

耐力壁脚部の設計用資料

- ・ HPにて公開している公的試験成績書より、壁倍率7倍程度の耐力壁を想定し、短期基準引抜耐力が30kN以上の接合金物の数値を整理しています。
- ・ 終局強度比 = 終局耐力 / 短期基準接合耐力 により算出しています。
- ・ 終局耐力は、ばらつき係数 = $1 - CV \times K$ (ただし、CV：変動係数、K;定数…試験体数に応じて設定) として計算しています。
- ・ 引張剛性 K_t = 平均降伏耐力 P_y / 平均降伏変位 δ_y により計算しています。
- ・ 2 階等では座金のめり込み剛性60kN/mm等として、直列パネモデルにより剛性を計算してください。

表：引張剛性・終局強度比一覧表（試験成績書より引用）

製品名	製品型番等	樹種	試験時 使用ボルト	試験結果			終局強度比
				短期基準耐力 (kN)	$P_{u95\%}$ 下限 (kN)	K_t (kN/mm)	
プレセッター柱脚金物（セバレート型）	PS-SPSU/PS-SP	スギ KD	M16(4.6)	33.9	54.5	13.1	1.60
PZホールダウンパイプ30	PZ-HDP-30	スギ KD	—	30.6	53.3	14.3	1.74
プレセッター柱脚金物・II	PSHD-30CN-	スギ KD	めり込み＋ M12(4.6)	31.1	49.4	9.4	1.58
プレセッター柱脚金物	PSHD-30ST	スギ KD	めり込み＋ M12(4.6)	30.5	49.4	16.5	1.61
プレセッター柱脚金物・II	PSHD-30ST-II	スギ KD	めり込み＋ M12(4.6)	30.2	48.5	17.8	1.60
SSLOCK柱脚金物	CK-105(120)	スプルース集成	M16(4.6)	45.0	65.1	17.9	1.44
高耐力柱脚金物45	PSBP-45	スギ KD	M16(4.6)	45.9	76.9	22.6	1.67
高耐力柱脚金物75	PSBP-75	スギ KD	M16(10.9)	78.8	115.7	34.2	1.46
高耐力柱頭金物50	PSCP-50	スギ KD	M16(Zマーク)	50.0	79.9	25.3	1.59
〔枠材用〕高耐力フレックスホールダウン (厚45mm)	FFH-4754	スギ KD	M16(6.8)	54.3	89.2	13.3	1.64
〔枠材用〕高耐力フレックスホールダウン (厚30mm)	FFH-4754	スギ KD	M16(6.8)	47.9	84.4	12.4	1.76
ブルースホールダウン40	PRH-40	スギ KD	M16 (4.6)	40.3	54.8	9.5	1.35
フレックスホールダウン(在来枠材用L)	FFH-L34	スギ KD	M16 (Zマーク)	34.7	54.9	8.2	1.58
高耐力フレックスホールダウン60	FH-60	スギ KD	M16(5.8)	65.7	107.1	16.4	1.63
耐震 J ケーブル+HD-B25	—	スギ KD	M16 (4.6)	36.4	59.1	4.0	1.62
偏芯座付ボルト36	HM16W	スギ KD	ボルトの伸び ＋めり込み	40.3	64.5	21.3	1.60
MPホールダウン108	MPHD-108	スプルース集成	M20 (8.8)	108.1	173.5	19.9	1.60
丸鋼ホールダウン(対角仕様)	RD-HD-TK	スギ KD	M18(SCM435)	120.1	168.2	53.2	1.40
斜めビスホールダウン149	MPNHD-149	オウシュウアカマツ集成	M27(SNR490B)	149.2	204.4	33.4	1.36
ビス止め柱脚金物※	WHDB-160	スギ E70	M20 (10.9)	160.9	270.9	61.5	1.68
上下柱緊結・大梁緊結プレート※	NHDP-40	スギ E70	—	40.5	64.5	24.4	1.59

※JIS A 3301を用いた木造校舎に関する技術資料 参考資料より算出しております。

2026.01.15

BXカネシシでは試験成績書を公開しておりませんのでご注意ください。