

# 高層木造の潮流とその免震化

京都大学生存圏研究所教授

五十田博



Jiříroshi ISODA  
Research Institute for Sustainable Humanosphere Kyoto University, Japan



## 略歴 五十田博

平成4年(1992) 信州大学工学部社会開発工学科助手

平成9年(1997) 建設省建築研究所第三研究部

平成12年(2000) カリフォルニア大学サンディエゴ校

平成13年(2001) 独立行政法人建築研究所

平成16年(2004) 信州大学工学部社会開発工学科(建築学科) 准教授

平成23年(2011) 信州大学工学部建築学科 教授

平成25年(2013) 京都大学生存圏研究所(農学研究科) 教授

その他 日本建築学会構造委員会委員長

最近のお仕事:(講演活動、)建物の審査、建築基準法令、木質材料等の評価・技術的支援、建築構造、木質材料に関する研究ほか

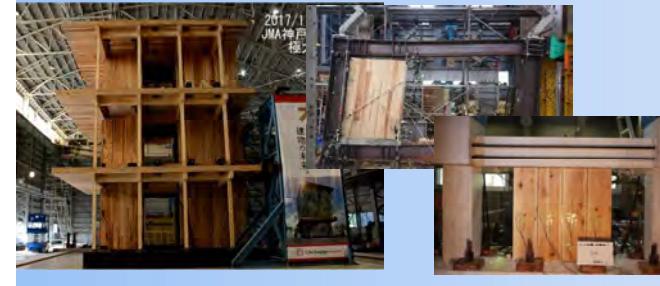
設計者ではない 私の役割 ⇒ 木質構造、木材を用いた建築構造の最新の情報の提供、木材の利用方法(構造分野、都市木造に係る比較的大規模)

## 京都大学生存圏研究所 木質構造科学分野

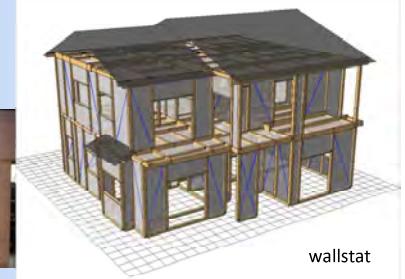
教授、准教授十小松幸平特任教授、林知行特任教授、坂本雄三特任教授  
+ 博士課程2人、修士課程4人



五十田博



中川貴文准教授



## 最近の活動/主な研究課題

### ・林野庁補助事業/委託事業関連

- CLT建築物の倒壊挙動/接合部の簡易化(ルート3を省略、仕様規定)
- CLT建築物の設計モデルの簡易化(ルート2、ルート3)
- CLT + 鉄骨はりシステムの設計マニュアル(CLTH設計施工マニュアルの追補)
- CLT構造のプログラム開発(ルート3)
- 軸組構法 ルート3マニュアル(大規模木造のグレー本の追補)
- Nail Laminated Timberの面内せん断実験

### ・基準法/国総研 関連

- 構造基準委員会(Fs)の緩和ともともと基準整備、振動を止める木質系部材の緩和、ZEHの壁量)
- 基準整備促進事業(RC+CLT、S+CLT構造のDs、伝統木造、筋かい壁の大臣認定)
- 木-コンクリート複合床の評価(静加力は終了。クリープ実験を開始、マニュアル化(将来))

### ・その他

- CLTロックギングシステム(+ポストテンション、ダンパー)(科研費)
- 植物の特性を木造建築に活かす(科研費)
- CLTのラミナ最適配置
- Structural Health Monitoring(東大楠先生)
- マスティンバー米国仕様 10階建て 振動台実験(1月末から)
- 海外の木造建築基規準類の整理
- 海外のプロジェクト情報収集

# 階数 構法の分類 合理的な木造の発展に向けて



1. 構造が変える木質空間



特集  
木・鋼ハイブリッド構造  
設計・施工の効率化  
  
新しい木質材料を活用した混構造建築物の設計・施工技術の開発



木質材料を活用した混構造の必然性

## 地球温暖化対策としての建築分野での木材利用の促進



令和2年（2020年）6月19日  
日本学術会議  
農学委員会 林学分科会

1 はじめに	1
2 特別的に利用可能な木材資源量の把握に関する研究の必要性と課題	3
(1) 我が国の森林資源の現状と課題	3
(2) 建築業との連携において配慮すべき林業固有の特質	4
(3) 経済林の適地分析と森林ゾーニング	5
(4) 森林基盤データ整備技術開発の必要性	6
3 利用促進に関わる環境負荷評価の必要性と現状	9
(1) 環境負荷評価の目的	9
(2) 環境負荷評価の現状と課題	9
4 建築分野での木材利用と材料・構法開発の現状と課題	11
(1) 木造家の現状と課題	11
(2) 中高層・大型の木造建築に関わる期待と現状	11
(3) CLTなど新しい材料開発の現状と課題	12
(4) 構造・耐耐火、遮音、耐久性などの競性能に関わる研究の現状と課題	14
5 提言	16
<用語の説明>	17
<参考文献>	20
<参考資料>	21

## 2050年までの木材利用によるCO<sub>2</sub>削減効果シミュレーション 恒次祐子(東京大学)

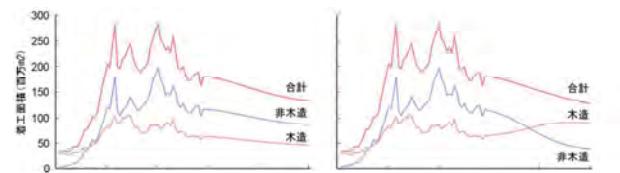


図1 2050年までの建築物着工面積のシナリオ  
(左: 現状シナリオ: 木造建築物の着工量が全着工量の35%のまま推移する場合。  
右: 振興シナリオ: 木造建築物が2050年までに70%になる場合。  
どちらのシナリオでも既着工面積は入口・世帯数に伴い減少していく)

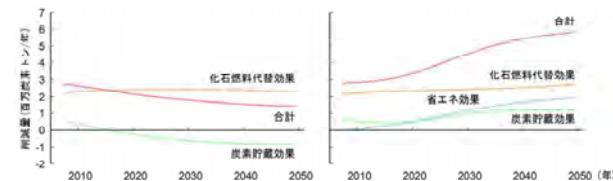
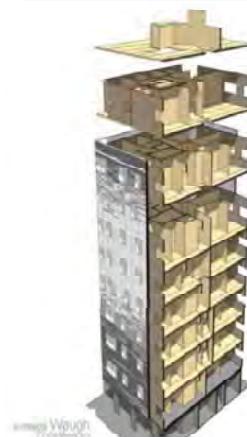


図2 木材利用によるCO<sub>2</sub>削減効果(炭素換算)  
(左: 現状シナリオ: 木造建築物、木製家具の生産量が全体生産量の35%のまま推移する場合。  
右: 振興シナリオ: 木造建築物、木製家具の生産量が2050年までに70%になる場合。  
振興シナリオの「省エネ効果」は現状シナリオを0としたときの値)

## Climate Change



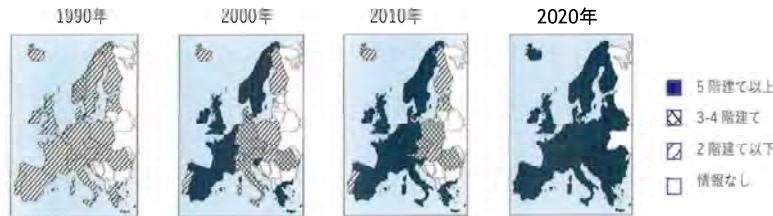
**Stradhaus – 24 Murray Grove**  
London infill project  
29 flats  
4x less weight than concrete  
~1/2 construction time of precast concrete  
(saved 22 weeks 30%)  
Saves 300 metric tons of CO<sub>2</sub>  
21 years of building energy usage



THE CASE FOR Tall Wood BUILDINGS How Mass Timber Offers a Safe, Economical, and Environmentally Friendly Alternative for Tall Building Structures FEBRUARY 22, 2012 PREPARED BY: mgb ARCHITECTURE + DESIGN, Equilibrium Consulting, LMDG Ltd, BTY Group

Type of Construction	Height	# of Stories	Exposed Mass Timber	Sprinklers	Primary Frame FRR	Floor FRR	Stair Tower	Concealed Spaces
IV-HT (Existing)	85'	4-6	Fully Exposed	Yes	NR	HT	Mass Timber	Not Permitted
IV-C	85'	4-9	Fully Exposed	Yes	2 hours	2 hours	Mass Timber	Permitted
IV-B	180'	6-12	Partially Exposed	Yes	2 hours	2 hours	Mass Timber	Permitted
IV-A	270'	9-18	Fully Protected	Yes	3 hours	2 hours	Noncombustible	Permitted

ヨーロッパ アメリカ 18階建てまで可能に！



Ostman B, Mikkola E, Stein R, Frangi A, König J, Dhima D, Hakkarainen T, Bregulla J. Fire safety in timber buildings, Technical guideline for Europe, 210 pages. SP Technical Research Institute of Sweden, SP Report 2010:19.

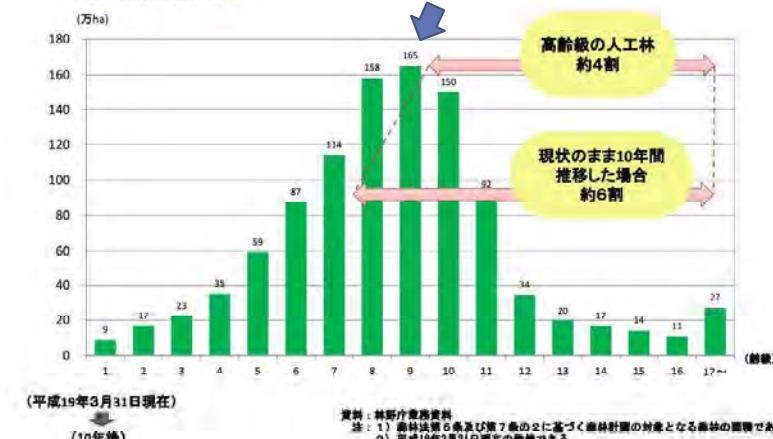


10年位前から つい最近まで

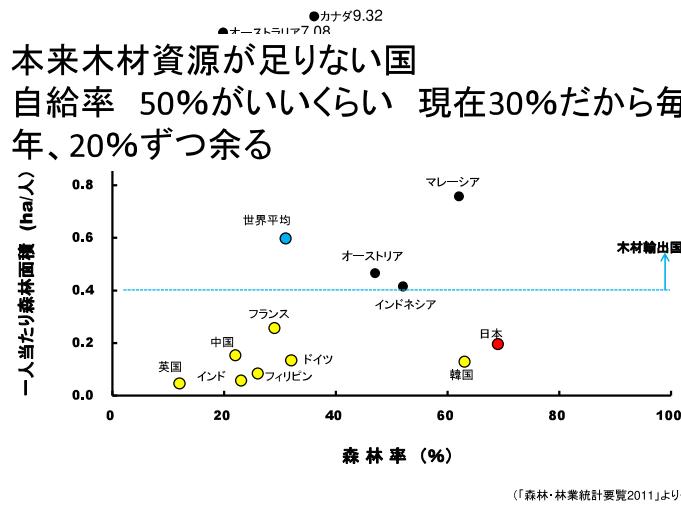


### 日本の事情

#### 人工林の齢級別面積



## 各国の森林率と国民一人当たり森林面積



## 日本でなぜ海外の木造ができないか

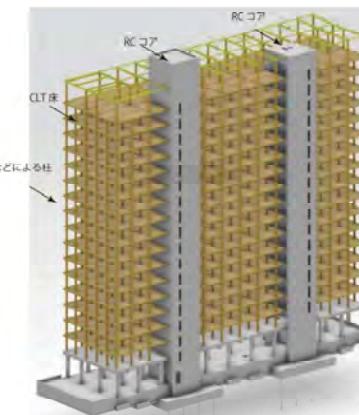
- 木材の適材適所を許してくれない  
木でなんでもできると思っている人 ⇒ 無理をしたい ⇒ コスト・技術的に無理  
木ではできないと思っている人 ⇒ すべて木以外になる？
- 慎重さ、合議制を重んじる  
ルールをまずはつくる必要あり
- 外力(地震、火災ともに)が異なる  
海外の高層建築は低層の延長が多い印象
- 海外の人が日本で気にしていること  
高温多湿



軸力を支える材料は  
集成材

床 CLT

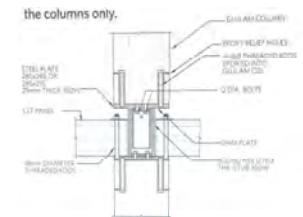
地震力 鉄骨造



カナダ18階建て  
水平力負担はRC造コア  
鉛直力は集成材/ 床はCLT  
フラットスラブ/ 柱同士を接合し、床を介さ  
ずに鉛直荷重を伝達



<http://www.archdaily.com/787673/construction-of-the-worlds-tallest-timber-tower-is-underway-in-vancouver>





Brock Commons



Carbon12



HoHo Tower



カナダ 18階建て  
水平力負担はRC造コア  
鉛直力は集成材/ 床はCLT  
フラットスラブ/ 柱同士を接合し、床を介さ  
ずに鉛直荷重を伝達

Carbon12



HoHo Tower



オーストリア ウィーン  
24階建て  
RCフレームを中心部に配置

<https://lightwood.org/worlds-tallest-timber-building-hoho-tower-in-vienna/>



平成26年度震動台実験結果

### 試験体A 1層目脚部

JMA神戸100% 3方向加振後: CLT壁パネルの圧縮破壊



強度  
平行方向  $17.7 \text{ N/mm}^2$   
直交方向(めりこみ)  $6.0 \text{ N/mm}^2$   
ヤング係数  
 $E90 = E0/15$     $1/15 = 6.7\%$

# 日本は木材を正しく理解できているのか！？

正しく理解する/正しい理解を進める  
そして普及を進める  
将来、負の遺産にならないように

- 構造設計者の力量(力量の種別):S A B C (技術、法令、ほか)
- 多くの情報が手に入る フェイクもある？(間違ったことを信じている)
- 一方で、技術を語っていた人が、人の技術に対して「それは法令違反です」というとびっくりする。

## Characteritis 木材の特徴 概要

### 長所

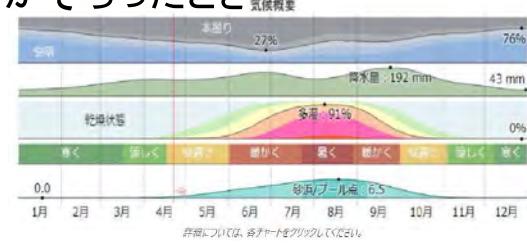
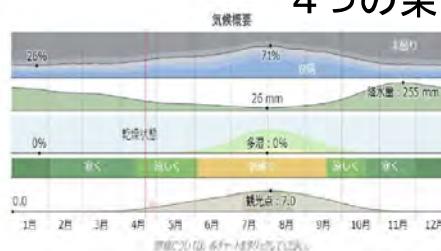
- 軽いわりには強い Light and strong
- 資源が豊富
- 切削加工が容易
- 湿度調節機能
- 持続再生可能な材料
- 二酸化炭素固定能力

### 短所

- 燃える Fire safety
- ぐるいが生じる Unstable
- 腐る Decay
- 強度的なばらつきが大きい Variation
- 乾燥期間が必要 Seasoing



## 木材の腐食 栄養素(木材そのもの)/酸素/水/温度 4つの条件がそろったとき



バンクーバー

東京

<https://ja.weatherspark.com/>

構造 機能性(常時)/地震/風/ほか(非常時)

- 地震被害 大 不安／不信
  - 土砂災害 大 不安／不信
  - 都市火災 大 不安／不信
  - 津波被害 大 不安／不信

技術を持って制する

防耐火 Fire science

地震 Seismic Engineering

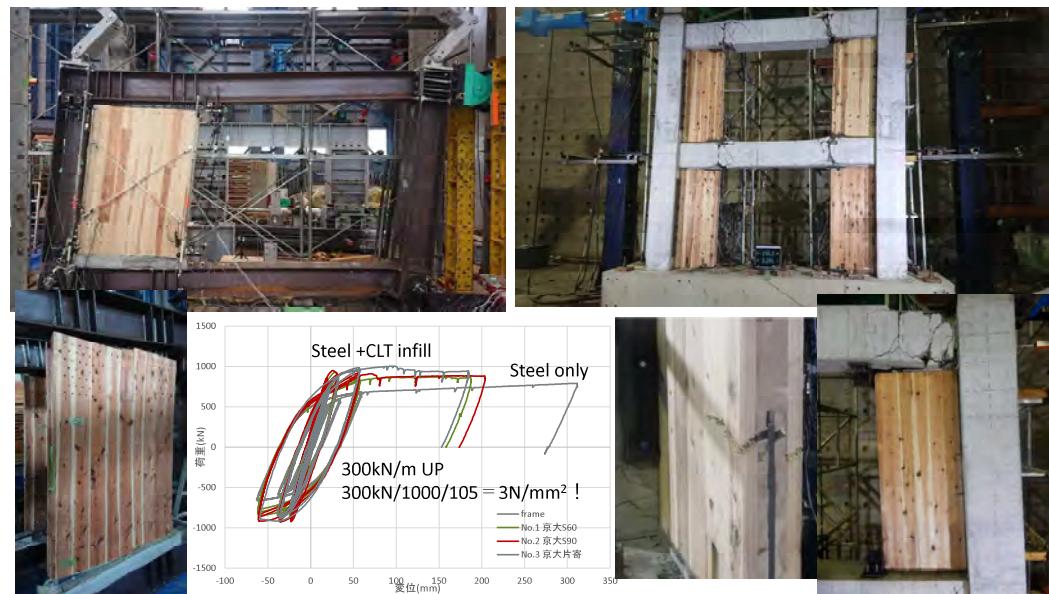
### 他構造+木 木+ダンパー なぜ反対?

耐久性 木材を使う人は神話的？

海外の研究者、設計者が心配しているのは温湿度の環境耐久性だつたりする。

6階建て以上の建築物 これから

- ・新しい木造建築物は、
    - いわゆる木造建築ではないかもしれない。
    - すべての部材が木材ではないかもしれない！
    - 逆に、木造にすると“あらわし”で用いられないかもしれない。
    - 、、、
  - ・つまり、これまでの木造とは違う！これまでと同じ観念で物事を考えているうちは、いつまでたっても建てられないかもしれない。
  - ・新たな思想、設計・供給体制、そして科学的データをもって建てる新たな「木をつかった建築物」
  - ・それでいいか？ もちろんこれまでの木造は継続して。ただ、継続だけでは木材利用を加速度化することは無理

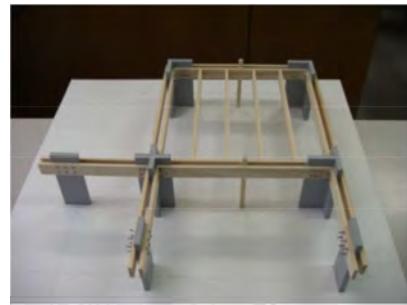


## 他構造とのハイブリットからCLT構造へ 1999年～総プロ「木質複合建築構造技術の開発」



RCコアにとりついた構造  
木造で開放的な空間

低層ならRCコアをCLTに



RC造独立壁+木造はり、  
床構造

RC造独立壁をCLTに

模型:山辺構造設計事務所

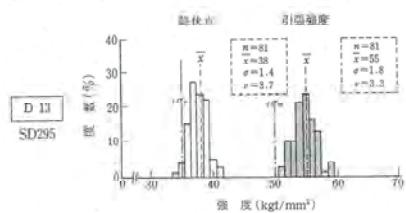
## 鉄骨造/鉄筋コンクリート造+CLT耐震壁

- このシステムを考えたときに言わされたこと  
→ 木を壊して フレームを壊さないほうがいいのではないか?  
確かにレジリエントであるが、ハードルが極めて高いと私は思う。  
そのように答える最大の理由は木材のばらつき評価  
コンクリート構造のほうがばらつきが大きいか?

## 木質構造と非木質構造

- 木質材料
- 材料・接合部 95%下限値→設計性能
- 保証設計 95%上限値→周辺部材の設計=この設計を求められたら木材はいらない?

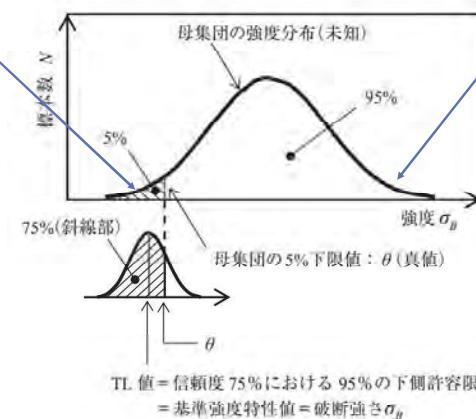
鋼種	鋼材の降伏強さと高力ボルトの最大引張			
	公称値(1)	平均値(2)	標準偏差(3)	$\sigma_y/F_y$ (4)
SS400 (6mm < t ≤ 40mm)	235	274	35.0	1.32
SM490 (t ≤ 40mm)	325	362	34.4	1.22



(鋼構造限界状態設計規準(案))

## 設計強度

## 設計耐力と保証設計



保証設計  
するときの  
強度?

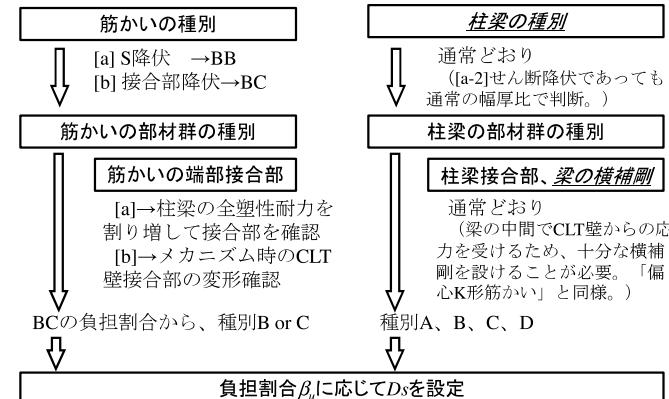
変動係数10～15%  
上限と下限は2倍ほど

## S+CLTの検討状況

### 【参考】Ds値の設定方針(案)

#### ・パターン分けと告示の解釈

柱梁がS造の場合、昭55建告1792号第3（柱及びはりの大部分が鉄骨造である階についてDsを算出する場合）を適用する。CLT壁を筋かいとして扱う。



## 木質系混構造建築物の 保有水平耐力計算の 技術基準に関する検討 (S39)

2023年4月

一般財団法人 日本建築防災協会

34

## 1. 調査の背景と目的 2. 検討体制

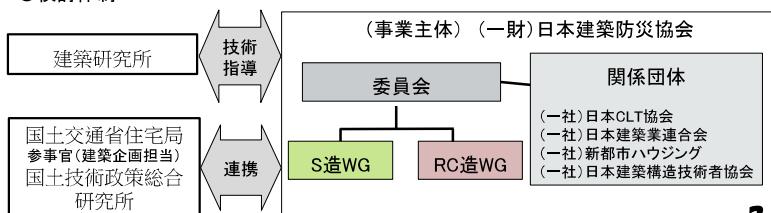
第1編  
調査概要

#### ●調査の背景と目的

建築物における更なる木材利用の観点から木質系混構造建築物の建築基準整備が求められているが、鉄筋コンクリート造や鉄骨造にCLT等を耐力壁等として用いる場合の技術資料が十分でなく、その整備が必要である。国土交通省国土技術政策総合研究所による総合技術開発プロジェクト「新しい木質材料を活用した混構造建築物の設計・施工技術の開発」(H29-R3)（以下「総プロ」という。）において、特定の構造方法（接合部仕様や壁配置）について保有水平耐力計算の考え方方が検討されたところであるが、同様の考え方で検証が可能な仕様を拡充し、一般的な設計法として整備するための検討が必要である。

本事業では、鉄骨造や鉄筋コンクリート造にCLT等を耐力壁等として用いる場合について、総プロの検討対象から接合部仕様や壁配置、建物高さを拡大して解析的検討を行い、木質系混構造建築物の保有水平耐力計算の方法に関する技術資料をまとめる。

#### ●検討体制



2

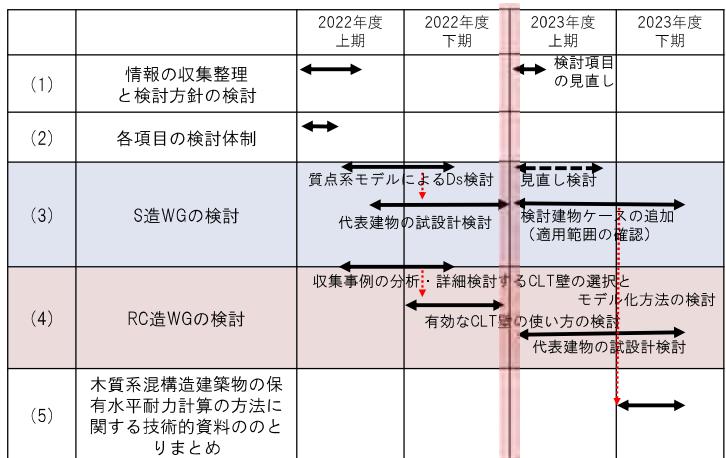
## 3. 調査内容

第1編  
調査概要

委員会	S造WG	RC造WG
委員長	主査 石原 直 (東京工業大学 未来産業技術研究所 教授)	主査 真田 靖士 (大阪大学 工学(系)研究科(研究院) 教授)
役割分担	役割分担 各WGの方針・結果の確認と、技術資料のとりまとめをする。	役割分担 S造にCLT等を耐力壁として用いるモデルに対する接合部仕様や壁配置、建物高さをパラメータとした動的解析による保有水平耐力計算の方法について検討する。
調査内容	調査内容 (2022年度) S造にCLT等を耐力壁として用いた多層建築物モデルについて試設計及び動的解析を行い、接合部仕様や壁配置に応じた保有水耐力計算の適用方法について検討する。	調査内容 (2022年度) RC造にCLT等を耐力壁として用いた構造について実験事例を収集し、モデル化の方法を検討する。
		3
	(2023年度) 試設計及び動的解析を行い、接合部仕様や壁配置に応じた保有水耐力計算の適用方法について検討する。	(2023年度) 試設計を実施し、RC造にCLT等を耐力壁として用いる構造のモデル化の方法や保有水平耐力計算の適用範囲について検討する。

### 3. 調査内容(調査工程)

第1編  
調査概要



2023年4月  
現在、2年計画の中間地点

4

### 2. 限界耐力計算に基づく略算的な大地震時最大層間変形の評価 (最大層間変形)

第2編  
S造WG

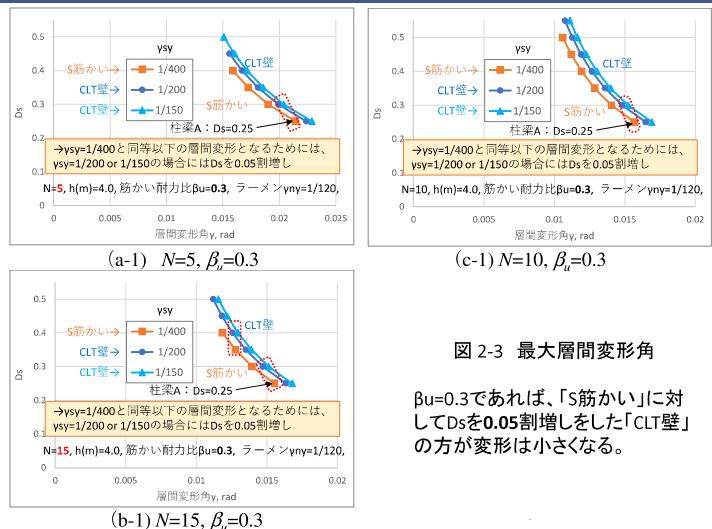


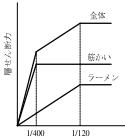
図 2-3 最大層間変形角

$\beta_u=0.3$ であれば、「S筋かい」に対してDsを0.05割増しをした「CLT壁」の方が変形は小さくなる。

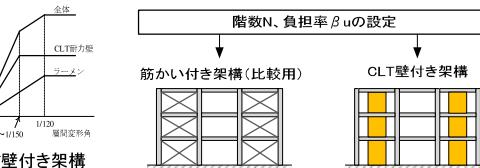
### 1. 総プロでの検討と建築基準整備促進事業での検討方針

第2編  
S造WG

本基整促では、「限界耐力計算に基づく略算的な検討(2章)」と「代表建物の試設計検討(3章)」で、大地震時最大層間変形を評価して、CLT壁付き架構のDs値の検討を行っている。



筋かい付き架構  
図1-5 層せん断力—層間変形角関係(例)



筋かいとCLT壁では(層間変形に対する)剛性が大きく異なる。これらの性状を考慮して、大地震時の変形が同等となるDs値の検討を行う。(図1-6)

なお、筋かいとCLT壁を比較すると、降伏する層間変形角に違いが生じる(図1-5)。大地震時の層間変形角が同じとすると、初期剛性の高い筋かいの方が塑性率も大きく、履歴吸収による等価粘性減衰も大きくなる。

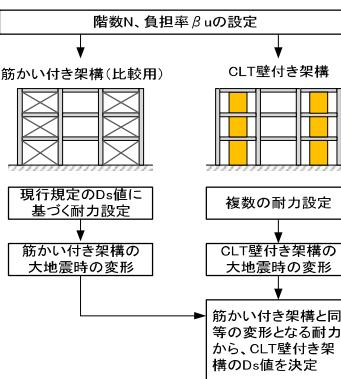


図1-6 検討のフロー

7

### 2. 限界耐力計算に基づく略算的な大地震時最大層間変形の評価 (混構造のDs値(案))

第2編  
S造WG

筋かい付き架構のDs値のうち、筋かいの部材群の種別がBの場合を基にして、 $\beta u \leq 0.3$ では0.05割増し、 $\beta u \leq 0.7$ では0.1割増し、 $\beta u > 0.7$ では0.15割り増しとして、CLT壁付き架構のDs値を設定すると表2-1のようになる。

表2-1 CLT壁付き架構のDs値(案)

CLT耐力壁	柱及びはりの部材群としての種別			
	A	B	C	D
	0 < $\beta u \leq 0.3$ の場合	0.30	0.35	0.40
	0.3 < $\beta u \leq 0.7$ の場合	0.40	0.40	0.45
	$\beta u > 0.7$ の場合	0.50	0.50	0.55

CLTの損傷がない  
なら応答はラーメンと同等でもいい  
か?

表1-1 鉄骨造のDs値(昭55建告第1792号第3第四号)

筋かいの部材群としての種別	柱及びはりの部材群としての種別				
	A	B	C	D	
A又は $\beta u = 0$ の場合	0.25	0.30	0.35	0.40	
0 < $\beta u \leq 0.3$ の場合	0.25	0.30	0.35	0.40	
0.3 < $\beta u \leq 0.7$ の場合	0.30	0.30	0.35	0.45	
$\beta u > 0.7$ の場合	0.35	0.35	0.40	0.50	
C	0 < $\beta u \leq 0.3$ の場合	0.30	0.30	0.35	0.40
	0.3 < $\beta u \leq 0.5$ の場合	0.35	0.35	0.40	0.45
	$\beta u > 0.5$ の場合	0.40	0.40	0.45	0.50

この表において、 $\beta u$ は、筋かい(耐力壁を含む)の水平耐力の和を保有水平耐力の数値で除した数値を表すものとする。

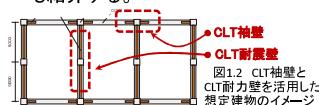
11

## 1. 総プロでの検討内容と本基整促の検討方針

- ・CLT袖壁、CLT耐震壁の構造実験は行われた。
- ・CLT袖壁に関しては、活用するための設計マニュアルを提案した。
- ・一方、CLT耐震壁に関しては、構造実験は行われた結果の整理までにとどまった。

本基整促では、

- ・CLT耐力壁について、保有水平耐力計算に必要な枠組みの資料となる、既往の実験事例を収集して具体的な仕様を選定した上(第3章)、モデル化方法(第4・5章)について検討した。また、有効なCLT耐力壁の使い方の検討結果(追加資料)も紹介する。



第3編  
RC造WG

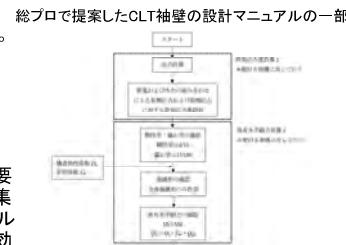


図1.4 構造計算フロー

表1.1 CLT袖壁付きRC柱の種別の提案

破壊の形態	$b_0 D_{0.5}$ の 値	$\sigma_b F_c$ の 値	$\sigma_b$ の 値	$b_0 F_c$ の 値	種別
条件					
せん断破壊、付着部破壊 及び引張破壊のいずれかで 最も弱い要素の強度が最も 弱い要素の強度よりもそれ程 ある破壊を生じるとき。	2.5以上	0.25以下	0.8以下	0.1以下	FA
せん断破壊、付着部破壊 及び引張破壊のうち最も 弱い要素の強度が最も 弱い要素の強度よりもそれ程 ある破壊を生じるとき。	2.0以上	0.45以下	1.0以下	0.125以下	FB
—	—	0.35以下	—	0.15以下	FC

ここで、 $b_0$  : CLT柱の幅、 $D$  : CLT袖壁の全高、 $F_c$  : RC柱の引張強度、 $\sigma_b$  : CLT袖壁の引張強度、 $\tau$  : CLT袖壁のせん断強度である。 $D_0$  : CLT袖壁のせん断強度で除して計算した値である。

20

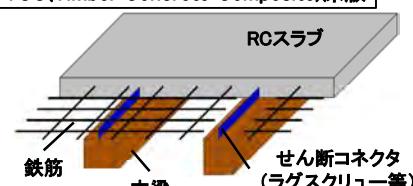


(a) 袖壁付き柱 (b) 袖壁付き架構 (c) 耐力壁付き架構

図1.3 これまでに実施した部材、架構実験

## 要素技術の設計法も整備

### TCC(Timber Concrete Composite)床版

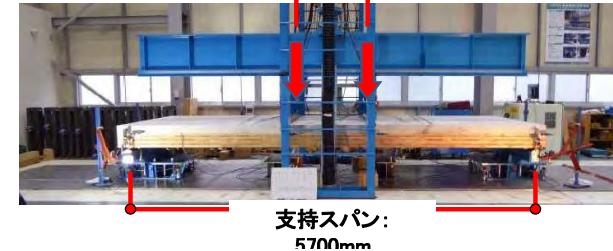


メリット  
木材は軽量  
・地震時の応答挙動が減少  
RCスラブ  
・防音性、耐火性

TCC床版の性能→接合部のセ

### 加力スパン:

1200mm



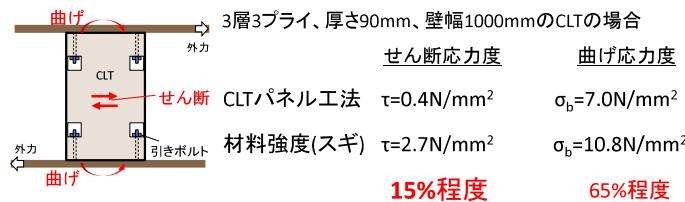
支持スパン:

5700mm

木質系  
合成パリの設計法  
AIJ 設計規準

## CLTパネル工法

### CLTパネル工法の現状



現状の課題

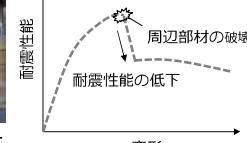
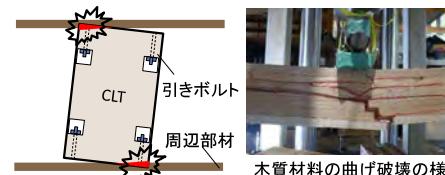
- ・CLTの性能を十分に活かせていない
- ・CLT使用量が多い
- コストがかかる、設計が煩雑



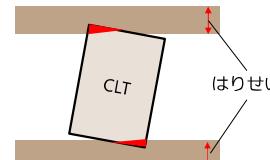
## CLTの利用方法

### CLT耐力壁+木質架構

- ・周辺部材へのめり込み、周辺部材の脆性破壊  
→CLTの性能が十分に発揮されない、急激な耐震性能の低下を招く恐れがある

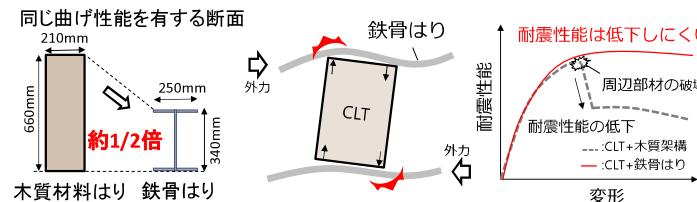


はりせいを  
大きくする



はりせいを  
抑えるには?  
▽  
鉄骨はりを用いる

## CLT耐力壁+鉄骨はり併用構造



鉄骨はりは降伏しても性能が低下しない  
→CLTが十分な性能を発揮することを期待

CLTの使用量を抑え、  
より効率的な構造を目指す  
→CLTの性能  
特にせん断性能を有効に活かす

### CLT耐力壁+鉄骨はり 併用構造

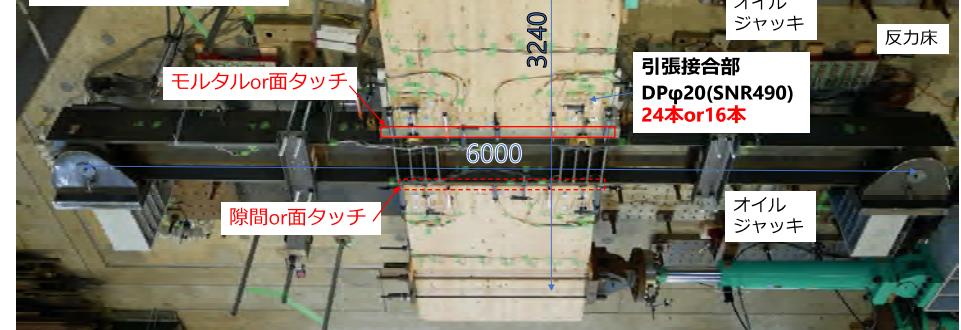


1.Introduction 2.Method 3.Results 4.Analysis 5.Conclusion

45

## 鉄骨造の延長でCLT構造を建てる

**[加力スケジュール]**  
 $R = \pm 1/300\text{rad} \sim \pm 1/50\text{rad}$   
で3回繰り返し載荷、  
 $R = \pm 1/30, \pm 1/20\text{rad}$   
で交番載荷、  
 $1/15\text{rad}$ を目安に引き壊し



46



## A DOZEN YEARS OF INNOVATIONS USING TIMBER

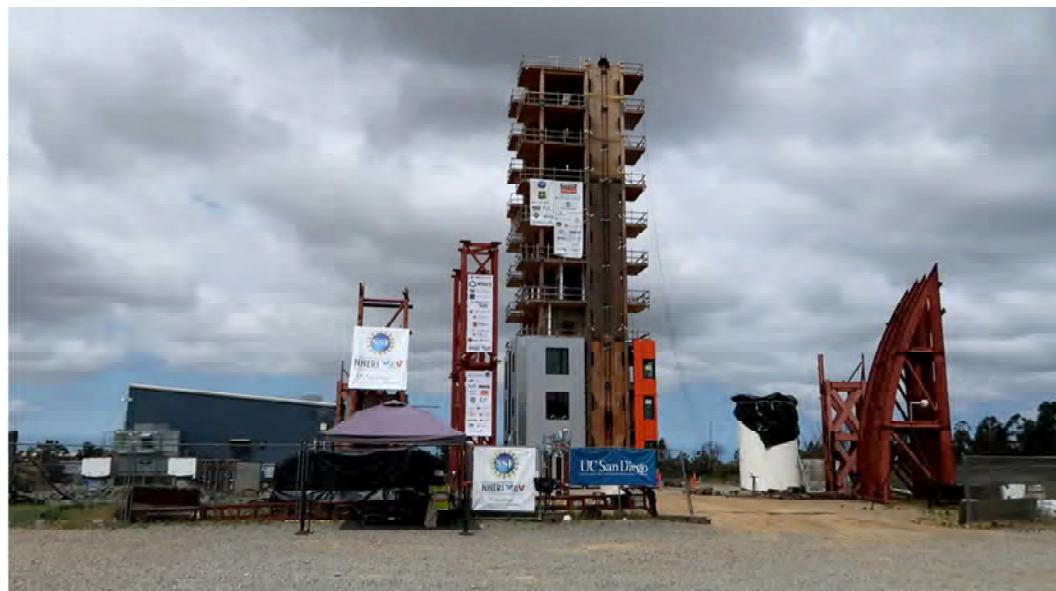
dr. Bruno Dujčić, CBD d.o.o.



## Example of energy renovation of multi-residential building using a wood-based construction system



Example - upgrade of hotel Terme in Čatež



2016年4月26日 日本木材学会・産学官連携推進シンポジウム「建築物へのさらなる木材利用の拡大にむけて ーその可能性と課題ー」

## 新木造(1990) 杉山英男

2つの技術的問題

集成材の強度の保証と価格:

集成材メーカーが(中略)クローズド作業をしているようでは北米の集成材と価格競争できるはずがないのである。



30年経ったが結局同じことを続けて、同じ不満を言っている。

標準化すれば取り組みやすくなるのに、実は逆行している動きが多い

接合部:(前略)プレート金物の規格品がないため、設計者は設計ごとにそれらを特別注文しているのが実情である。(中略)国産の金具・金物プレートの発明、それらを用いた接合部システムの開発が強く望まれるゆえんである。

## これからの中大規模木造

- これから駆け出しても間に合う。20年前とは情報の量が異なる。
- 過去に学ぼう。木材の枯渇、ブームの繰り返しではいけない。
- 木材大好きな人の木造と木材を建築材料の一つととらえる木造があつていい。
- 前者は各社各様の接合を追求。後者に関しては接合部材を標準化。
- 研究的には接合部の強度、韌性が依然よくわからない。
- 混構造をやるなら他構造と同じ計算背景にしないとおかしなことになる。(基準強度、基準耐力は下限値。構造特性係数 限界変形は実験時の変形の2/3としているなど)

多くの企業が  
参入している。

多様な木造  
ができた印  
象

標準化は進  
んでいない。

混構造は苦  
戦している

## 総プロ「新耐震設計法の開発」における新耐震設計法(案)

2/21

- 構造特性係数 $D_s$ をエネルギー一定則で評価( $1/\sqrt{2\mu-1}$ )する際の $\mu$ は、 $\mu=2/3\mu_{max}$ としている。
- 減衰による応答低減( $1.5/(1+10h)$ )も考慮している。ただし、減衰定数 $h$ の具体的な評価方法(変形レベルなど)が示されていない。

し、ここにいう塑性率 $\mu$ とは最大塑性率 $\mu_{max}$ そのものではなく $\mu/\mu_{max}$ を考へている。すなわち  
 $\mu = \frac{\mu}{\mu_{max}}$  (1-6-解1)

構造形式	塑性率 $\mu$			減衰定数 $h$
	A	B	C	
鉄筋コンクリート造	5	3	2	10
プレストレストコンクリート造	9	5	3	
既存鉄筋コンクリート造	12	9	5	5
木造	6	4	3	15
合計				15

これは、大地震後の建物の再使用を可能にする必要があることなどを考慮して、ここで用いられる  
塑性率 $\mu$ を、塑性変形能力の各階別において階別で最大塑性率 $\mu_{max}$ より少し内側にみておく  
という理由による。

## 既往研究の整理・概要

- 総プロ「新耐震設計法の開発」における新耐震設計法(案)**: 構造特性係数 $D_s$ をエネルギー一定則で評価( $1/\sqrt{2\mu-1}$ )する際の $\mu$ は、 $\mu=2/3\mu_{max}$ としている。また、減衰による応答低減( $1.5/(1+10h)$ )も考慮している。ただし、減衰定数 $h$ の具体的な評価方法(変形レベルなど)が示されていない。
- 建築耐震設計における保有耐力と変形性能(1981)**: S造ではエネルギーのつり合いから、構造ランク(幅厚比)ごとの所要累積塑性変形倍率が与えられている。RC造では、エネルギー一定則の適用にあたり、復元力特性がdegrading tri-linear形になると等を考慮して、実用的な範囲内( $\mu \leq 5$ )では、 $0.75 \times (1+0.05\mu)/\sqrt{2\mu-1}$ ( $\mu$ : 弹塑性応答変位ノーリング点変位)の対応がよいとされている
- 平石らの研究**: 鉄筋コンクリート造を対象とした検討では、 $\mu=2\sim 4$ の範囲で、 $D_s=0.75(h=0.1)$ を考慮して必要ベースシア係数 $=D_s/\sqrt{2\mu-1}$ とすると、等価線形化手法、および部材種別から求まる $D_s$ 値に概ね一致することを示している。また、必要耐力は限界変形に大きく左右されること述べている。
- 建築物荷重指針・同解説(2015)**: 静的地震荷重の評価にあたり、地震動の加速度応答スペクトルは、弾性1次モードの減衰定数 $h$ により評価することとしている(粘性減衰、逸散減衰など→履歴減衰は含まない)
- 基盤S39(木質系混構造建築物の保有水平耐力計算の技術基準に関する検討)**: S造と同一の応答変形に収めるための $D_s$ 値が検討されている。降伏変形角やエネルギー吸収性能の違いを考慮して、同一の性能(最大層間変形角)をもたらせる。
- JSCA版 木造建築構造の設計 第2版**: 限界耐力計算に基づく応答計算から求まる $D_s$ 値の計算法が示されている

3/21

## 構造特性係数 $D_s$ の評価

昭55建告第1792号第1

$D_s$ 及び $F_a$ を算出する方法を定める件

建築基準法施行令(昭和26年政令第338号)第82条の3第二号の規定に基づき、 $D_s$ 及び $F_a$ を算出する方法を次のように定める。

### 第1 $D_s$ を算出する方法

建築物の各階の $D_s$ は、柱及び梁の大部分が木造である階にあつては第2に、柱及び梁の大半が鉄骨造である階にあつては第3に、柱及び梁の大半が鉄筋コンクリートである階にあつては第4に、柱及び梁の大部分が鉄骨鉄筋コンクリート造である階にあつては第5に、その他の階にあつては第6に、それぞれ定められたものとする。ただし、特別な調査又は研究の結果に基づき当該建築物の振動に関する減衰性及び当該階の韌性を適切に評価して算出することができる場合においては、当該算出によることができる。

② 特別な調査又は研究に基づき、実験等による場合の $D_s$ の評価法については種々の提案があるが、下記の式はその一例である。

$$D_s = \frac{D_h}{\sqrt{2\mu - 1}} \quad (6.2-9)$$

ここで、  $D_h = \frac{1.5}{1 + 10h}$

$\mu$ : 構造骨組の各階の塑性率

$h$ : 減衰定数

履歴減衰と粘性減衰をダブルカウントしないようにしなければならない

