



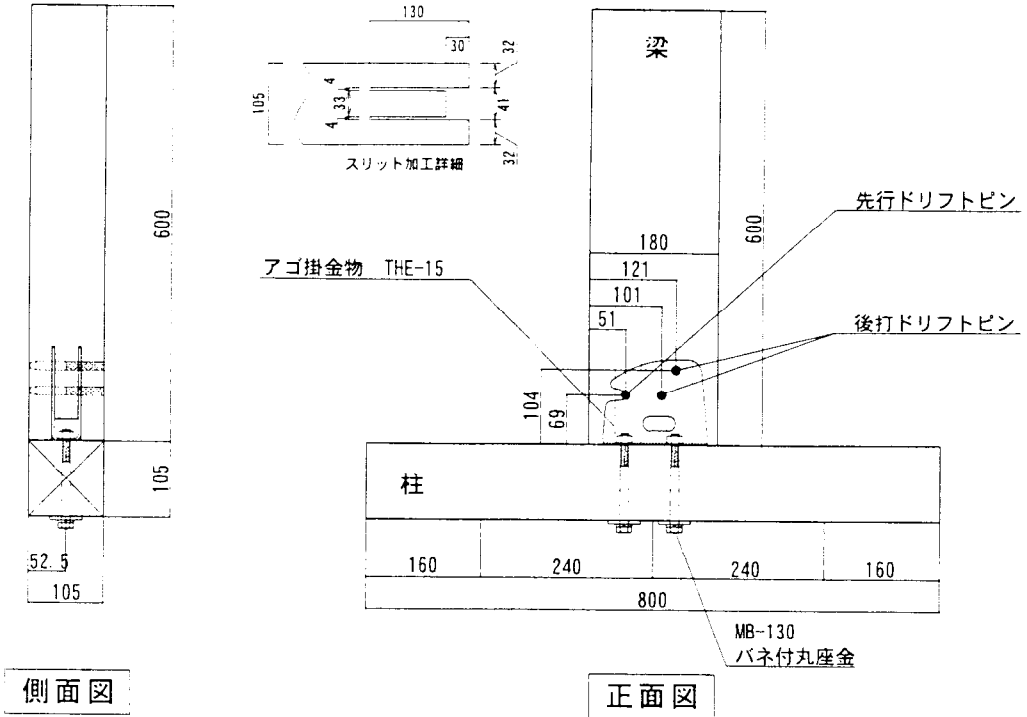
品質性能試験報告書

試験結果は以下のとおりであることを証明する。
平成15年 5月26日

財団法人 建材試験センター
中央試験所長 勝野 奉幸
埼玉県草加市稲荷5丁目21番20号

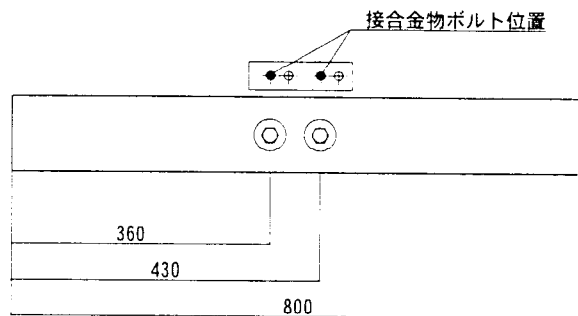
試験名称	木造建築用接合金物の引張試験
依頼者	会社名：株式会社タツミ 所在地：新潟県見附市今町8-3-1
試験体 (依頼者 提出資料)	<p>1. 接合金物 名称：木造建築用柱-梁接合金物 商品名：アゴ掛金物 THE-15 用途：柱-梁接合部に使用する金物 寸法：図-2 (試験体) 参照 材質：SPHC (JIS G 3131) 表面処理：ストロンジंकJコート (亜鉛-鉄合金電気めっき有色クロメート)</p> <p>2. 接合具 柱接合用：六角ボルト (JIS B 1180) 寸法；M12×130mm (ねじ部；45mm)，数量；2本，強度区分；4.6 六角ナット (JIS B 1181) M12，数量；2個，強度区分；4 T バネ付丸座金 寸法；外径φ45mm，内径φ12.5mm，厚さ；4.5mm，数量；2個 材質；SPHC (JIS G 3131) 表面処理；Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610) 梁接合用：ドリフトピン 寸法；φ12×103mm，数量；3本，材質；SWRM 8 (JIS G 3505) 表面処理；Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)</p> <p>3. 軸組 柱：同一等級構成構造用集成材，樹種；スプルース，強度等級；E95-F315 寸法；105×105mm，積層数；5 含水率；9.8~10.4%，密度；0.47~0.50g/cm³ 梁：対称異等級構成構造用集成材，樹種；スプルース，強度等級；E105-F300 寸法；105×180mm，積層数；5 含水率；8.4~10.8%，密度；0.44~0.49g/cm³</p> <p>4. 試験体数 7体 (うち1体予備試験体) 参照：図-1~図-3 (試験体)</p>
試験方法	木造軸組工法住宅の許容応力度設計 (監修：国土交通省住宅局建築指導課・木造住宅振興室，企画編集・発行：財団法人日本住宅・木材技術センター) の2章「木造軸組工法住宅の各部要素の試験方法と評価方法」の3. 2「水平構面の梁端部の仕口及び継ぎ手の引張試験」に従って行った。 その詳細を表-1に示す。
試験結果	短期基準引張接合耐力 (P_{0.1}) : 26.7 kN ただし，柱及び梁には集成材 (樹種-スプルース) を使用した。 耐力算定の基礎資料：表-2 荷重-変位曲線：図-4及び図-5 破壊状況：写真-1~写真-6
試験期間	平成15年 4月16日 ~ 17日
担当者	構造グループ 試験監督者 橋本 敏 男 試験責任者 高橋 仁 試験実施者 長谷川 圭
試験場所	中央試験所

単位 mm



試験体記号	柱		梁	
	含水率 %	密度 g/cm ³	含水率 %	密度 g/cm ³
THE-15T-0	10.0	0.49	8.7	0.44
THE-15T-1	10.0	0.47	10.8	0.46
THE-15T-2	9.8	0.47	9.5	0.47
THE-15T-3	10.0	0.48	9.8	0.48
THE-15T-4	10.1	0.48	8.4	0.49
THE-15T-5	10.3	0.49	8.8	0.49
THE-15T-6	10.4	0.50	8.8	0.46

(注) 含水率及び密度は、試験終了後に測定した値である。



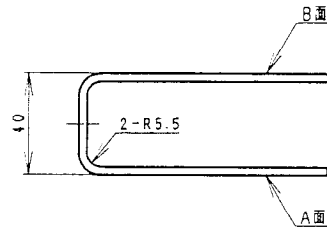
下面図

試験体記号：THE-15T

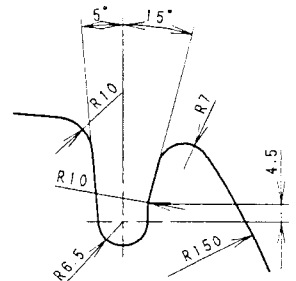
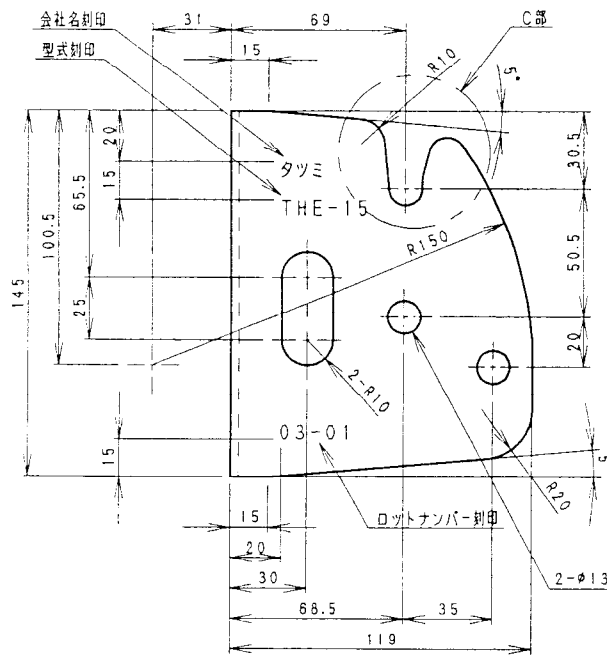
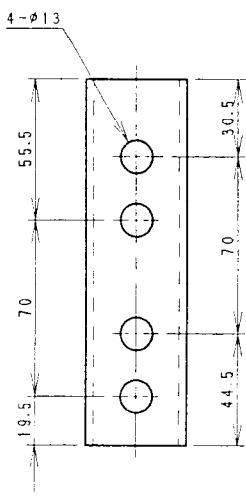
仕様

- 柱 樹種：スプルース同一等級構造用集成材 E=95 F=315 寸法：105*105*800 積層数：5
- 梁 樹種：スプルース対称異等級構成構造用集成材 E=105 F=300 寸法：105*180*600 積層数：5
- 接合金物 商品名：アゴ掛金物 THE-15 寸法：145×119×40 厚さ3.2 材質：SPHC (JIS G 3131)
表面処理：ストロンジंक Jコート (亜鉛-鉄合金電気めっき有色クロメート)
- ドリフトピン 寸法：φ12×103 数量：3本 材質：SWRM 8 (JIS G 3505)
表面処理：電気亜鉛めっき Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)
- バネ付丸座金 寸法：φ45 厚さ4.5 数量：2個 材質：SPHC (JIS G 3131)
表面処理：電気亜鉛めっき Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)
- 六角ナット ねじ径：M12 数量：2個 強度区分：4T (JIS B 1181)
表面処理：電気亜鉛めっき Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)
- 六角ボルト 寸法：M12×130 数量：2本 強度区分：4.6 (JIS B 1180)
表面処理：電気亜鉛めっき Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)

図-1 試験体 (依頼者提出資料)



単位 mm
S=1/3



C部詳細 S=1/2

名称：アゴ掛金物 THE-15

材質：SPHC (JIS G 3131)

表面処理：ストロンジク Jコート

(亜鉛-鉄合金電気めっき有色クロメート)

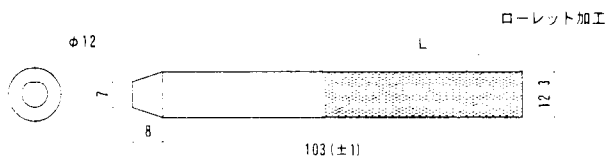
図-2 試験体

(依頼者提出資料)

試験体記号：THE-15T

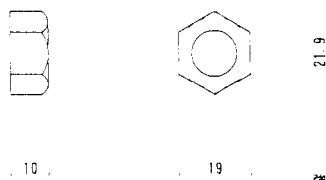
(財) 建材試験センター

ドリフトピン



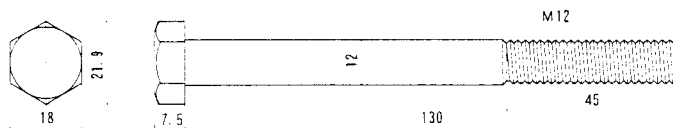
材質：SWRM-8 (JIS G 3505)
 表面処理：電気亜鉛メッキ Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)

M12ナット



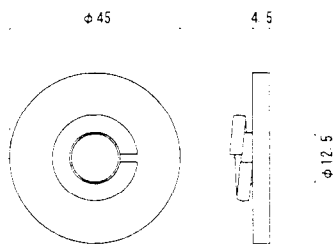
強度区分：4T (JIS B 1181)
 表面処理：電気亜鉛メッキ Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)

M12ボルト



M12×130-4.6 (JIS B 1180)
 表面処理：電気亜鉛メッキ Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)

バネ付丸座金



材質：SPHC (JIS G 3131)
 表面処理：電気亜鉛メッキ Ep-Fe/Zn 5 (JIS H 8610)

図-3 試験体 (依頼者提出資料) 試験体記号：THE-15T

表－1 試験方法の詳細及び短期基準接合耐力算出方法

<p>試験方法</p>	<p>1. 加力方法 加力は、200kN自動コントロール式加力試験機を使用して、次の順序で行った。 (1) 試験体No.0は予備試験とし、単調加力による引張荷重を破壊に至るまで連続的に加えた。その結果より降伏変位δyを求めた。 (2) 試験体No.1～No.6は本試験とし、一方向繰返し加力による引張荷重を加えた。繰返しは、予備試験で得られた降伏変位δyの1/2, 1, 2, 4, 6, 8, 12, 16倍の順で各1回行った。最大荷重に達した後、最大荷重の80%の荷重に低下するまで又は破壊が確認されるまで加力した。 (3) 最大荷重は破壊荷重時の変位が30mm以下の場合には、これを最大荷重として扱い、破壊荷重が30mmを越える場合には、変位が30mm以内の最高荷重を最大荷重とした。</p> <p>2. 変位測定 変位の測定は、梁の相対上下方向変位について、電気式変位計(容量:100mm, 感度:100×10^{-6}/mm, 非直線性:0.1%R0)を使用して行った。</p> <p style="text-align: right;">単位mm</p> <div style="text-align: center;"> <p>引張試験方法 (柱－梁型)</p> </div>
<p>短期基準接合耐力 (P_{0.1})</p>	<p>1. 包絡線の作成 包絡線の作成は、次の手順に従って行った。 (1) 接合金物を1個1組で試験を行った場合は、試験機荷重を接合金物1個の荷重とする。 (2) 1個の接合部で2以上の変位を測定した場合は、その平均値を接合部1個の変位とする。</p> <p>2. 短期基準接合耐力の算出 短期基準接合耐力は、降伏耐力P_y又は最大荷重の2/3の平均値に、それぞれのばらつき係数を乗じて算出した値のうち小さい方の値とした。なお、ばらつき係数は、母集団の分布形を正規分布とみなし、統計的処理に基づく信頼水準75%の95%下側許容限界値をもとに次式より求めた。 $\text{ばらつき係数} = 1 - CV \cdot K \quad \text{ここに、} CV: \text{変動係数, } K: 2.336 (n=6)$ また、降伏耐力P_y、初期剛性K、終局耐力P_u及び構造特性係数D_sは、荷重－変位曲線の包絡線より、次の手順に従って求めた。 (1) 包絡線上の0.1P_{max}と0.4P_{max}を結ぶ直線(第I直線)を引く。 (2) 包絡線上の0.4P_{max}と0.9P_{max}を結ぶ直線(第II直線)を引く。 (3) 包絡線に接するまで第II直線を平行移動し、これを第III直線とする。 (4) 第I直線と第III直線との交点の荷重を降伏耐力P_yとし、この点からX軸に平行に直線(第IV直線)を引く。 (5) 第IV直線と包絡線との交点の変位を降伏変位δyとする。 (6) 原点と($\delta y, P_y$)を結ぶ直線(第V直線)を初期剛性Kと定める。 (7) 最大荷重後の0.8P_{max}荷重低下域の包絡線上の変位又は30mmのいずれか小さい変位を終局変位δuと定める。 (8) 包絡線とX軸及びδuで囲まれる面積をSとする。 (9) 第V直線とδuとX軸及びX軸に平行な直線で囲まれる台形の面積がSと等しくなるようにX軸に平行な直線(第VI直線)を引く。 (10) 第V直線と第VI直線との交点の荷重を完全弾塑性モデルの降伏耐力と定め、これを終局耐力P_uと読み替える。そのときの変位を完全弾塑性モデルの降伏点変位δvとする。 (11) $(\delta u / \delta v)$を塑性率μとする。 (12) 塑性率μを用いて、$D_s = 1 / \sqrt{(2\mu - 1)}$ とする。</p>

表-2 耐力算定のための基礎資料

試験体		加力方法	降伏時		2/3Pmax時		Pmax時		破壊状況
記号	番号		荷重 (Py)kN	変位 (δ_y)mm	荷重 kN	変位 mm	荷重 kN	変位 mm	
THE-15T	0	単調	33.2	5.8	42.3	10.2	63.5	30.0	ナットの抜け
	1	一方向 繰返し	30.0	3.8	43.6	11.4	65.4	28.7	ナットの抜け
	2		33.6	5.1	42.2	9.0	63.3	28.8	ナットの抜け
	3		31.4	4.1	41.1	8.7	61.6	29.0	柱上面の割れを伴うナットの抜け
	4		30.6	4.2	43.3	10.7	65.0	29.5	柱上面の割れを伴うナットの抜け
	5		29.4	3.6	42.4	12.5	63.6	30.0	ナットの抜け
	6		28.9	4.3	42.7	12.3	64.1	30.0	ナットの抜け
	平均		30.6	4.2	42.6	10.8	63.8	29.3	-
	標準偏差		1.69	0.52	0.89	1.62	1.36	0.59	
	変動係数	0.055		0.021					
	ばらつき係数	0.872		0.951					
		短期基準引張 接合耐力(Pot)kN	26.7		40.5				

(注) 1. 短期基準引張接合耐力(Pot)は、降伏耐力Py又は2/3Pmaxの平均値に、それぞれのばらつき係数を乗じて算出した値のうち小さい方とし、□に示した値である。

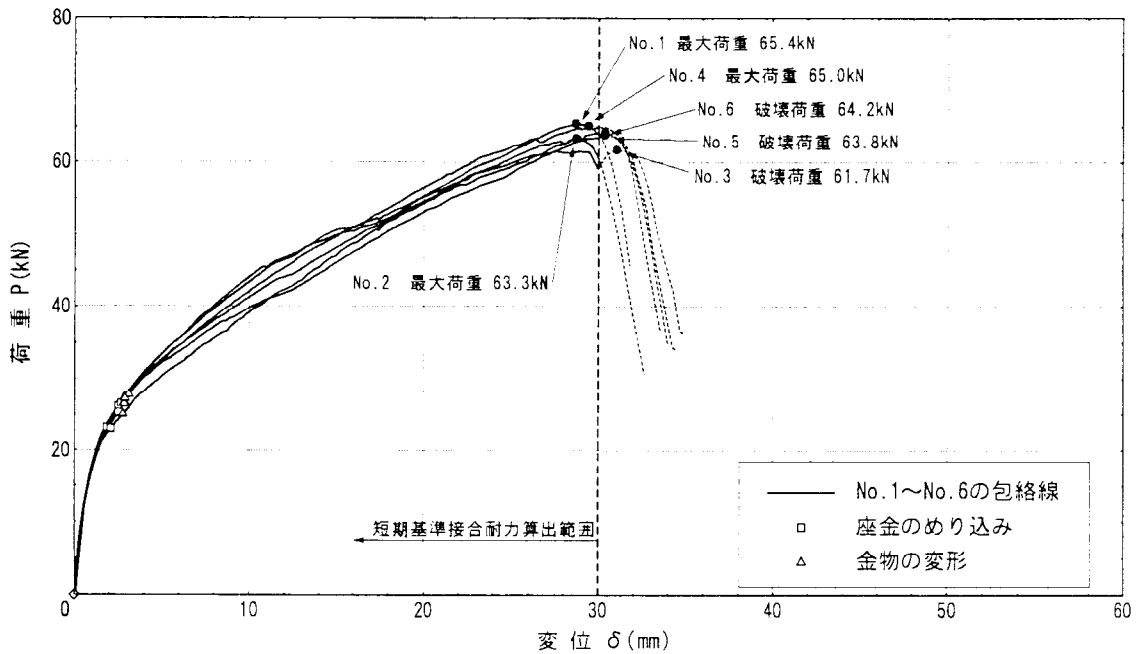


図-4 荷重 - 変位 包絡線の比較

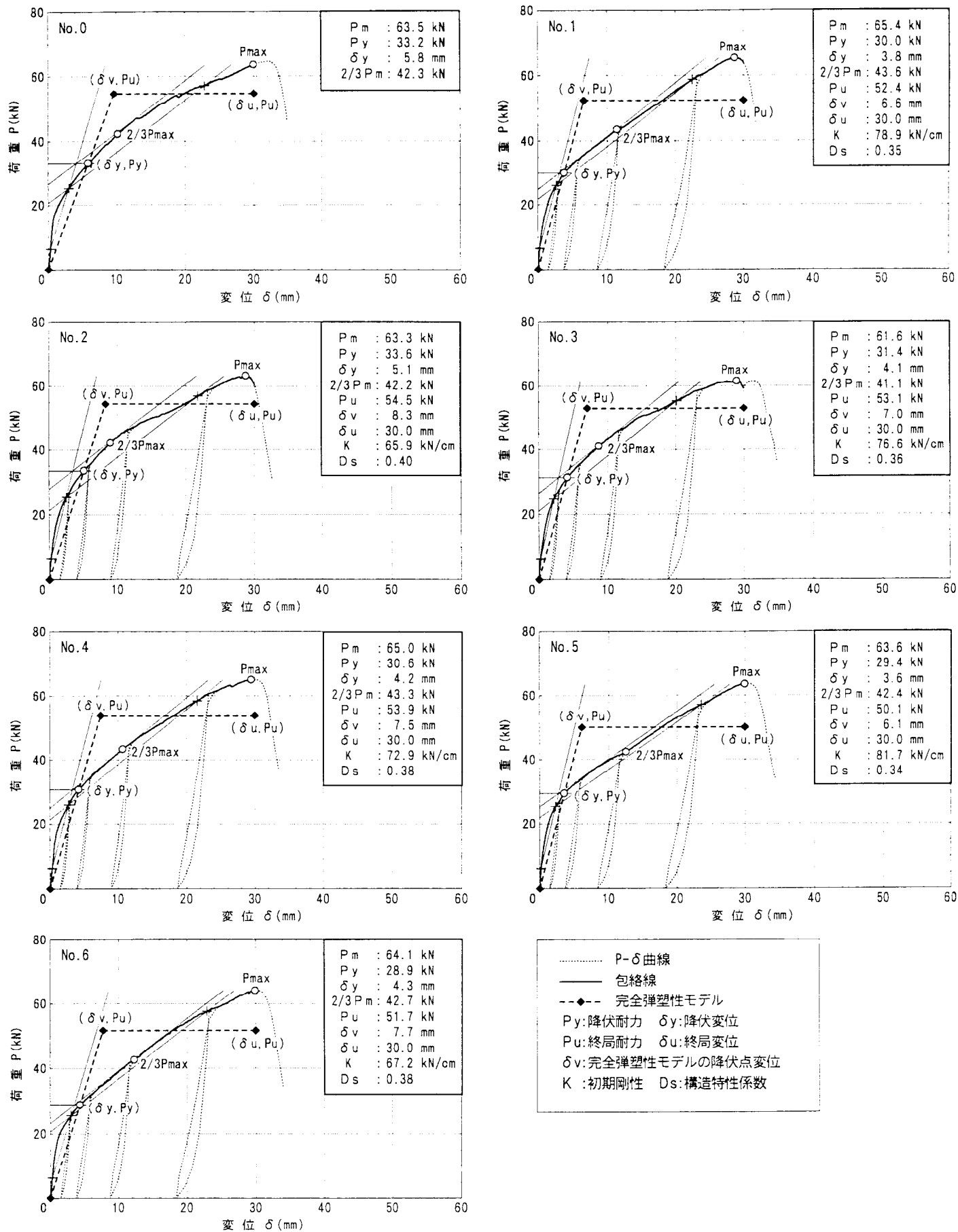


図-5 荷重-変位曲線，包絡線及び完全弾塑性モデル

(財) 建材試験センター



写真-1 破壊状況
試験体記号: THE-15T-1
最大荷重: 65.4kN

ナットの抜け



写真-2 破壊状況
試験体記号: THE-15T-2
最大荷重: 63.3kN

ナットの抜け



写真-3 破壊状況
試験体記号: THE-15T-3
破壊荷重: 61.7kN
30mm以内の最大荷重: 61.6kN

柱上面の割れを伴うナットの抜け



写真-4 破壊状況
試験体記号: THE-15T-4
最大荷重: 65.0kN

柱上面の割れを伴うナットの抜け



写真-5 破壊状況
試験体記号: THE-15T-5
破壊荷重: 61.8kN
30mm以内の最大荷重: 61.6kN

ナットの抜け



写真-6 破壊状況
試験体記号: THE-15T-6
破壊荷重: 64.2kN
30mm以内の最大荷重: 64.1kN

ナットの抜け

承認なく転載することを禁じます