty} \phi_{T,j,k} \cdot Teo_{n-j,k}$$
他の部位の表面

全部位の表面温度に関する連立方程式ができる

室内表面温度の項 
$$[AX] \cdot \{Ts\}$$
 室温の項  $= Tr_n \cdot \{FIA\}$  放射暖房の項  $+Lr_n \cdot \{FLB\}$  室内透過日射、室外温度の項  $+\{CRX\}$  畳み込み演算の項  $+\{CVL\}$ 

他の部位の表面温度の関数

$$Tei_{n,k}$$

$$= \frac{hc}{hi} \cdot Tr_n + \frac{hr}{hi} \cdot Tsx_n + \frac{RS_{n,k}}{hi} + \frac{flr_k \cdot Lr_n/A_k \cdot (1-\beta)}{hi}$$
平均表面温度

 $Ts_{n,k} = WSR_{n,k} \cdot Tr_n + WSB_{n,k} \cdot Lr_n + WSC_{n,k} + WSV_{n,k}$ 表面温度の計算式

# 2.6 表面温度応答係数を用いた熱負荷計算法 2.6.1 室内空気の熱収支式(室の総合熱収支)

◆ 表面温度を室空気の熱収支式に代入

$$BRMot \cdot OT_n = BRCot + Lc_n + BRLot \cdot Lr_n$$

作用温度 $OT_n$ 、室供給熱量(対流)  $Lc_n$  、室供給熱量(放射)  $Lr_n$ のうち 1 つを未知数として方程式を解く(未知数以外は与条件)

当該時刻の作用温度 $OT_n$ が求まれば室温 $Tr_n$ は以下より計算

$$Tr_n = Xot \cdot OT_n - XLr \cdot Lr_n - XC$$

## 新たな熱負荷計算法の機能

- ◆ 放射環境を加味した室内環境を設定温度として計算する
- ◆ 放射暖房は、部位の表面での発熱として計算する
- ◆計算時間間隔は1時間より短い間隔で実施する(15分程度)
- ◆ 設備機器の能力に応じた室内環境を計算する

 $L_{H,d,t,i} = L'_{H,d,t,i} \times f_{R,Evp,i} \times f_{R,Eqp,i} \times f_{TD,i}$ 

放射温度に関する 負荷補正が不要

ここで、

 $L_{H.d.t.i}$  :日付dの時刻tにおける暖冷房区画iの暖房負荷(MJ/h)

 $L'_{H,d,t,i}$  :日付dの時刻tにおける暖冷房区画iの負荷補正前の暖房負荷(MJ/h)

 $f_{R,Evp,i}$  :暖冷房区画iにおける外皮等の表面温度による放射温度を考慮した負荷補正係数

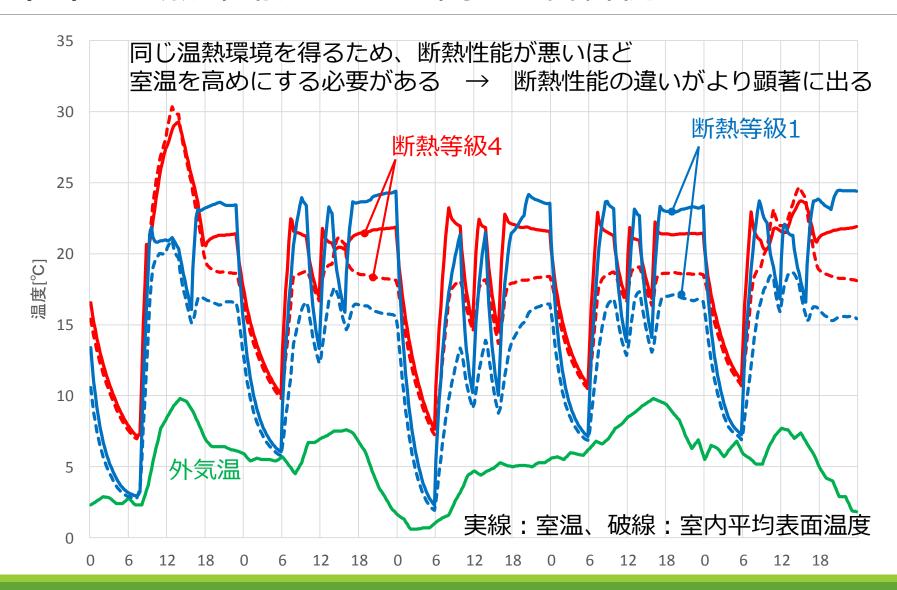
 $f_{R,Eap,i}$  :暖冷房区画iにおける暖房設備の方式による放射温度を考慮した負荷補正係数

f<sub>TD.i</sub>:暖冷房区画iにおける上下温度分布を考慮した負荷補正係数

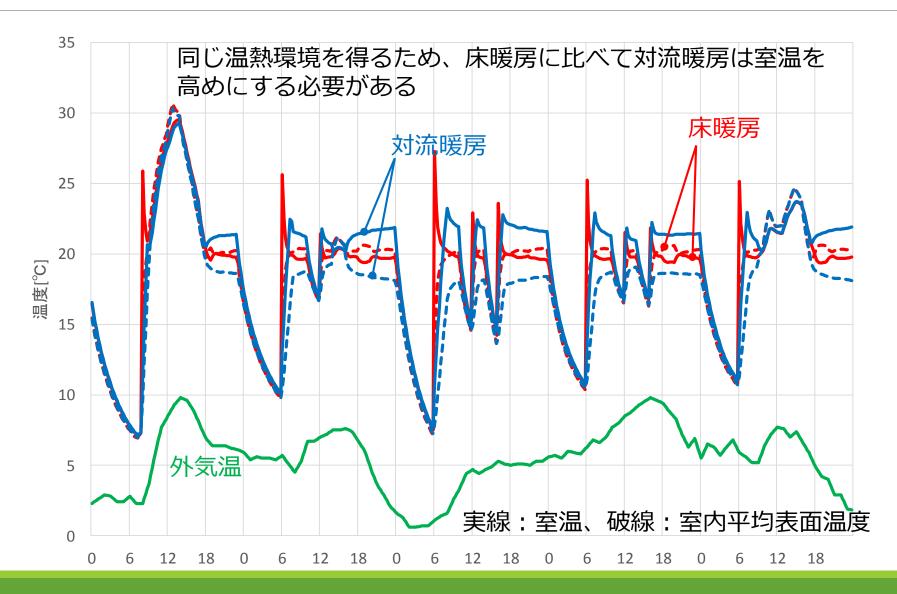
である。

18

## 2.8 新熱負荷計算法の計算例 (1) 断熱性能の違いに関する計算例



## 2.8 新熱負荷計算法の計算例 (2) 暖房方式の違いに関する計算例



# 2.10 新しい計算法における出力特性値と省工ネ技術の評価

分類	内容		現行WEBでの対応		新熱負荷計算法での対応
	∄熱負荷	0		0	
	2 <b>室温</b>	×	計算の途中経過では温熱環境が出力さ	0	
田力 項目	<sub>3</sub> 個々の部位の表面温 度	×	れているが、WEBの計算では熱負荷だけを保持している	0	
	4放射温度	×	これがしている	0	
	5 <b>室内温熱環境評価</b>	×		0	
	っ 空気集熱・床下蓄熱 暖房	×	評価できない	0	集熱温度を計算し、床下を「室として扱うことで計算
	7ダクト式全館空調	Δ	全室の設定温度を与える負荷計算を行 うことで可能	0	吹き出しを設けない非居室の成り行き の温熱環境を再現
	8床下エアコン暖房	×	評価できない	0	床下を 宝として扱い床下と居室の室間 換気や貫流での熱供給で計算
	9通風	Δ	通風有無の計算結果DBを用意	0	通風量を換気回数で模擬して計算
	10放射空調	Δ	放射環境、上下温度分布に関する補正 係数で対応	0	表面発熱として作用温度設定で計算
ネ技 術	□調湿建材	×		×	
ניוין	12縁側等の緩衝空間	Δ	断熱性能、日射取得性能の補正で対応	Δ	断熱性能、日射取得性能の補正で対応
	13 <b>外皮の遮熱</b>	0	η△値への反映	0	η△値への反映
	<sub> 4</sub> 花ブロックの遮へ い・通風効果	Δ	ηA値への反映・通風有無の計算結果 DB <b>を用意</b>	Δ	η△値への反映・通風量を換気回数で模 擬して計算
	15外皮の緑化		η△値への反映	0	η△値への反映
	16顕熱蓄熱建材	Δ	蓄熱有無(有は2レベル)の計算結果 DBを用意	Δ	将来的に蓄熱評価指標と連携すること で考える
	17潜熱蓄熱建材	×		Δ	家具等への置換で対応

# 2.12 省エネ基準における湿度の目標値に関する調査結果

- ◆ 今後、機器特性を考慮した水分除去熱量の計算法を整備する予定である
- ◆ 住宅を対象に室内湿度の目標値について文献調査を行った

- ◆ 住宅を対象に湿度の推奨範囲が明確に示されている基準は 見当たらないが、冷房時・暖房時の室内湿度の目標範囲と しては以下とする方法が考えられる
  - 夏期:温熱環境の観点から室内湿度の目標値は設けない
  - 。冬期:結露の観点から0.012kg/kg(DA)を上限とする

## 2.13 新しい熱負荷計算法の概要と設定条件の検討

項目	内容
計算時間間隔	当面は15分間隔とする(プログラム実装後に再検討する)
室内環境の設定対象	温度:室内作用温度を目標値とする 湿度:絶対湿度0.012kg/kg(DA)を上限とする
多数室の計算	隣室温度を前時刻の室温として単室モデルで解く
室内表面での熱収支	室内表面熱伝達における対流と放射は分離する
床暖房等放射暖房の扱い	室内部位の表面発熱として与える
室内家具のモデルと設定値	当面は室空気の熱容量に12.6kJ/m3Kの顕熱容量を加算する

#### 設定条件の残検討事項

- ① 地面反射率、外表面の日射吸収率・長波放射率の設定
- ② 透過日射の室内部位への吸収比率のモデル化
- ③ 室内伝熱計算時における部位表面間の形態係数の計算法および人体と部位間の形 態係数の設定法
- ④ すきま風量の設定方法
- ⑤ 開口部の入射角特性の与え方
- ⑥ 庇などの外部日除けの計算はどうするか

# 2.14 まとめと今後の課題 2.14.1 まとめ

- ◆ 住宅の省エネ基準に活用することを前提に熱負荷計算法の簡易化 を行った
- ◆ 主な要求事項は以下の通り
  - 各種省エネ技術の効果を把握できる程度の計算精度を保ちつつ計算の高速化
  - 放射を考慮した室内温熱環境が出力可能
  - 。地域性を活かした**省エネ技術の評価**が可能なこと
- ◆ 壁体非定常熱伝導計算には室外温度・室内表面熱流を励振に室内 表面温度を応答とする計算法が適しており、定式化を行った
- ◆ 負荷計算の室内環境目標値を作用温度とし放射暖房を部位表面での発熱とする方法を提案した。これにより現行省エネ基準で採用されている放射温度補正係数が不要となる
- ◆ 住宅における湿度の目標値について調査した

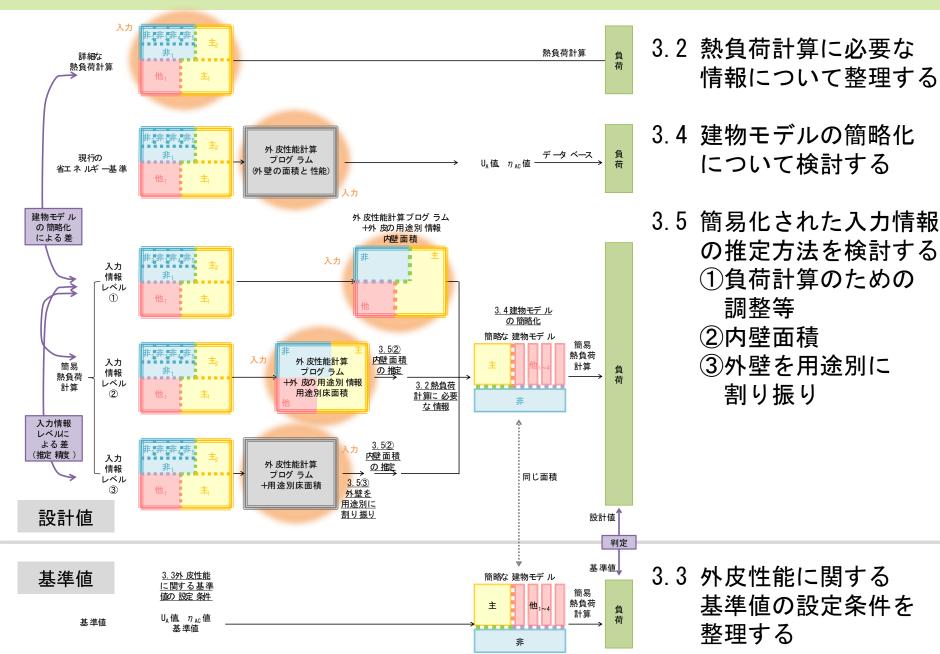
## 2.14 まとめと今後の課題 2.14.2 課題

- ◆ 設定条件の残検討事項の確定
- ◆ 定式化した簡易熱負荷計算法のプログラムへの実装
- ◆ 応答係数の計算方法
- ◆ 蓄熱性能の評価値の検討
- ◆ 室内水分収支および機器特性を考慮した水分除去熱量の計算法の確立

3. 簡易熱負荷計算における入力情報の簡易化

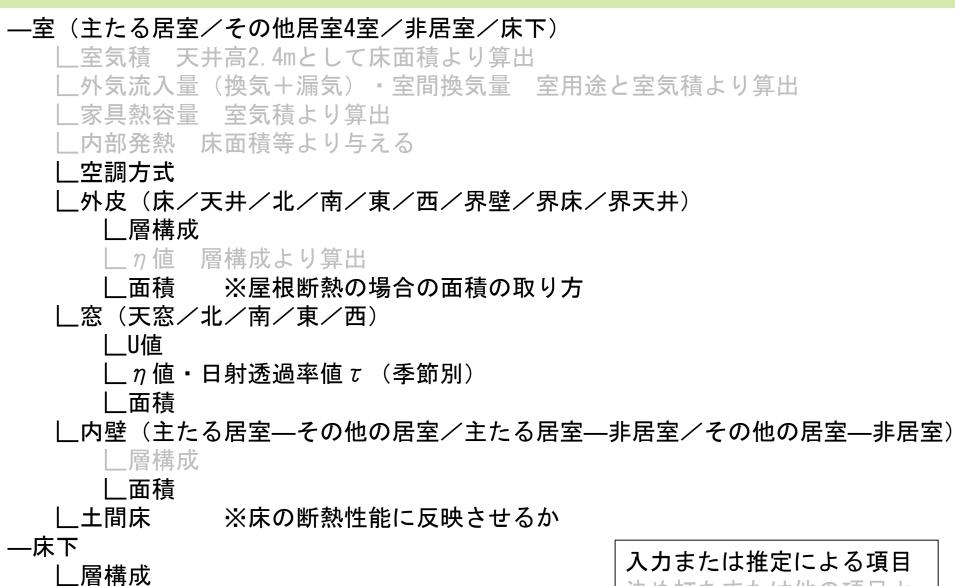
### 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化

#### 3. 1 目的



- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 2 熱負荷計算に必要な情報の整理

\_\_面積



- 画領 - 外気流入量・室間換気量 室気積より算出 - り求める項目

決め打ちまたは他の項目よ

- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3.3 外皮性能に関する基準値の設定
- ・基準値計算のための住宅モデルは、設計住戸の外皮面積とする。
- ・外皮について、極力、<u>UA値、ηA値の基準値を満たす</u>ように、 基準値計算用の住宅のU値(<u>仕様規定の部位別U値に比例</u>)と窓のη値を決定する。

《基準値計算のためのU値、 $\eta$  値決定方法のイメージ》

・U<sub>A</sub>値が基準値を満たすように、U値調整用係数f<sub>u</sub>を決定する。

・基準値 $\eta_{C.A}$ 、 $\eta_{H.A}$ を満たすように、窓の $\eta_{C}$ 値、 $\eta_{H}$ 値を決定する。

※実際には、窓のη値が0以上0.88以下、U値の下限値・上限値等の条件がかかる。

- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3.3 外皮性能に関する基準値の設定

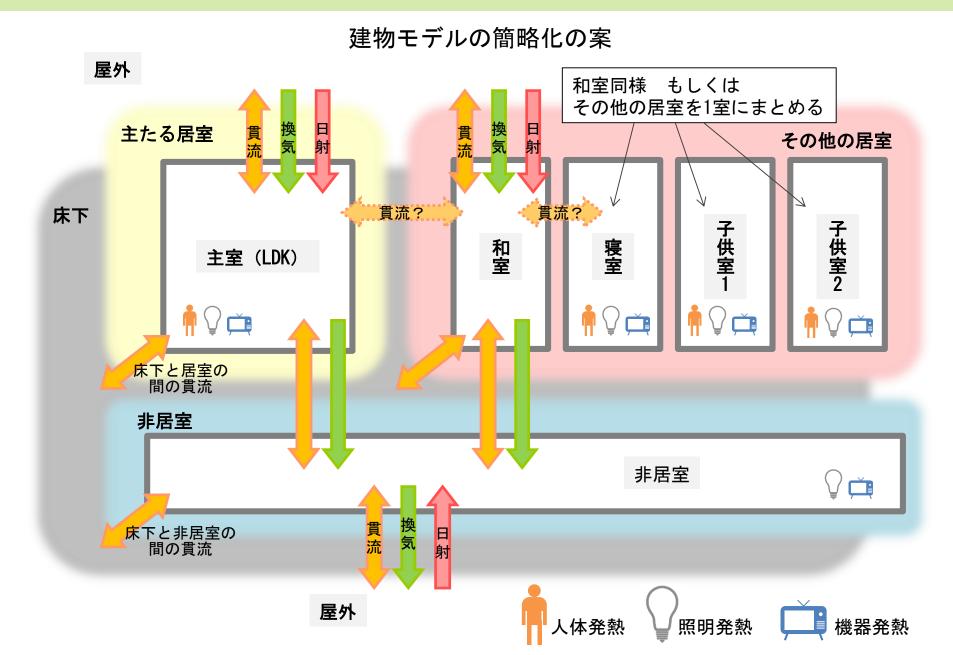
基準値 
$$k=$$
屋根・天井,床,外壁,界壁,界床,窓,ドア  $\left(U_{k, \frac{1}{2}} \times \sum_{i} (A_{k,i} \times H_{i})\right)$   $\frac{4 \times A_{fh}}{100} = \eta_{C} \times \sum_{i} \left(A_{i,i} \times f_{i,C} \times \nu_{i,C}\right) + 0.034 \times \sum_{k=}^{\infty} \left(A_{i,k} \times F_{i,k} \times F_{i,$ 

エネルギーの使用の合理化に関する建築主等及び特定建築物の所有者の判断の基準の

一部を改正する告示(平成28年4月1日施行)。

₽	仕事の種別	別表4に掲げる地域区分。								
	住宅の種別。	1₽	2₽	3₽	4.₀	5₽	6₽	7₽	8₽	
外皮平均熱貫流率。 (単位1平方メートル・ 1度につきワット)。	一戸建ての住宅。	0. 46₽	0. 46₽	0. 56	0. 75₽	0. 87	0. 87	0. 87	2. 14	
	共同住宅等。	0. 41₽	0. 41₽	0. 44.	0. 69	0. 75₽	0. 75₽	0. 75₽	1. 67₽	
暖房期の平均。	一戸建ての住宅。	2. 5₽	2. 3₽	2. 7₽	3. 7₽	4. 5₽	4. 3₽	4. 6₽	-₽	
日射熱取得率。	共同住宅等。	1. 5₽	1. 3₽	1. 5₽	1. 8₽	2. 1₽	2. 0₽	2. 1₽	-₽	
冷房期の平均。	一戸建ての住宅。	1. 9₽	1. 9₽	2. 0₽	2. 7.	3. 0₽	2. 8.	2. 7₽	3. 2₽	
日射熱取得率。	共同住宅等。	1. 1₽	1. 1₽	1. 1₽	1. 4₽	1. 5₽	1. 4₽	1. 3₽	2. 4₽	

- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 4 建物モデルの簡略化

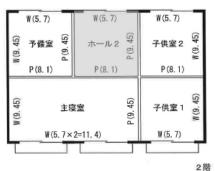


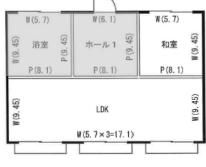
- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 4 建物モデルの簡略化
- 3. 4. 1 室数等の影響

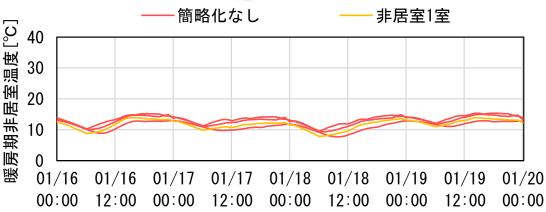
#### ベンチマークテストプラン 非居室を1室にまとめる影響

	非居室	その他居室 ベンチマークプラン室名に対し て与える省エネルギー基準スケジュール					
		主寝室	子供室1	子供室2	和室		
建物モデル 簡略化なし	ホール1、 ホール2、浴室	寝室	子供室1	子供室2	和室		
非居室1室	1室	12.1	, ,,,	, , , , ,	7444		

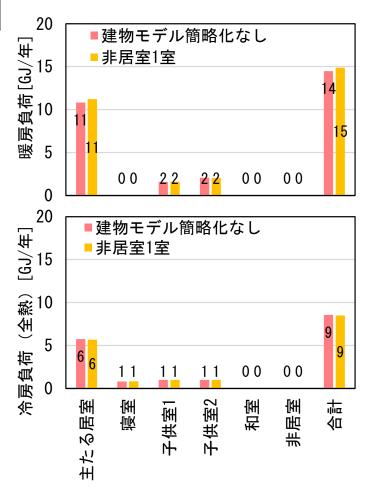
住宅性能評価機関等連絡協議会:ベンチマークテストの結果による温熱環境(年間暖冷房負荷計算方法)に関する試験ガイドライン,平成16年4月15日決定







※省エネルギー基準のスケ ジュールで計算(空調は <u>居室間歇</u>)。以下同。

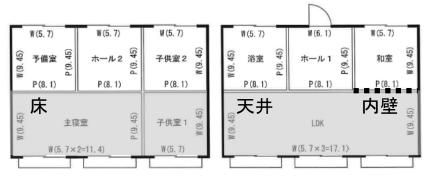


- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 4 建物モデルの簡略化
- 3. 4. 2

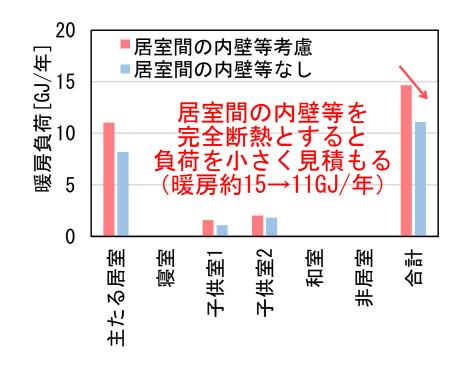
#### 居室間の内壁等を完全断熱とする影響

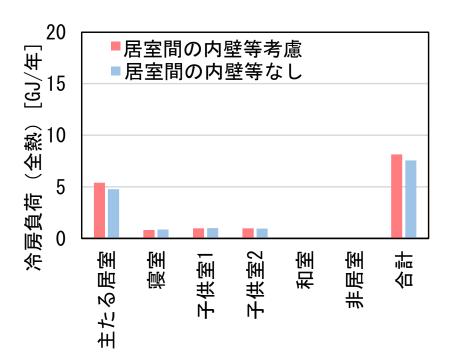
### ベンチマークテストプラン

計算条件	設定
6地域	壁体構成はベンチマークテストのU値 (壁0.39W/mk、床0.27W/mk、天井0.23W/mk、窓4.65W/mk K。UA値0.72W/mk)となるよう、省エネルギー 基準の壁体構成で断熱材厚を調整



住宅性能評価機関等連絡協議会:ベンチマークテスト の結果による温熱環境(年間暖冷房負荷計算方法)に関 する試験ガイドライン,平成16年4月15日決定



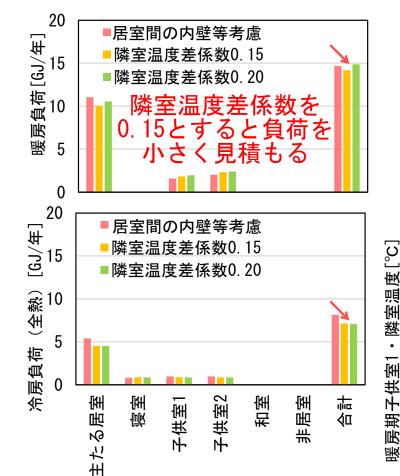


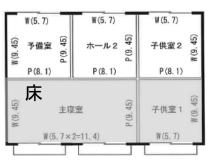
- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 4 建物モデルの簡略化
- 3. 4. 3

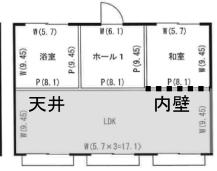
### 隣室温度差係数により内壁等を考慮

### ベンチマークテストプラン

計算条件	設定
6地域	壁体構成はベンチマークテストのU値(壁0.39W/m <sup>°</sup> K、床0.27W/m <sup>°</sup> K、天井0.23W/m <sup>°</sup> K、窓4.65W/m <sup>°</sup> K。UA値0.72W/m <sup>°</sup> K)となるよう、省エネルギー基準の壁体構成で断熱材厚を調整

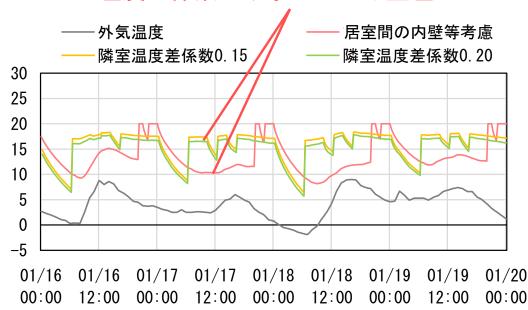






住宅性能評価機関等連絡協議会:ベンチマークテスト の結果による温熱環境(年間暖冷房負荷計算方法)に関 する試験ガイドライン,平成16年4月15日決定

#### 温度差係数を使用する室の室温と 温度差係数より求められる室温に差



- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 5 簡易化された入力情報の推定方法
- ①外皮性能計算プログラム+外皮用途別情報+内壁情報
- 簡略化した建物モデルで実際に負荷計算を行うための調整等

#### 【外壁】

- ・<u>平均熱貫流率が一致するように、均一な部位に置き換える。</u>(例:土間床→床の熱貫流率低減、熱橋→隣接する外壁等の熱貫流率低減)
- ・和室・寝室・子供室1・子供室2の4室(8帖:8帖:6帖:6帖)に割り付ける。

### 【内壁】

・(案)居室—非居室間の熱移動を考慮する。ただし上下階での熱移動は考慮しない。 主居室—他居室間、他居室—他居室間や、上下階での熱移動の扱いは要検討。

#### 【窓】

・窓の日射透過率 $\tau$ は、日射取得係数 $\eta$ に等しいとする。

#### 【天井高・室容積】

・天井高は2.4m (床下は0.4m) として、用途別床面積より算出する。

#### 【換気・漏気】

- ・常時換気は、0.5回/hを居室より床面積案分で給気し、非居室より排気する。
- ・漏気は、自立循環型住宅への設計ガイドライン(改修版)の検討が完了後に検討。

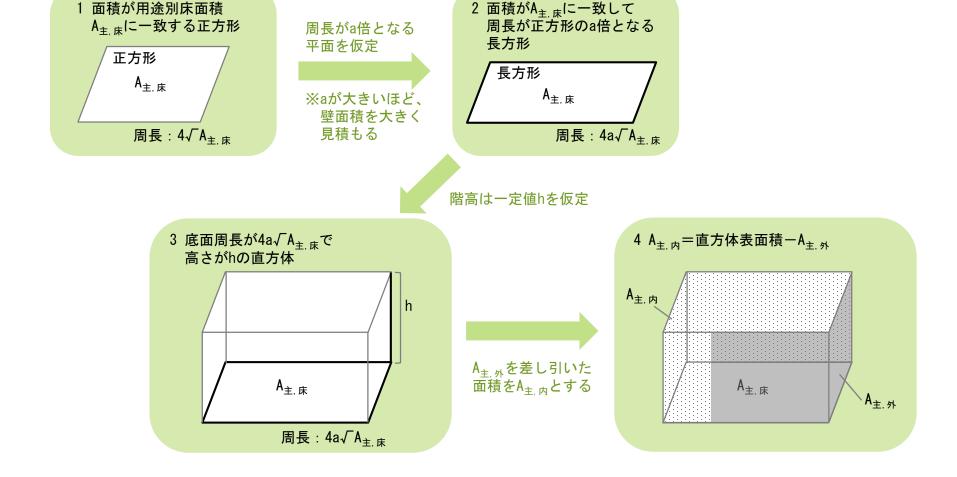
#### 【内部発熱】

・照明は、省エネルギー基準の照明用エネルギーの計算方法を参考に与える。

- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 簡易化された入力情報の推定方法 3. 5

1 面積が用途別床面積

### ②外皮性能計算プログラム+外皮用途別情報

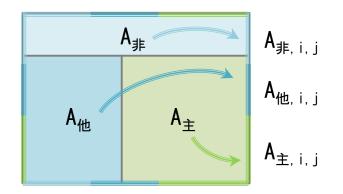


主たる居室―非居室間、その他居室―非居室間は、

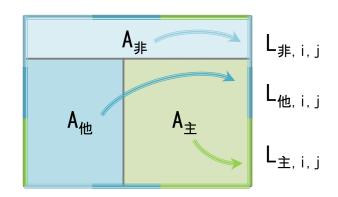
幅1m、高さ2m以上の通路等で繋がっていると想定して2㎡以上とする

- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3. 5 簡易化された入力情報の推定方法

③外皮性能計算プログラム+簡単な追加情報



①各用途の方位別外壁面積の割合は、 各用途の床面積の割合と等しいと仮定して、 各用途の方位別外壁面積を求める。



②基礎等の外周の長さについても 同様に割り振る。

- 3. 熱負荷計算における入力情報の簡易化
- 3.6 今後の検討課題
- その他居室の室数やスケジュールの与え方
- ・様々なプランでの補完の精度の確認。 熱負荷およびエネルギー消費量の 基準値と設計値の確認。
  - ー戸建/集合、構造別、階数別、 オープンプラン、二世帯住宅 など
  - →感度解析用プログラム(右図)を 用いて確認を行う予定



- 内壁貫流熱について、居室間や、上下階での熱移動の扱いを、 計算の簡略化、入力の簡略化の観点から検討する必要がある。
- ・土間床は、床の断熱性能低減として扱うか、線熱貫流率と床面積案分した長さで 扱うか。基礎断熱はどのように扱うか。(計算方法と関連)
- ・小屋裏を計算しない方針において、屋根断熱の入力はどのように行うか。天井断熱は屋根裏を外気温度として計算するか。(計算方法と関連)