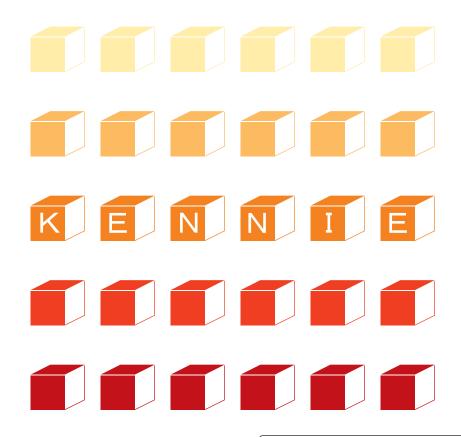
金属製天井下地カタログ



PATENTS REGISTERED &/or PENDING

鋼製下地業界に於ける最も長い施工経験と研究・試験の積み重ねを基盤に万全な検査 態勢を以って材料の品質・性能を保証しています。

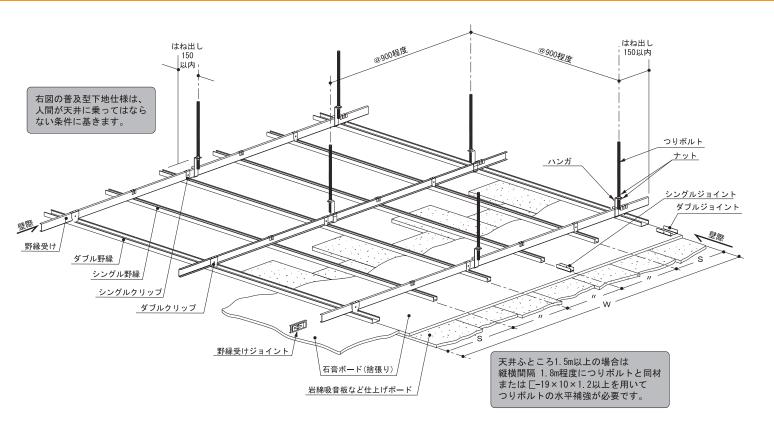
全下地材料が当社の開発商品であることを誇りとしており、自社施工のみならず、 全国のあらゆる地区に施工代理店を網羅しております。

在来天井仕様 KENNIE SS天井仕様

JIS A6517 (建築用鋼製下地材) 日本工業規格表示認証 認証工場 刻印 (工場略号) TC 03 08 260 日建製造株式会社 製造年月日(8桁) JTCCM NKS



認証番号



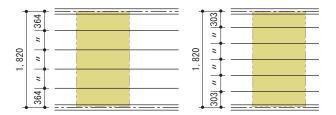
標準下地組み施工方法

- ① 基準墨に従い天井高を壁面に墨出しする。
- ② あらかじめハンガが ナット2個にて取付けられたつりボルトを 既設インサートに充分ねじ込む。
- ③ 野縁受けをハンガに確実に取付け、陸を仮定する。 野縁受けの連結には野縁受けジョイントを使用する。
- ④ ダブル野縁及びシングル野縁を野縁受けに直行させて、所定間隔に ダブルクリップとシングルクリップにより緊結固定した後、糸を張って陸を決定する(部屋の大きさに応じて「むくり」をつける)。 クリップは野縁受けに対し交互の向きに掛けることを原則とし、充分折り曲げる。

野縁連結にはダブルジョイント及びシングルジョイントを使用する。

● つりボルトの水平補強を無溶接で行う場合は、 [19をチャンネルホルダーにより固定する。

1075 11 /1 14	野 縁	間隔	+A== 11 = 2 = 12		
捨張り仕様	W	S	│ 捨張り石こうボード │		
s -1836	1, 820	364	010 × 1 000		
S-1830(特殊仕様)	1, 820	303	910 × 1, 820		



捨張り仕様ボード張り施工方法

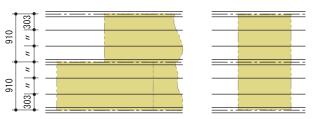
- ① 石こうボードの張り順は、部屋のコーナーより片押しとする。 ねじ頭は、ボードの紙を破らない限度で面落ちとする。
- ② 岩綿吸音板など仕上げボードを、接着剤とステープルにより 石こうボードに張り上げる。

割付け芯を墨出しして四周に向かって張り、ボード相互の目違い、 隙間、なじみ等に注意する。

足場移動の前に再点検し、不備あれば手直しする。

 ダブル野縁(ボードジョイント部)
 シングル野縁
 目地バー(一」 又は ――)
 ボード

// / / kae // // ++	野 縁	間隔	ボード寸法
仕上げ張り仕様	W	S	910 × 1, 820
J -0930	910	303	910× 910



ハールコモハハ+** 野縁間隔 化粧石こつホー	化粧石こうホートなど				
仕上げ張り仕様 W S 455×910					
J -4522 @227.5 交互 433 × 910					
го					
1,22					
↓`↓ ===================================					
2 1 1 2					

仕上げ張り仕様ボード張り施工方法

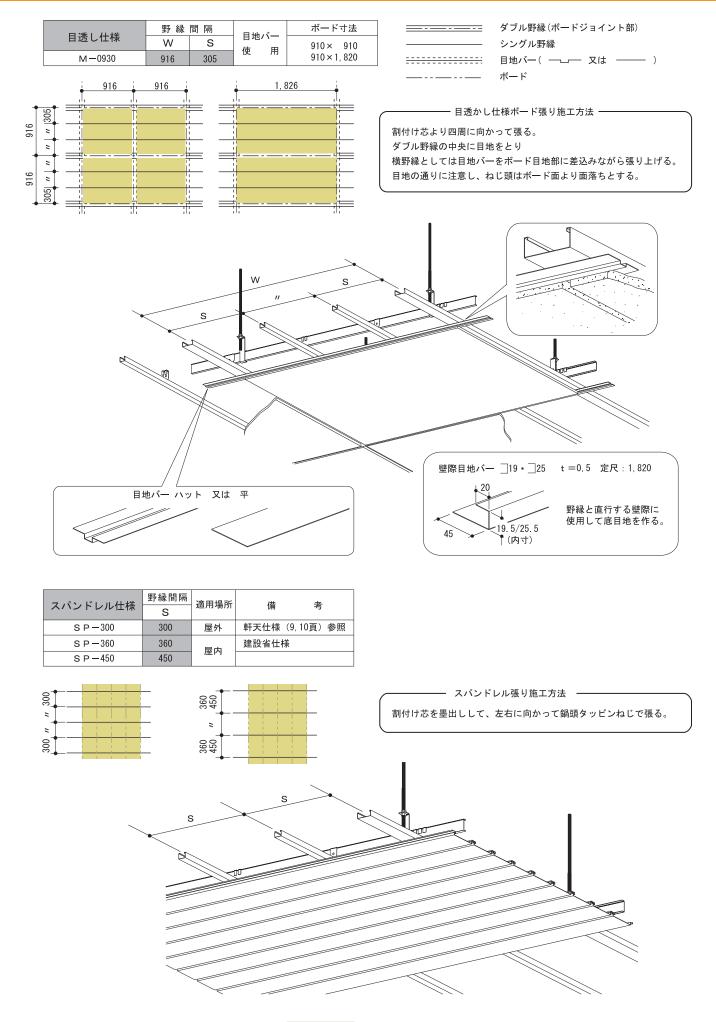
割付け芯より四周に向かって張り、ボード相互の目違い、隙間などに注意する。

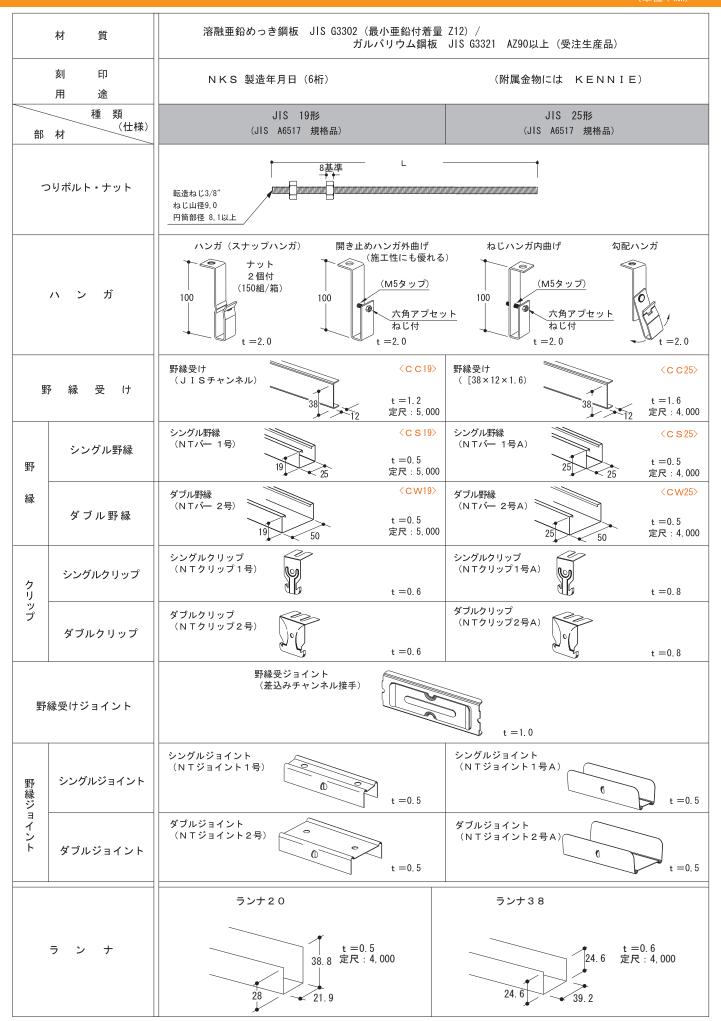
ねじ頭はボード面より面落ちとする。

足場移動の前に再点検し、不備あれば手直しする。

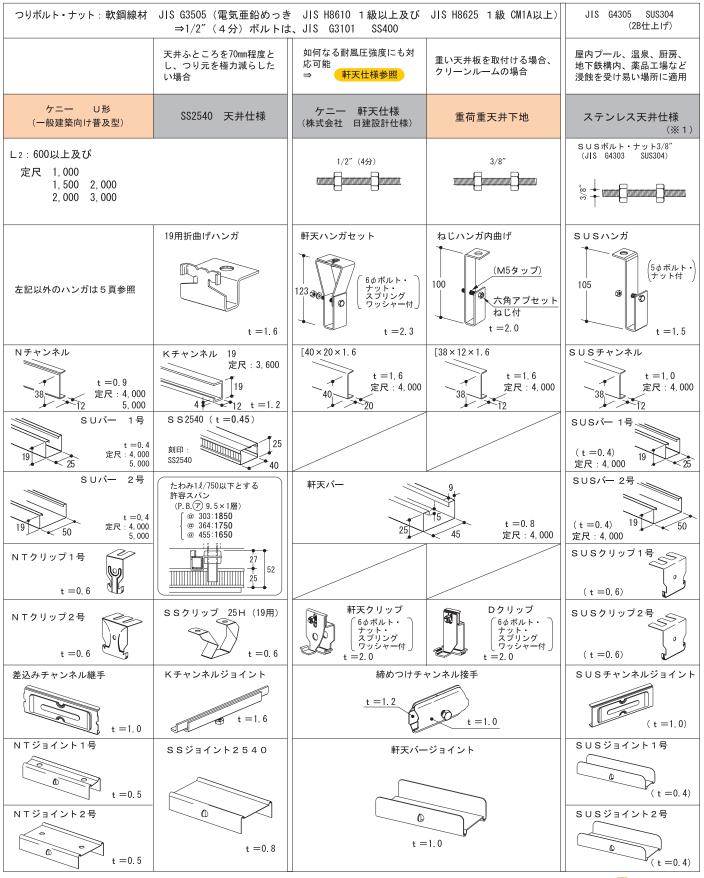
■ペンキ仕上げ・クロス張りされる石こうボードの場合は、紙の巻かれていない両端縁を こばごすりして面取りとする。

KENNIE



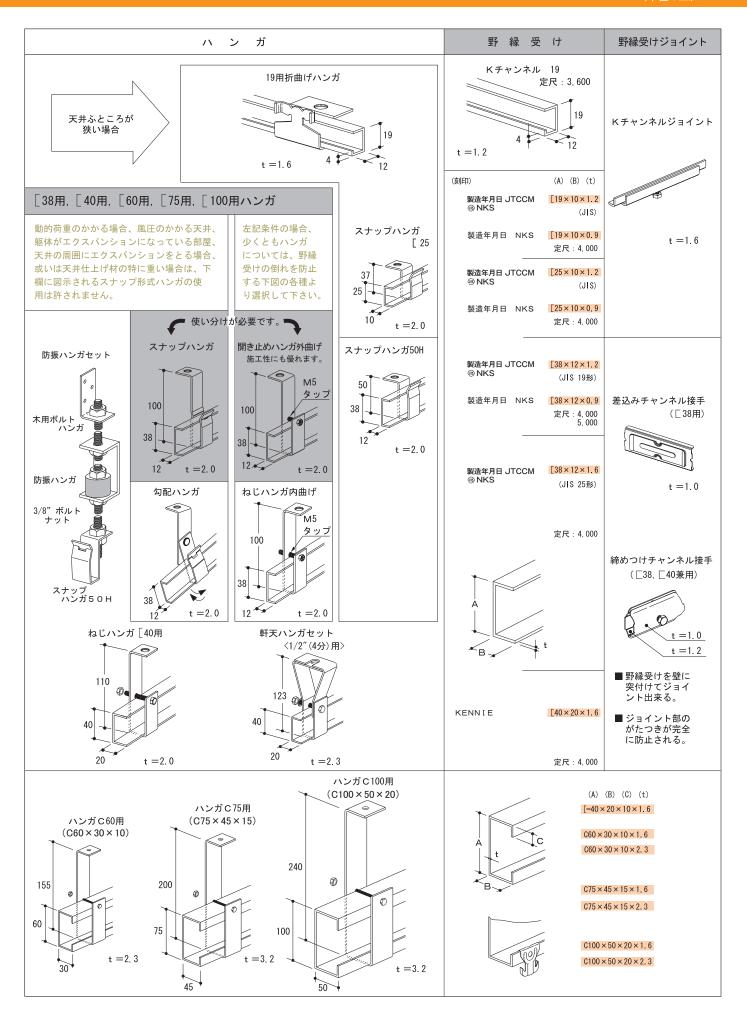


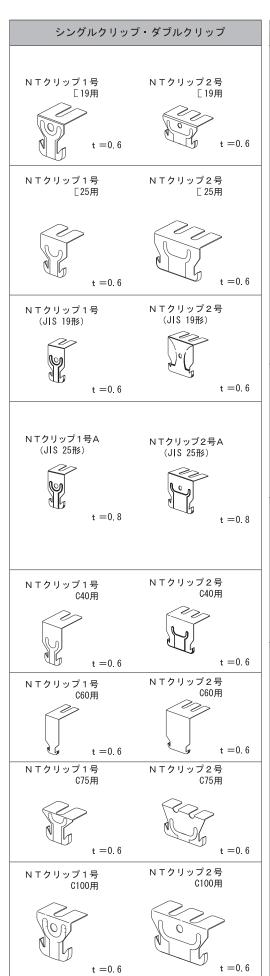
KENNIE

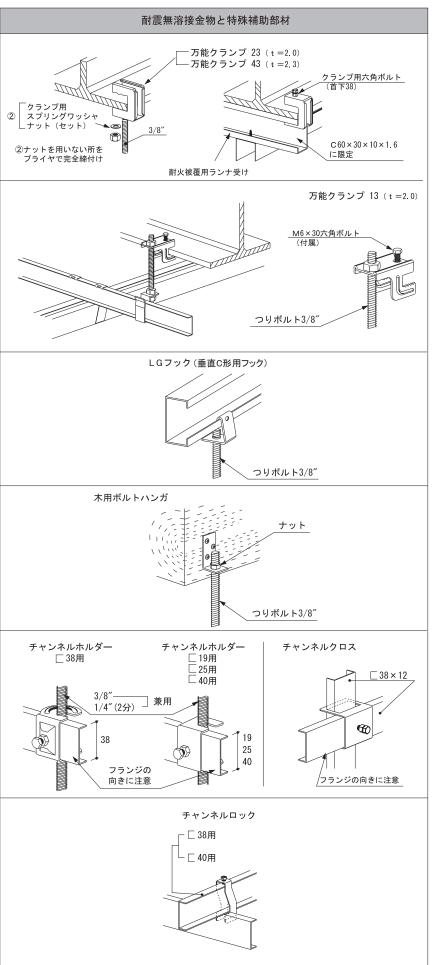


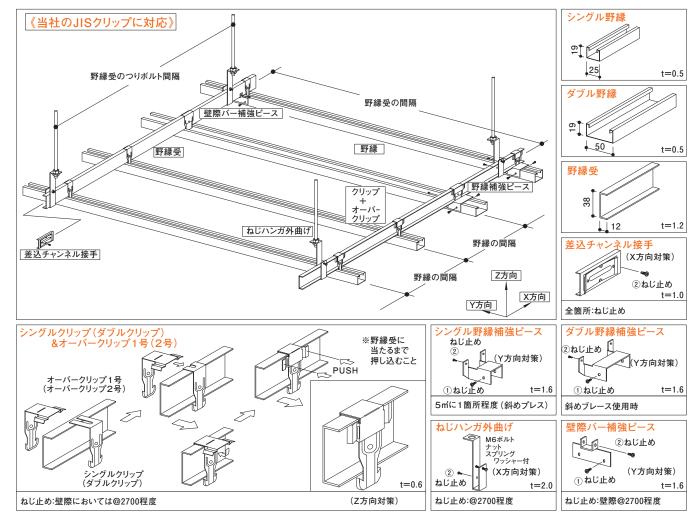


(※1) ボードの下張りに於いては、先ず「下孔あけ(皿ビスの径より0.5程度細く)と同時に皿もみ」を行ってから SUS XM7 の皿ビスをもむこと。 下張りボードの厚さは8mm以上とする。









- 注)以下の商品は添付されておりません。 別途購入願います。 ①のねじ(野縁接合用):トルネードポイント フラットモドトラス 4×12(ヤマヒロ)同等品 ②のねじ(野縁受接合用及びブレース接合用):ランスタッチジャックポイント トラス 4×13(ヤマヒロ)同等品

★ オーバークリップ仕様とは 通常のクリップに対して、反対側からもうひとつ別のクリップを用いて、野縁受の両側からしっかり止める工法です。 (倍の支点で野縁を保持します。) しかも、単にクリップを重ねるだけではなく、2個目クリップの羽根が1個目のクリップをしっかりホールドしているので、 簡単には外れません。

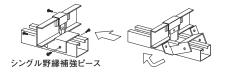
i)オーバークリップ 及び 野縁(Z方向) JIS19形クリップに比べ、鉛直方向の強度の平均が約2倍、 しかも施工上の「バラツキ」が少なく、最低強度の大幅なUPが 図られます。

	強度(推定弾性限強度の2/3)
シングル野縁 オーバークリップ1号	約1000
ダブル野縁 オーバークリップ2号	- mg1000

- ii) 斜めブレース設置時
- ○野縁受方向(X方向) 野縁受に斜めブレースを取付 (ブレースが取りついた野縁受の前後2箇所のクリップで 補強ピースを使用)
- ○野縁受方向(Y方向) 野縁受の上に直交するように、補強野縁受を取付る。(Y方向) (補強野縁受の両端前後2箇所(合計4カ所)のクリップで 補強ピースを使用)

※ JIS19形の場合、 クリップと野縁受の位置関係(向き)により、 大きく強度のバラツキが出てしまいます。 また、施工上のバラツキによっても強度の数値が 大きく変化します。 250~500(N) (推定弾性限強度)。

単純に通常のJIS19形の場合に比べて、 最低強度が約3倍になります。(Z方向)



野縁補強ピースは野縁受の下を通すこと

強度(推定弾性限強度の2/3)

約550(N)/箇所

◎ 落下低減天井とは

地震による天井落下の対策として、クリップ部分の補強・ハンガの補強・スベリ対策を行うことで、通常用いられているJIS19形天井の落下の可能性を低減させたものです。

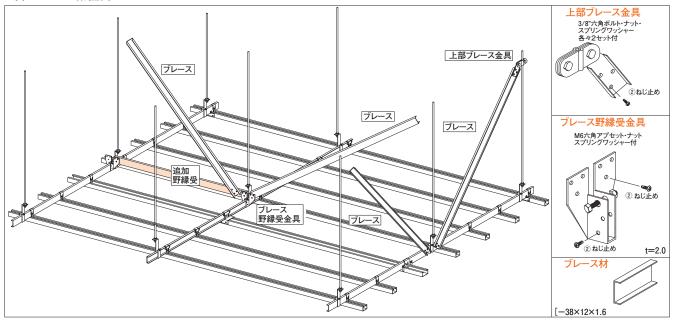
◎ 落下低減レベル別仕様比較表

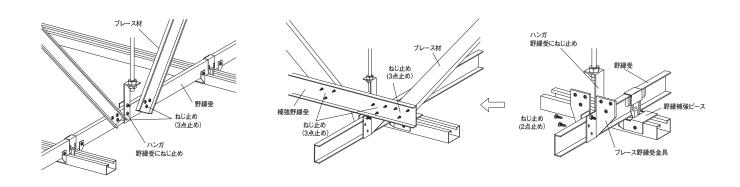
野縁: □ -19×25×0.5 野縁受: [-38×12×1.2

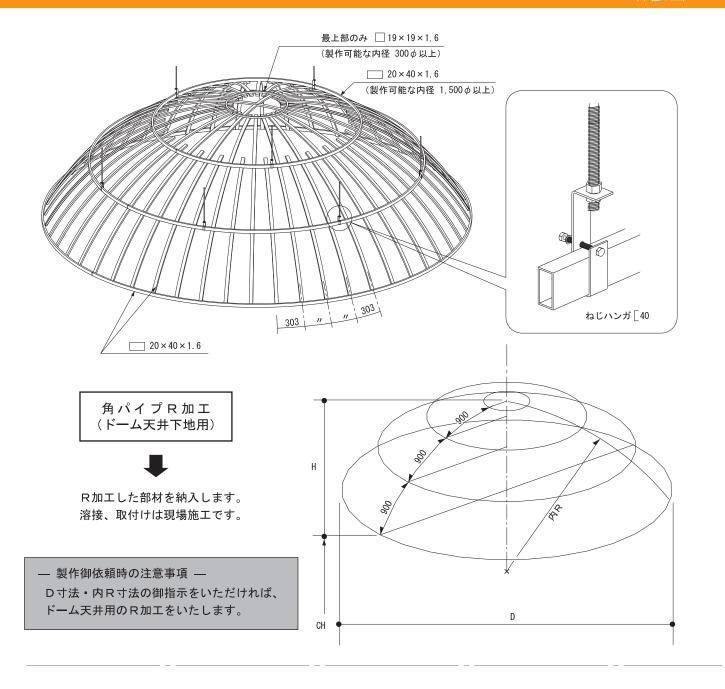
	仕様別	クリップ	ハンガ	野縁補強ピース	斜めブレース	その他	低減
1	通常天井	JISクリップ	スナップハンガ	なし	_	_	弱
2	オーバークリップ補強A	JISクリップ +オーバークリップ (クリップの向きにより半分のみ)	スナップハンガ (@2700程度で ねじ止めを行う)	有(シングル) (5㎡に1箇所程度)	-	主に改修用として、 部材を追加する場合	
3	オーバークリップ補強B	JISクリップ	ねじハンガ外曲げ	(Office Fight)	_	_	
4	オーバークリップ補強C	+オーバークリップ	ねじハンガ外曲げ (ブレース近傍のハンガは ねじ止め)	有(シングル・ダブル)	□-38×12×1.6	斜めブレースの設置	強

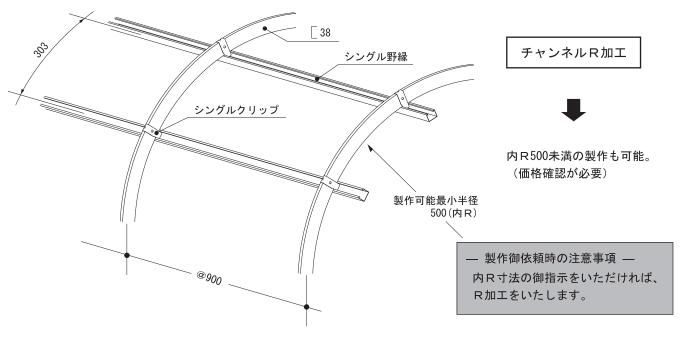
- 2. オーバークリップ補強Aは、既存天井を維持しながらの改修工事を念頭に、 クリップの鉛直方向の補強(半分)、野縁補強ピースによる水平方向の補強対策となります。
- 3. オーバークリップ補強Bは、クリップの鉛直方向の補強、野縁補強ピースによる水平方向の補強対策となります。
- 4. オーバークリップ補強Cは、斜めブレースの設置、 クリップの鉛直方向の補強、野縁補強ピースによるブレース廻りの補強対策となります。 野縁受平行方向で2個、直交方向では補強野縁受が付く野縁受に対して付けます。 2列(野縁受)×2箇所で合計4個

- 斜めブレース配置例-

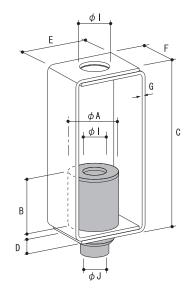








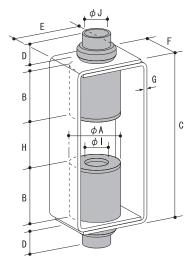
防振ボルトハンガ



防振ボルトハンガ (シングル)

					寸法(静的ばね定数	許容荷重	適用				
	Α	В	С	D	E	F	G	Н	I	J	N/mm	/mm N	ボルト
MSF-22-S	22	26	80	10	34	25	1.6	47	11	11.5	49	206	W3/8
MSF-30-S	30	27	80	12	44	34	2.0	45	11	12	103	431	W3/8
MSF-40-S	40	26	90	12	60	46	2.3	55	14	15.5	206	843	W1/2

- 注) 1. 金具部分は電気亜鉛メッキ有色クロメート処理が施して有ります。
 - 2. ハンガと防振ゴムが一体となっています。
 - ※3. MSF-40-SにW3/8ボルトを取り付ける場合はW1/2用平座金を使用して下さい。

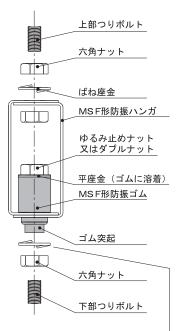


防振ボルトハンガ (ダブル)

					寸法(静的ばね定数	許容荷重	適用						
	А	В	С	D	E	F	G	Н	I	J	N/mm	N	ボルト	
MSF-22-D	22	26	120	10	34	25	1.6	61	11	11.5	24. 5	206	W3/8	
MSF-30-D	30	27	125	12	44	34	2.0	63	11	12	52	431	W3/8	
MSF-40-D	40	26	140	12	60	46	2.3	79	14	15.5	103	843	W1/2] *

- 注) 1. 金具部分は電気亜鉛メッキ有色クロメート処理が施して有ります。
 - 2. ハンガと防振ゴムが一体となっています。
 - ※3. MSF-40-SにW3/8ボルトを取り付ける場合はW1/2用平座金を使用して下さい。

取付け方法



シングルの場合

- ① 上部つりボルトに、MSF形防振ハンガを六角ナット 2個とばね座金1個でしっかりと固定。
- ② 下部つりボルトをMSF形防振ゴムの穴に通し、MSF形防振ゴムの上側にゆるみ止めナット1個(または六角ナット2個)を付け、下側に平座金1個と六角ナット1個挟んで固定。

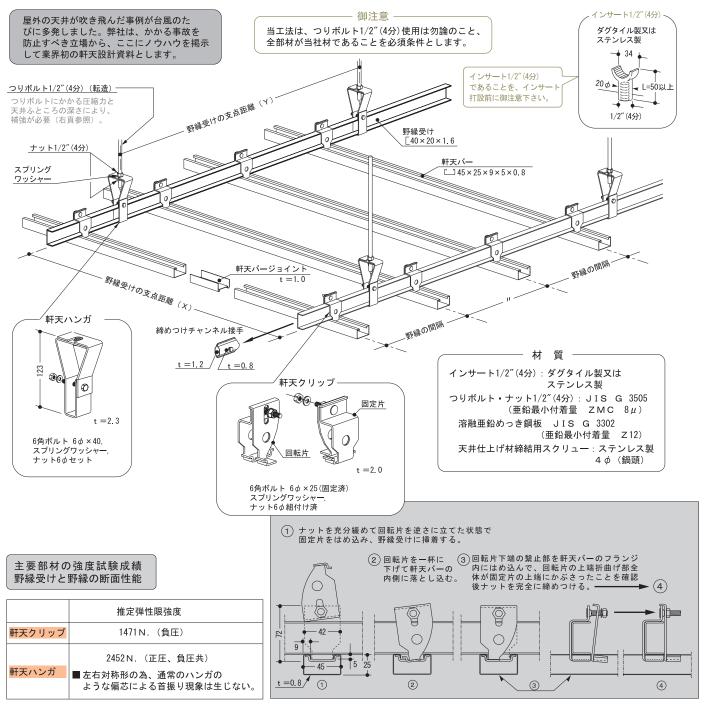
ゴム突起がつぶれて、ある程度動きが制限されるまで六角ナットを手で締めこみます。 スパナで締めこむ必要はありません。

③ 上部つりボルトと下部つりボルトの先端は六角ナットから1山以上出すこと。

ダブルの場合

上部つりボルト・下部つりボルトは上記②の方法にて固定。

平座金MS F-40-S(D)にW3/8ボルトを 取付ける場合、W1/2用平座金を使用。 一般建築物の軒だけでなく、ガソリンスタンドのキャノピー、歩道橋の下面、ホテルの車寄せ・バルコニーなど広範囲に御採用戴いております。



断面性能	断面2次-	E─メント m [†]		係数 m³		スクリュー抜けの 生じる荷重	条件	
部材名	Ιx	lу	Zx	Ζy		土しる何里		
野縁受け □-40×20×1.6	3. 02	0. 41	1.51	0.29	スクリュー	80~90kg/本	鍋頭 ステンレス製 4φ	
軒天バー [_] 45×25×9×5×0.8	0. 93	0. 93 3. 04 0		1.35	<i>X y x</i>	00 00Kg/ 74	SUS XM7 (下穴径 3.5¢)	

➡ 下穴径3.5 ø 以下を厳守する

→ 鍋頭スクリューを使用しない場合の注意: ボードの厚さ、性能により異なるが、座ぐりによる皿頭部の面落ちはゼロに近くしたい。 少くとも0.5mm程度以下とすること。特にボード端部に於て重要である。

風速(V)と速度圧(q)の換算表

〈 風圧力(P)を求めるには、速度圧(q)に風力係数(C)を掛ける必要がある。〉

速度圧(q)	Pa	1471	1532. 29	1961. 33	2206. 5	2451.66	2942	3003. 29	3432. 33	3922.66	4412.99	4903. 33
風圧(v)	m/s	48. 99	50	56. 57	60	63. 25	69. 28	70	74. 83	80	84. 85	89. 44
速度圧(q)	Pa	4964. 62	5393. 66	5883. 99	6129. 16	6374. 32	6864. 66	7354. 99	7416. 28	7845. 32	8335. 65	8825. 99
風圧(v)	m/s	90	93. 81	97. 98	100	101. 98	105. 83	109.54	110	113. 14	116. 62	120

表1 野縁の間隔と野縁受けによる耐風圧強度(P)

野縁受け		@303	@250	@228	@200
の間	野縁の たわみ	耐風圧 強 度	耐風圧 強 度	耐風圧 強 度	耐風圧 強 度
隔 X(mm)	$\frac{\chi}{300}$ (mm)	P (Pa)	P (Pa)	P (Pa)	P (Pa)
900	3. 0	2216	2687	2942	3354
875	2. 916	2412	2922	3207	3658
850	2. 833	2628	3187	3501	3991
800	2. 666	3158	3825	4197	4786
750	2. 5	3834	4648	5090	5806
700	2. 333	4717	5707	6266	7139
650	2. 166	5884	7129	7826	8914
600	2. 0	7482	9071	9954	11346
550	*	8826	10689	11729	13366
500	*	9709	11768	12896	14710
450	*	10787	13072	14328	16338
V/ CD /+	ますエカロ。	. ¬° ~ ++ =	2 216 AH DE 24	E 1 471 N	I- # 1 \ + . +

※印は、軒天クリップの推定弾性限強度1471Nに基いたもの

野縁受けの間隔と支点距離(つりボルトの間隔)による耐風圧強度(P)

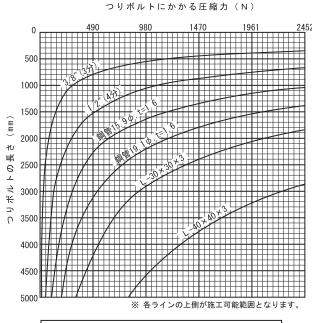
野縁受け		@900	@875	@850	@800	@750	@700	@650	@600	@550	@500	@450
の支点距離	野縁の たわみ	耐風圧 強 度										
離 Y(mm)	$\frac{\text{Y}}{300} \text{(mm)}$	P (Pa)										
900	3.0	2422	2491	2569	2726	2903	3119	3354	3638	3962	4364	4844
875	2.916	2638	2707	2795	2962	3168	3393	3648	3952	4315	4746	5276
850	2.833	2873	2962	3040	3236	3452	3697	3981	4315	4707	5178	5757
800	*	3403	3501	3599	3825	4080	4374	4707	5099	5570	6129	6806
750	*	3628	3727	3844	4080	4354	4668	5021	5443	5943	6531	7257
700	*	3883	4001	4119	4374	4668	5001	5384	5835	6365	7002	7777
650	*	4187	4305	4433	4707	5021	5384	5796	6286	6855	7541	8375
600	*	4531	4668	4805	5099	5443	5835	6286	6806	7424	8169	9071
550	*	4952	5090	5237	5570	5943	6365	6855	7424	8100	8914	9905
500	*	5443	5600	5766	6129	6531	7002	7541	8169	8914	9807	10895
450	*	6051	6217	6404	6806	7257	7777	8375	9071	9905	10895	12101

※印は、軒天ハンガの推定弾性限強度2452Nに基いたもの

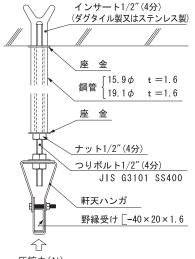
表3 つりボルトと補強材の座屈限界値(細長比)



図2 アングルでの補強例

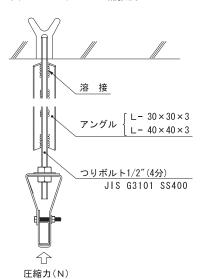


⇒ 1kgf=9.8N(9.80665N) 圧力・応力 ⇒ 1kgf/m²=9.8N/m²=9.8Pa (パスカル)



圧縮力(N)

- つりボルトの補強
- つりボルトの座屈を抑える為に図1,又は図2 のような補強を必要とする場合があります。



- つりボルトの圧縮力(N)
- =設計耐風圧力(P)
- ×野縁受けの間隔(X)(単位m)
- ×野縁受けの支点距離(Y)(単位m)

表3 のグラフは次式を用いて計算した

$$\lambda \leq \Lambda$$

$$f_{kc} = \frac{\{1-0.4(\lambda/\Lambda)^2\} f_c}{1+4/9(\lambda/\Lambda)^2}$$

 $\lambda > \Lambda$ $f_{kc} = \frac{0.416f_c}{2}$ $(\lambda/\Lambda)^2$

設計風圧力に対する下地仕様の決め方

設計風圧力(P) P=5296(Pa) インサート1/2"(4分) つりボルトの長さ(I)I=800

仕上材 ケイカル板 (ア) 8

① 野縁間隔の決め方

設計事務所よりP=5296Paを要求され、ケイカル板(ア)8で仕上げる場 合、野縁の間隔をボードメーカーに問い合わせして、決定してもらう。 ここではボードメーカーより計算の結果、野縁間隔は@250との回答を得たも のとする。 (野縁間隔は@250mmと決定)

② 野縁受け間隔の決め方

表1の野縁間隔@250mmを下にたどっていくと設計風圧力P=5296Paを 満足させる5707Pa左端に移動させると700mmとありそれが野縁受けの間 隔となる。

- ③ 次に表2の野縁受けの間隔@700mmを先程と同じように下にたどり設計風圧 力を満足させる5384Paの左端650mmが野縁受けの支点間距離(つりボルトの 間隔)となる。したがって、つりボルトの間隔は700×650となる。
- ④ 表3 つりボルトと補強材の座屈限界値(細長比)について つりボルトにかかる力(Na)を計算する。

 $N = 5296 \times 0.7 \times 0.65 = 2409.7N$

X 軸の2409.7Nの線と、Y 軸の800mmの線が交差した点は鋼管、15.9 ϕ t =1.6 の範囲内であるから、つりボルト1/2''(4分)単独では座屈するので、図1のよ うに鋼管15.9 ot=1.6を被らせるなどの断面積を増すような補強の必要があ ることを示す。

仮にNa=2409Nでつりボルトの長さが1,500mmの場合にはL-30×30×3の範 囲内となり、図2のような方法で断面積を増すような補強の必要がある。

⑤ 軒天クリップにかかる力(Nb)

N b = 5296 × 0.25 × 0.65 = 860.6N < 1471 (推定弾性限強度)

. OK

⑥ 軒天ハンガにかかるカ (Nc)

Nc=5296×0.7×0.65=2409N<2452(推定彈性限強度)

⑦ ねじの間隔について

ステンレスねじ4.0¢ (下穴3.5¢) の実験引抜き耐力は785~883Nなので、 許容設計引抜き耐力は安全率を4とすれば196Nとなる。 5296÷196=27本/㎡

野縁は@250mmであったから1,000÷250=4例/m

1,000 ねじの間隔は $\frac{1,000}{(27/4)}$ = 148.15 \rightarrow 145mm以下とする。

これは、下地に対するねじの保持力であり、これとは別に皿ねじを用いて座ぐ りを行う場合に、頭抜け現象(ねじは下地に付いているがボードだけがすっぽ 抜ける)が考えられるので、板圧と工法の選択には注意して下さい。(ボード メーカーに問合せして下さい。)

くつりボルトの補強について>

つりボルトの補強(断面積を増すような補強)は、振止めの代わりにはなりませ んので振止めが必要と判断された場合には、現象にて御打合せ願います。

下がり壁と野縁が平行の場合 下がり壁と野縁が直行の場合 無溶接工法 野縁受け 野縁受け 下がり壁野縁受け チャンネルロック 補助野縁受け シングル野縁 ダブル野縁 0 補助シングル野縁 補助シングル野縁 シングル野縁 補助野縁受け 吹出口 チャンネルクロス 補強用つりボルト ダブル野縁 下がり壁野縁受け フランジの向きに注意 補助野縁受け 石こうボード 補助野縁受け ダブル野縁 シングル野縁 見切縁 野縁 野縁受け 石こうボード 野縁受け 下がり壁、低い方の天井共、石こうボード とすれば、コーナービードをクリンチャーで 取付け、パテ処理後塗装かクロス張りが 基本であり、すっきりした外観となります。 コーナービード 断面図 $32 \times 32 \times 0.4$ 定尺: 2,438 (50本/箱)

野縁受けを切断する場合

