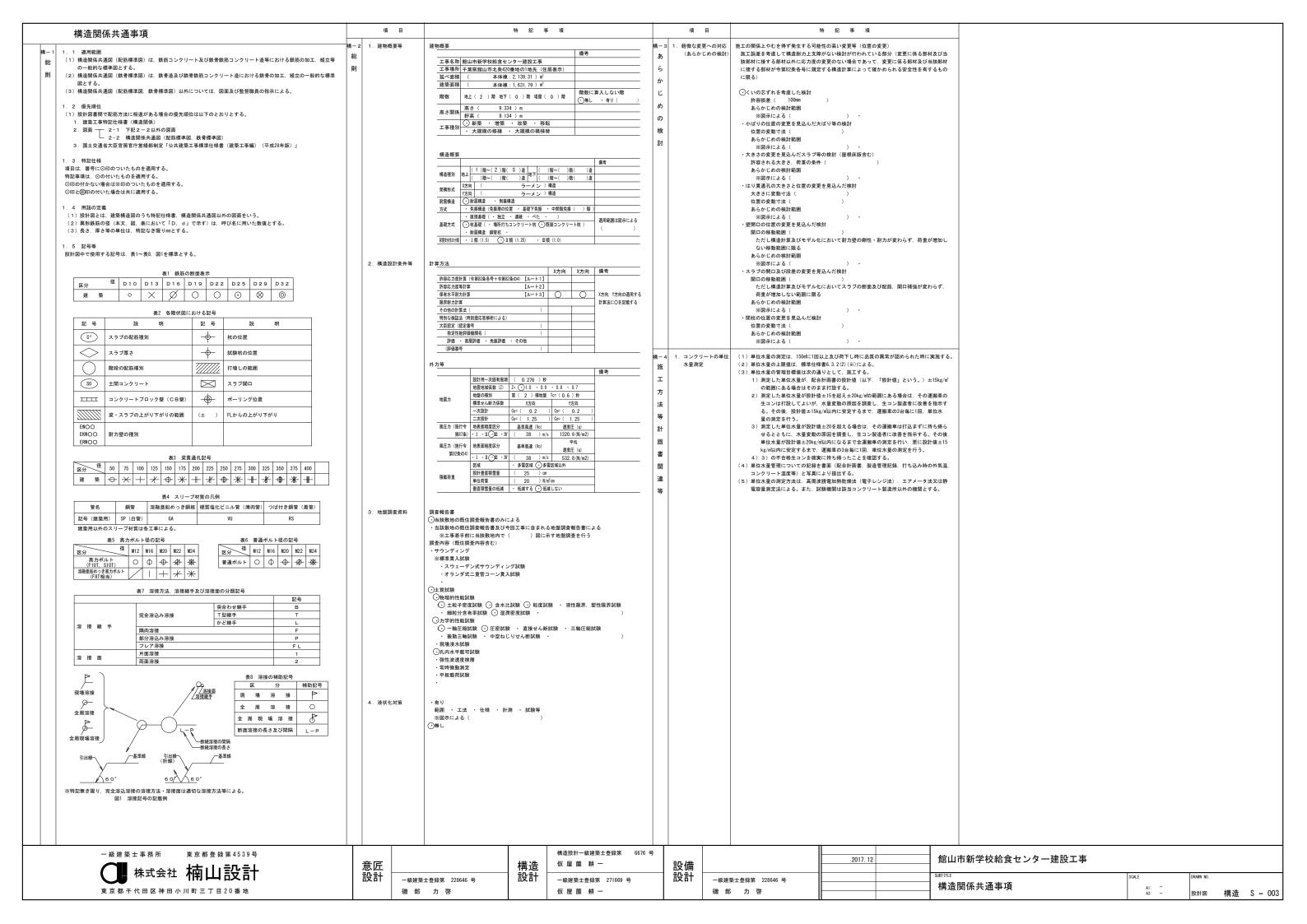


6 機械式継手	使用箇所		① 無筋コンクリー	ート 設計基準強度 ※18 (N/mm)	(6. 14.	1) ⑦アンカー	ーボルト	適用		(7. 2. 4) (7. 10. 3)	⑨ 耐火被覆	種類
	・図示による ( ) ・ H12建告第1463号に適合する性能	(5. 5. 2)		スランブ	(6. 14.	1)		・構造用アンカーボルト・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・				・耐火材吹付け・乾式吹付けロックウール
	•			※15cm 又は 18cm ・ セメントの種類				形状. 寸法  ・図示による (S-029~030)				・半乾式吹付けロックウール ・湿式ロックウール
	機械式継手の種類及び工法 ( 鉄筋相互のあき	) (5. 5. 2) (5. 3. 5)		※普通ポルトランドセメント又は混合セメントのAi	種			・建方用アンカーボルト				
	・図示による (構造関係共通図 (配筋標準図) 4.1)	(		・高炉セメントB種 G ・フライアッシュセメントB種 G				種類 ・SS400 ・ アンカーボルト及びナットのねし	この公差域クラス及び仕上げの程度			・耐火板張り・繊維混入けい酸カルシウム板
	品質の確認方法	(5. 5. 2)		適用箇所 ※標準仕様書6.14.1(e)による箇所	(6. 2. 1) (6. 14.	1)		※標準仕様書表7.2.3による 形状, 寸法				・耐火材巻付け         ・高断熱ロックウール
	・図示による ( ) 不良となった継手の修正方法等	(5. 5. 2)		・図示による ( )								
	・図示による ( )		12 流動化コンク	リート 適用箇所	(6. 2. 1) (6. 15.	1)		ボルトの縁端距離、ボルト間隔、ゲーミ	<b>ジ</b> 等	(7. 3. 2)		- ラス張りモルタル塗り
7 溶接継手	使用箇所			・図示による ( )				<ul><li>図示による(構造関係共通図(鉄作</li></ul>	標準図)1-1緑端距離,ボルト間隔)			性能 (7.9.2~7)
	・図示による ( ) ・ H12建告第1463号に適合する性能	(5. 5. 3)	③ ひび割れ誘発		(6. 6. 3) (6. 8. 2) (9. 7.							性 能 適用箇所(部位・部分)
	・ 鉄筋相互のあき	(5. 3. 5)	打継目地	・標準仕様書9.7.3による 間隔,位置,形状	(6. 8.	2) ⑧ 溶接材料	料	溶接材料 ・標準仕様書 7.2.5(a)(b)による		(7. 2. 5)		- 30分耐火 - 1時間耐火
	・図示による (構造関係共通図 (配筋標準図) 4.1)	(0. 0. 0)		・図示による(				・図示による ( )				- 2時間耐火 - 3時間耐火
	•		(4) コンクリート	の仕上り 合板せき板を用いるコンクリートの打放し仕上げ	(6. 2. 5) (6. 8.	-     _						
	継手の工法 ・図示による ( )	(5. 5. 3)		<u>種別</u> 適用箇所 ・A種		- 9ターンバ	バックル	■ 種類 建築用ターンバックル胴		(7. 2. 6)	② アンカーボルト等の設置	構造用アンカーボルト及びアンカーフレームの形状並びに寸法 (7.10.3) ②図示による (S-010,011,S-030~031)
	品質の確認方法	(5. 5. 3)				-		※割枠式・ 建築用ターンパックルボルト				建方用アンカーボルトの保持及び埋込み工法 (7.10.3)
	・図示による ( ) 不良となった継手の修正方法等	(5. 5. 3)				-		※羽子板ボルト・				<ul><li>○ A種 ○ B種 ・ C種</li><li>柱底均しモルタルの厚さ及び工法の種別 (7.10.3)</li></ul>
	・図示による(		⑥ 打増し厚さ	打放し仕上げの打増し厚さ (外部に面する部分に限る)	(6. 8.	2)		ねじの呼び ○図示による (S-029) ・		(7. 2. 6)		柱底均しモルタルの厚さ及び工法の種別 (7.10.3)   ※標準仕様書表7.10.2 (※A種 [厚さ50] ・B種 [厚さ30] ) による
⑧ 各部配筋	各部配筋	(5. 3. 7)	(打放し仕上	ず部) (・)20mm 打放し仕上げの打増し厚さ(内部に面する部分に限る)		① デッキフ	プレート	材質, 形状及び寸法 適用値	前所 材質・形状・寸法	(6.8.3) (7.2.7) 備 考	21 軽量形鋼構造	ポルト接合方法 (7.11.2)
	<ul><li>図示による(構造関係共通図(配筋標準図))</li><li>・</li></ul>			●意匠図による				・デッキブレート単独の構法	1所 村員・形状・寸法	1佣 考		
⑨圧接完了後の試験	抜取試験	(5. 4. 9)	16 型枠	せき板の材料及び厚さ	(6. 8.	3)		<ul><li>デッキブレートとコンクリート との合成スラブとする構法</li><li>S−021</li></ul>	S-014			
© ZIXXII IXVIIAX	※超音波探傷試験	(3. 4. 9)		○合板(※12mm · )G				○床型枠用 S-021	S-013		〇設備関係	
	• 引張試験			・断熱材の兼用した型枠材の使用	(6. 8.	3)		鉄骨部材への溶接方法		(7. 7. 8)		
⑥ ①コンクリートの	<ul><li>●普通コンクリート</li></ul>	(6. 2. 1~4)		・MCR工法用シート				○図示による (S-013, 014)		,	令第129条2の4の3 ・ 建築物に設ける3	事項 建築設備にあっては、構造耐力上安全なものとして、以下の構造方法による。
コ 気乾単位容積質量による	設計基準強度 (N/mm²) スランプ ・24 18 構造躯体	適用箇所		打増し厚さ ・20mm ・	(6. 8.		及びその付属品	形状及び寸法等		(7. 2. 8)	建築設備(昇降機	夏を除く)、建築設備の支持構造部及び緊結金物は、腐食又は腐朽のおそれがない
ク   II   II   II   II   II   II   II	○21 15 土間コン	クリート		打増し範囲・図示による ( )・				<ul><li>・図示による( ) ・</li></ul>				る水槽、煙突、冷却塔その他これらに類するものは、支持構造部又は建築物の構造
ĺ		ウリート、嵩上げコンクリート			(6. 8.		しモルタル	モルタルの種類  ・無収縮モルタル		(7. 2. 9)		分に、支持構造部は、建築物の構造耐力上主要な部分に、緊結すること。 部の高さは、れんが造、石造、コンクリートブロック造又は無筋コンクリート造の
工	・軽量コンクリート       設計基準強度 (N/mm²)       スランプ	(6.2.1~3)(6.10.1,2) 適用箇所		スリーブの材種   ※標準仕様書6.8.3(i)(2)(i)から(iv)による・・				無収縮モルタルの材料、調合等				枠を設けたものを除き、90cm以下とすること。 る部分は、鉄筋に対するコンクリートのかぶり厚さを 5cm以上とした鉄筋コンク
	•		O M B M /L = 10	A 5 41 (L = 15 a L = A) .	(7.4.4) (7.4			材料. 調合等 ※標準仕様書7.2.9(b)(1)か	ら(4)による・・		リート造又は厚	さが 25cm 以上の無筋コンクリート造、れんが造、石造若しくはコンクリートブロ
			①鉄骨製作工場	鉄骨製作工場の加工能力 ※建築基準法第77条の45第1項に基づき国土交通大臣か	(7.1.1) (7.1. ら性能評価機関として認可を受けた	3)		・標準仕様書7.2.9(a)によるモルタル				給水、排水その他の配管設備は、
②コンクリートの類別	類別 ※I類 (JIS A 5308への適合を認証されたコンクリート)	(6.2.1) 骨		(株)日本鉄骨評価センター及び(株)全国鉄骨評価機相 製作工場の性能評価基準」に定める「(・S・H		③ 製作精度	度	※標準仕様書7.3.3及びH12建告第1464号	号第二号イによる だし書きによる補強は, 「突合せ継手の食	(7.3.3)		及び水圧並びに地震その他の震動及び衝撃に対して安全上支障のない構造とすること。 分を貫通して配管する場合に於いては、当該貫通部分に配管スリーブを設ける等有効
	・Ⅱ類 (JIS A 5308に適合したコンクリート)	事		して国土交通大臣から認定を受けた工場又は同等以」				ずれの検査・補強マニュアル」による		い庭い仕口の		防止の為の措置を講ずること。 の他の変形により当該管に損傷が生ずるおそれがある場合に於いて、伸縮継手又は
③セメント	種類 ※普通ポルトランドセメント又は混合セメントのA種	(6.3.1)	② 施工管理技術:		(7. 1. 3,	4) 14 鉄骨の仮	仮組	仮組を行う範囲		(7. 3. 10)	可撓継手を	設ける等有効な損傷防止の為の措置を講ずること。 、又は固定する場合に於いては、つり金物又は防振ゴムを用いる等有効な地震その他
	・高炉セメントB種 G 使用部位(	使用部位 (全て )	(2) AUI ++	・適用しない 材質等	(7.0			・図示による ( )			の震動及び	衝撃の緩和の為の措置を講ずること。
	・フライアッシュセメントB種 <b>G</b> 使用部位( ・	)	③ 鋼材	                 	(7. 2. 規格	15 溶接技能者	者の技量付加試験			(7. 6. 3)		号から第三号までの建築物に設ける屋上から突出する水槽、煙突その他これらに類 ては、建設省告示第1389号により、風圧並びに地震その他の震動及び衝撃に対し
(4) 骨材	アルカリシリカ反応性による区分	(6.2.1)			・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・			<ul><li>・図示による( ) ・</li></ul>				全なものとすること。 駆動装置等は、構造体に安全に緊結されている事。
(4) H 19	*A ·B	(6. 3. 1)			→JIS規格による・	⑥ 溶接接台	合	開先の形状 ・図示による (構造関係共通図 (鉄管)	→標準図)1-2)	(7. 6. 4)	特記以外の梁貫	通孔は原則として設けない。 備配管等を埋込む場合はスラブ厚さの 1/3 以下とし管の間隔を管径の3倍以上
⑤ 混和材料	<ul><li>○混和剤</li></ul>	(6. 3. 1)			<ul><li>・ JIS規格による ・</li><li>・ JIS規格による ・</li></ul>			·		(7. 6. 7)	かつ 5cm 以上を	・原則とする。
	混和剤の種類 ※標準仕様書6.3.1(d)(i)による		<ul><li>(4) 高カボルト</li></ul>		<ul><li>→JIS規格による・</li><li>(7.2.</li></ul>	3)		スカラップの形状 ・図示による(構造関係共通図(鉄作	→ 標準図)1-4)	(7. 0. 7)		ALE、土圧及び水圧並びに地震その他の震動及び衝撃に対して安全上支障のない構造と 時の質量が15Kgを超える給湯設備については、地震に対して安全上支障のない構造とし
			(4) (a) N/V/V  -	・トルシア形高カボルト	(1.2.	-		<ul><li>エンドタブを切断する部分</li></ul>		(7. 6. 7)	て、平成12年建	設省告示第1388号第5に規定する構造方法によること。
	・混和材 混和材の種類	(6. 3. 1)		セットの種類 ※2種(S10T) ・ ・JIS形高カボルト				適用箇所・図示による( )	●見え掛かり部			
	※標準仕様書6.3.1(d)(ii)による・			セットの種類 ※2種(F10T) ・ 高カボルトの径	(7. 2.	2)		エンドタブを切断する場合の仕上げ	『は標準仕様書7.6.7(a)(6)(ii)による			
⑥ 気乾単位容積質量	<ul><li>●普通コンクリート</li><li>(-)2.3t/m³ 程度</li></ul>	(6. 2. 3)		○図示による (S-029~030)				溶接部の余盛り高さ ・ JASS6付則6「鉄骨精度検査基準」作	t表3 [溶接] による	(7. 6. 7)		
	Ğ			ボルトの縁端距離、ボルト間隔、ゲージ等 ・図示による(構造関係共通図(鉄骨標準図) 1 — 1	(7.3. 1縁端距離, ボルト間隔)	2)		・ 低応力高サイクル疲労を受ける部位 (7	, 6, 7)			
	・軽量コンクリート	(6. 10. 1)		・すべり係数試験	(7. 4.			・図示による ( )				
7 軽量コンクリート	種類 ・1種 ・2種	(6. 10. 1)		試験方法等 ・図示による ( ) ・		⑦ 溶接部の	の試験	完全溶込み溶接部の超音波探傷試験 <ul><li>・工場溶接の場合</li></ul>		(7. 6. 11)		
	適用箇所		⑤ 普通ボルト	ボルト及びナットの材料	(7. 2.	3)		A0QL (%) ※4.0 • 2.5				
	適用画所 ・図示による()・			※標準仕様書表7.2.3による 座金	(7. 2.	3)		節・全て				
8 寒中コンクリート	適用期間	(6. 11. 1)		○標準仕様書7.2.3(d)による ボルトの径	(7. 2.	3)		検査水準 ※第6水準	1. 1.			
	<ul><li>・図示による()</li><li>・積算温度を基に定める場合</li></ul>	(6. 11. 2)						・工事現場溶接の場合 AOQL (%)				
	・図示による ( ) ・			ボルトの練蛹距離、ボルト間隔、ケーン寺 ・ 図示による(構造関係共通図(鉄骨標準図) 1 — 1	(7.3.1 縁端距離, ボルト間隔)	2) (18) 錆止め塗	<b>塗装</b>	※4.0 ・2.5 塗料の種別		(7. 8. 3)		
⑨暑中コンクリート	構造体強度補正値(S)	(6. 12. 2)	(6)溶融亜鉛めっ	・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	(7. 2.			<ul><li>鉄鋼面の錆止め塗料</li></ul>		\ v. v/		
	<b>※6N/mm²</b> •		高力ボルト	※1種 (F8T相当) ・				屋外 ※標準仕様書 表18.3.1 A種				
10 マスコンクリート	適用箇所 ・図示による ( ) ・	(6. 2. 1) (6. 13. 1)		溶融亜鉛めっき高カボルトの径	(7. 2.			· 屋内				
		(0.12.2)		溶融亜鉛めっき高カボルトのめっき前の孔径  ①大臣認定を受けた内容による	(7. 3.	8)		・標準仕様書 表18.3.1 (	) 種			
	セメントの種類 ・中庸熱ポルトランドセメント	(6. 13. 2)		•				・亜鉛めっき鋼面の錆止め塗料				
	・低熱ポルトランドセメント ・高炉セメントB種 <b>⑤</b>			ボルトの緑端距離、ボルト間隔、ゲージ等	(7. 3.	2)		・標準仕様書 表18.3.2 A種				
	・フライアッシュセメントB種 ・普通ポルトランドセメント			図示による (構造関係共通図 (鉄骨標準図) 1 - 1     ・	1 縁端距離,ポルト間隔)			・鉄骨鉄筋コンクリート造の鋼製ス! ※標準仕様書 表18.3.1 A種	リーブの内面(鉄骨に溶接されたものに限	ර (7.8.3)		
				摩擦面の処理						/a e e		
	混和材料 · 混和剤	(6. 13. 2)		<ul><li>・ブラスト処理(表面粗度50μmRz 以上)</li><li>・ブラスト処理以外の特別な処理方法</li></ul>	(7. 12.	4)		・耐火被覆材の接着する面への塗装 ・塗装を行う		(7.8.3)		
	混和剤の種類 ※JIS A 6204に適合するAE減水剤または高性能AE減水剤			・図示による ( ) ・ すべり耐力等の確認方法				適用箇所・図示による(	) .			
				※すべり耐力試験				塗料の種別 ・標準仕様書 表18.3.1				
	スランプ ※15cm ・	(6. 13. 2)		試験方法等 ①標準仕様書による				・標準仕様書 表18.3.1 ・標準仕様書 表18.3.2				
"	<ul><li>一級建築士事務所東京都登録第4539</li></ul>	号		·	構造設計一級建築士登録第 60	676 号		·	0017.10		<b>並出於公会上、上</b>	カシュア 市
			意匠	構造	仮屋薗 耕一	設備			2017. 12	照川市	新学校給食センター	<sup>一</sup> 建設 <b>上</b> 争
	<b>一,</b> 株式会社 楠山設計	I	設計	一級建築士登録第 228646 号	一級建築士登録第 271669 号	設計		· 禁士登録第 228646 号		SUBTITLE	÷□↓±±±± (0)	SCALE DRAIN NO.
	東京都千代田区神田小川町三丁目20番地			磯 部 力 啓	仮屋薗 耕一		磯音	形 力 啓		博垣特	記仕様書(2)	A1: - A3: - 設計図 構造 S - 002



## 構造関係共通事項 (配筋標準図)

#### 1.1 鉄筋の加工

鉄筋の折曲げ内法直径及びその使用箇所は、表1.1を標準とする。

#### ま1 1 鉄紋の折曲げ由注直径

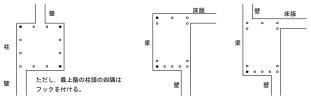
		:	折曲げ内法直径(D)	
折曲げ 角度	折曲げ図	SD295A SD295B	SD390	
		D16 以下	D19 ~D38	D19 ~D38
180°	d dist. £			
135°	d to the state of	3d以上	4d以上	5d以上
90°	d + 17798	SUIX	40 <i>以</i> 上	SUBL
135° 及び 90° (幅止め筋)	‡d			

- (注) 1. 片持スラブ先端,壁筋の自由端側の先端で90°フックまたは135°フックを用いる場合は,余長を4d以上 とする。 2. 90°未満の折曲げの内法直径は特記による。

#### 2.1 異形鉄筋の末端部

次の部分に使用する異形鉄筋の末端部にはフックを付ける。

(1) 柱及び梁(基礎梁を除く)の出隅部



- 図2.1 末端部にフックを必要とする出隅部の鉄筋 (●印)
- (2) 煙突の鉄筋 (壁の一部となる場合を含む)
- (3) 杭基礎のベース筋 (4) 帯筋、あばら筋及び幅止め筋

## 3.1 継手及び定着

- (a) 鉄筋の重ね継手
- (1) 径が異なる鉄筋の重ね継手の長さは、細い鉄筋の径による。
- (2) 鉄筋の重ね継手の長さは、表3.1による。

#### 表3.1 鉄筋の重ね継手の長さ

鉄筋の 種類	コンクリートの 設計基準強度 Fc(N/mm²)	L: (フックなし)	∟ (フックあり)
SD295A	18	45d	35d
	21	40d	30d
SD295B	24, 27	35d	25d
	30, 33, 36	35d	25d
SD345	18	50d	35d
	21	45d	30d
	24, 27	40d	30d
	30, 33, 36	35d	25d
	21	50d	35d
SD390	24, 27	45d	35d
	30, 33, 36	40d	30d

- (注) 1. L., L. : フックなし重ね継手の長さ及びフックあり重ね継手の長さ
  - 2. フックありの場合の ∟ は、図3.1に示すようにフック部分 / を含まない。
  - 3. 軽量コンクリートの場合は、表の値に5dを加えたものとする。



図3.1 フックありの場合の重ね継手の長さ

- (3) 鉄筋の重ね継手の長さとは、フックありなしにかかわらず40d以上(軽量骨材を使用する場合は50d以上)と 表3.1の重ね継手の長さのうち大きい値とする。
- (4) 隣り合う継手の位置は. 表3.2による.
  - ただし、壁の場合及びスラブ筋でD16以下の場合は除く。

#### 表3.2 隣り合う継手の位置

#	フックありの場合	a=0.5 L <sub>1</sub> .  a ≥ 0.5 L <sub>2</sub> .
重ね継手	フックなしの場合	a=0.5 L, a≥0.5 L,
溶圧接継手手	_	
機械式継手	_	カップラー   tb1   a ≥ 400mm, かつ, a ≥ (b+40)mm

(1) 鉄筋の定着の長さは、表3.3及び図3.2による。

#### 表3.3 鉄筋の定着の長さ

表3.3 鉄肋の定着の長さ										
	コンクリートの	直線定着の長さ				フックあり定着の長さ				
鉄筋の 種類	設計基準強度 Fc(N/mm²)	L.	し: 小梁 スラブ		L: スラブ	Lis	Lis	小梁	Las. スラブ	
	18	45d	40d		,	35d	30d		-	
SD295A	21	40d	35d	1		30d	25d			
SD295B	24, 27	35d	30d			25d	20d	10d		
	30, 33, 36	35d	30d		10d	25d	20d			
	18	50d	40d	20d	かつ 150mm 以上	35d	30d			
SD345	21	45d	35d			30d	25d			
SD343	24, 27	40d	35d				30d	25d		
	30, 33, 36	35d	30d				25d	20d		
	21	50d	40d			35d	30d			
SD390	24, 27	45d	40d			35d	30d			
	30, 33, 36	40d	35d			30d	25d			

- (注) 1. L:, L:: : 2. 以外の直線定着の長さ及びフックあり定着の長さ。
- 2. Lz, Lz, lz : 割裂破壊のおそれのない箇所への直線定着の長さ及びフックあり定着の長さ。
- 3. 🗠 : 小梁及びスラブの下端筋の直線定着の長さ。 (基礎耐圧スラブ及びこれを受ける小梁は除く) なお、片持小梁及び片持スラブの場合は、20d及び10dを25d以上とする。
- 4. ヒュト : 小梁の下端筋のフックあり定着の長さ。
- 5. フックあり定着の場合は、図3.2に示すようにフック部分 / を含まない。また、中間部での折曲げは行わない。 また、中間部での折曲げは行わない。
- 6. 軽量コンクリートの場合は、表の値に5dを加えたものとする。

# 定着起点 直線定着の長さ



小梁及びスラブの上端筋の梁内折曲げ定着の投影定着長さ

## 図3.2 直線定着の長さ及びフックあり定着の長さ

- (2) 梁主筋の柱内折曲げ定着又は小梁及びスラブの上端筋の梁内折曲げ定着の方法は、図3.3により、次の (i),
- (ii) 及び (iii) をすべて満足するものとする。
- (i) 全長は表3.3に示す直線定着の長さ以上
- (ii) 余長は8d以上
- (iii) 仕口面から鉄筋外面までの投影定着長さは表3.4に示す長さとする。ただし、梁主筋の柱内定着においては、 原則として、柱せいの3/4倍以上とする。



梁主筋の柱内折曲げ定着の投影定着長さ

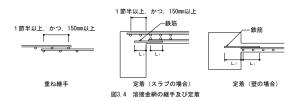
図3.3 折曲げ定着の方法

表3.4 鉄筋の投影定着長さ

鉄筋の種類	コンクリートの 設計基準強度 Fc(N/mm²)	L.	L»
	18	20d	15d
SD295A	21	15d	15d
SD295B	24, 27	15d	15d
	30, 33, 36	15d	15d
SD345	18	20d	20d
	21	20d	20d
	24, 27	20d	15d
	30, 33, 36	15d	15d
	21	20d	20d
SD390	24, 27	20d	20d
	30, 33, 36	20d	15d

- (注) 1. L.: 梁主筋の柱内折曲げ定着の投影定着長さ。(基礎梁、片持ち梁及び片持ちスラブを含む。)
- 2. ட。: 小梁及びスラブの上端筋の梁内折曲げ定着の投影定着長さ。(片持ち小梁及び片持ちスラブを除く。) 3. 軽量コンクリートの場合は、表の値に5dを加えたものとする。
- (3) 溶接金網の継手及び定着は、図3.4による。

なお, L: は表3.1に, L: 及び L:は表3.3による。



# (4) スパイラル筋の継手及び定着は、図3.5による。

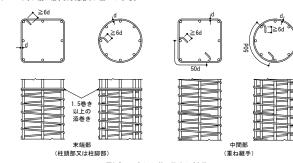


図3.5 スパイラル筋の継手及び定着

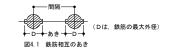
#### 4.1 最小かぶり厚さ

- (a) 鉄筋及び溶接金網の最小かぶり厚さは、表4.1による。
- ただし、柱及び梁の主筋にD29以上を使用する場合は、主筋のかぶり厚さを径の1.5倍以上確保するように最小かぶり厚さを定める。

#### 表4.1 鉄筋及び溶接金網の最小かぶり厚さ(単位:mm)

	構造部分の種別				
	スラブ,		仕上げあり	20	
	耐力壁以外の壁		仕上げなし	30	
		屋内	仕上げあり	30	
土に接し ない部分	柱、梁、耐力壁	座内	仕上げなし	30	
19 C 1877		屋外	仕上げあり		30
		産が	仕上げなし	40	
	擁壁, 耐圧スラブ	40			
土に接す	土に接す 柱、梁、スラブ、壁				
る部分	る部分 基礎、擁壁、耐圧スラブ			* 60	
煙突等高熱を	受ける部分		60		

- (注) 1. \*印のかぶり厚さは、普通コンクリートに適用し、軽量コンクリートの場合は特記による。
- 2. 「仕上げあり」とは、モルタル塗り等の仕上げのあるものとし、鉄筋の耐久性上有効でない仕上げ (仕上げ塗材、塗装等) のものを除く。
- 3. スラブ, 梁, 基礎及び擁壁で, 直接土に接する部分のかぶり厚さには, 捨コンクリートの厚さを含ま
- 4. 杭基礎の場合のかぶり厚さは、杭天端からとする。
- 5. 塩害を受けるおそれのある部分等、耐久性上不利な箇所は、特記による。
- (b) 柱、梁等の鉄筋の加工に用いるかぶり厚さは、最小かぶり厚さに10mmを加えた数値を標準とする。
- (c) 鉄筋組立後のかぶり厚さは、最小かぶり厚さ以上とする。
- (d) 鉄筋相互のあきは図4.1により、次の値のうち最大のもの以上とする。
- (1) 粗骨材の最大寸法の1.25倍
- (3) 隣り合う鉄筋の平均径 (呼び名の数値) 1.5倍



- (e) 鉄骨鉄筋コンクリート造の場合、主筋と平行する鉄骨とのあきは (d) による。
- (f) 貫通孔に接する鉄筋のかぶり厚さは (c) による。

株式会社 楠山設計 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地

意匠 設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

構造設計一級建築士登録第 6676 号 仮屋蘭 耕一 設計 一級建築士登録第 271669 号 仮屋薗 耕一

設計

磯 部 力 啓

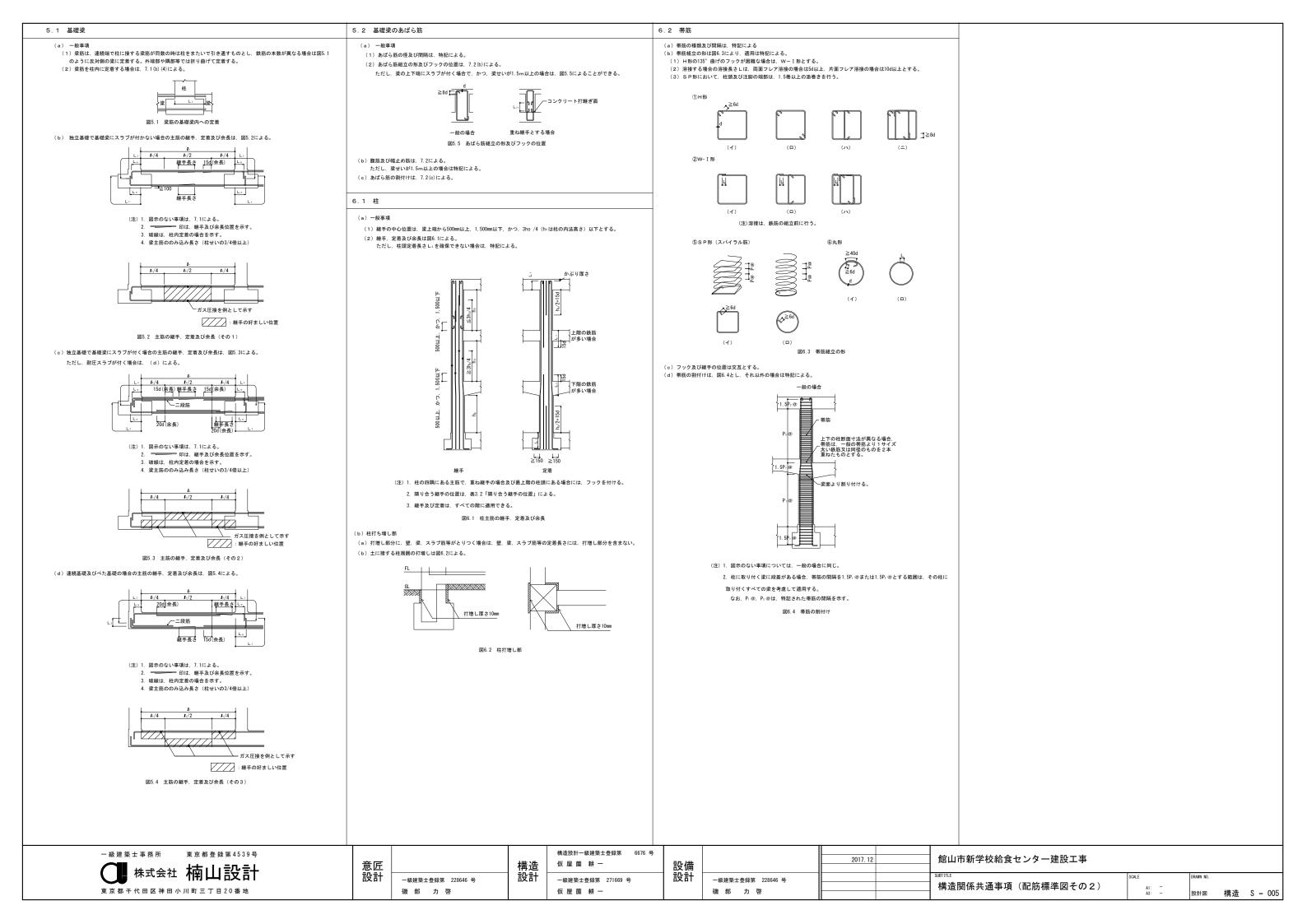
一級建築士登録第 228646 号

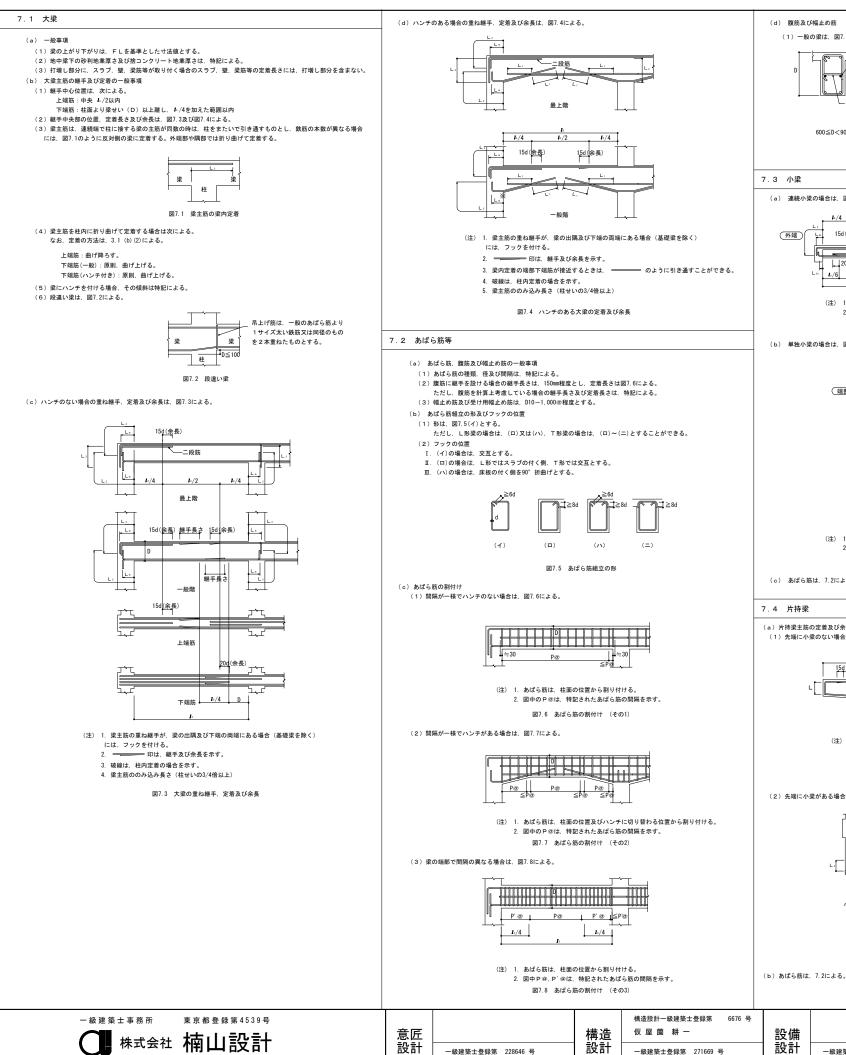
2017. 12

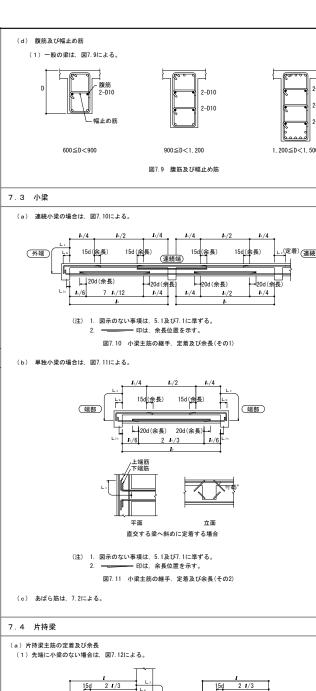
館山市新学校給食センター建設工事

構造関係共通事項(配筋標準図その1)

構造 S - 004







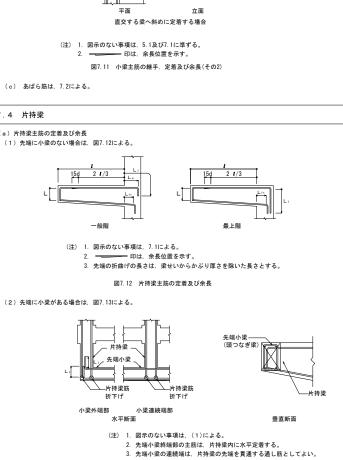
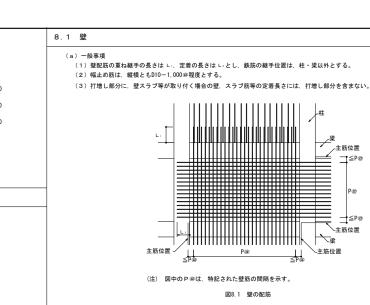


図7.13 片持梁主筋の定着



(b)壁の配筋は表8.1により、種別は特記による。

表8.1 壁の配筋

双0.1 至0 机剂						
種別	縦筋及び横筋	断面図 (mm)				
W12	D10-200⊕シングル	120				
W15A	D10-150@シングル	150				
W15B	D10-100@シングル					
W18A	D10-200@ダブル	180				
W18B	D10-150@ダブル					
W20A	D10-200@ダブル	200				
W20B	D10-150@ダブル					

(注) 壁筋の配筋順序は、規定しない。

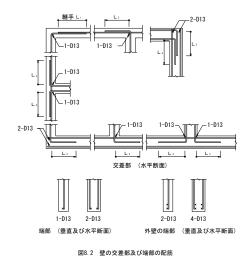
(c) 片持スラブ形階段を受ける壁の配筋は表8.2により、種別は特記による。

# 表8.2 片持スラブ形階段を受ける壁の其準配節

		X0.2 月行ベノノル階段を支付る至の基準制制								
	種別	縦	筋及び横筋	断面図 (mm)	縦筋の配筋 種別(表10.1)					
	KW1	縦筋	D13-200@ダブル	180 × × × ×	KA1					
	KW I	横筋	D13-200@ダブル	<u> </u>	KA3					
	KW2	縦筋	D13-150@ダブル	200	KA2					
		横筋	D13-200@ダブル		KA4					

(注) 縦筋は、横筋の外側に配筋する。

(e)壁の交差部及び端部の配筋は図8.2による。













2017. 12 館山市新学校給食センター建設工事 構造関係共通事項(配筋標準図その3)

#### 8.2 壁の補強

(a) 壁閉口部の補強 (1) 耐震壁を除く壁開口部の補強筋は、A形は表8.3、B形は表8.4とし、適用は特記による。 なお、耐震壁の補強筋は、特記による。

## 表8.3 壁開口部補強筋 (A形)

PAOMEN	補強筋			
壁の種別	縦横	斜め		
W12, W15	1-D13	1-D13		
W18, W20	2-D13	2-D13		

#### 表8.4 壁開口部補強筋 (B形)

壁の種別	補強筋			
型の極別	縦横	斜め		
W12, W15	2-D13	1-D13		
W18, W20	4-D13	2-D13		

#### (2) 壁開口部補強筋の定着長さは図8.3による。

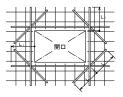


図8.3 壁開口部補強筋の定着長さ

(3) コンセントボックス等を壁に埋め込む場合の補強は、特記による。

#### 9.1 スラブ

- (1) スラブ及び土間コンクリートの上がり下がりは、FLを基準とした寸法値とする。
- (2) 土間スラブ下の砂利地業厚さ及び捨てコンクリート厚は、特記による。
- (3) 土間コンクリート補強筋 (Do) の配筋及びコンクリート厚さは、特記による。
- (4)スラブの配筋 (S形配筋) は表9.1及び図9.1により、配筋種別及びスラブ厚さは、特記による。

配筋 種別	短辺方向(主筋) 全域	長辺方向(配力筋) 全域	配筋 種別	短辺方向 (主筋) 全域	長辺方向(配力筋) 全域
S 1	D13-100@	D13-100@	S 8	D10, D13-150@	D10-150@
\$ 2	同上	D13-150@	S 9	同上	D10-200@
\$ 3	同上	D10, D13-150@	\$10	D10, D13-200@	D10, D13-200@
S 4	D13-150@	D13-150@	\$11	同上	D10-200@
S 5	同上	D10, D13-150@	S12	同上	D10-250@
S 6	同上	D10-150@	\$13	D10-200@	D10-200@
S 7	D10, D13-150@	D10, D13-150@	S14	同上	D10-250@

(注) 上端筋、下端筋とも同一配筋とする。

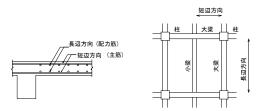


図9.1 スラブの配筋

- (5) 配筋の割付けは、中央から行い、端部は定められた間隔以下とする。
- (6) 鉄筋の重ね継手長さは、L」とする。

(7) 定着長さ及び受け筋は、図9.2による。 ただし、引き通すことができない場合は、図9.3により梁内に定着する。

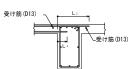


図9.2 スラブ筋の定着長さ及び受け筋(その1)

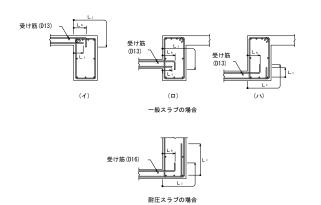


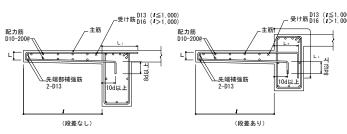
図9.3 スラブ筋の定着長さ及び受け筋(その2)

# 9.2 片持スラブ

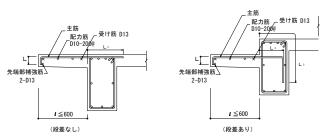
片持スラブの配筋は、次による。 (1)片持スラブの配筋(CS形配筋)は、表9.2並びに図9.4及び図9.5により、配筋種別及びスラブ厚さは、特記による。

表9.2 CS形配筋

	配筋種別		配筋種別 主筋		前三百	5種別	主筋		
201		上	D13-100@	CS5	上	D10-200@			
6	CS1	下	D13-200@	1 655	下	D10-400@			
cs	22	Ł	D13-150@	CS6	Ŀ	D10, D13-200@			
63	)Z	下	D13-300@	7 636	下				
cs	.,	Ł	D10, D13-150@	CS7	Ŀ	D10-200@			
63		下	D10, D13-300@	7 637	下				
cs	CS4	上	D10, D13-200@		•				
"		下	D10-200@						



(注) 1. 先端の折曲げ長さしは、スラブ厚さよりかぶり厚さを除いた長さとする。 図9.4 片持スラブの配筋 (CS1 から CS5)



(注) 1. 先端の折曲げ長さしは、スラブ厚さよりかぶり厚さを除いた長さとする。 図9.5 片持スラブの配筋 (CS6 及び CS7)



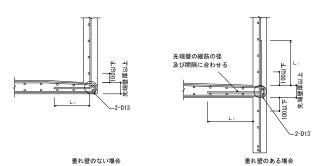


図9.6 先端に壁が付く場合の配筋

- (i)補強の配筋は特記により、配筋方法は、図9.7による。
- (ii) 出隅受け部分(図9.9の斜線部分)の補強筋は特記による。

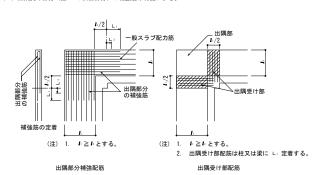


図9.7 片持スラブ出隅部の補強配筋

#### 9.3 スラブ等の補強

(3) 出隅部

- (a) スラブ開口部の補強 スラブ開口部の補強は、特記による。
- (i) スラブ開口の最大後が700m以下の場合は、図9.8により、開口によって切られる鉄筋と同量の鉄筋で周囲を補強し、関角部に斜め方向に2-D13(1=2L<sub>1</sub>)シングルを上下筋の内側に配筋する。

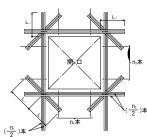


図9.8 スラブ開口部の補強配筋

- (ii) スラブの開口の最大径が両方向の配筋間隔以下で、鉄筋を緩やかに曲げることにより、開口部を避けて配筋できる場合は、補強を省略することができる。
- 屋根スラブの出隅及び入隅部分には、図9.9により、補強筋を上端筋の下側に配置する。

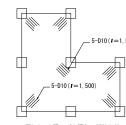
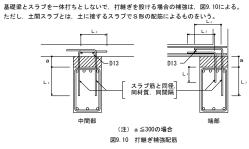


図9.9 出隅及び入隅部の補強配筋

(c) 土間スラブの打継ぎ補強



(d)土間コンクリート補強

土間コンクリートの補強筋は、特記による。 なお、基礎梁との接合部は図9.11による。

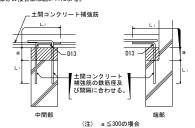
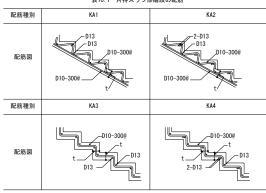


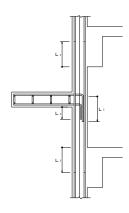
図9.11 土間コンクリートと基礎梁との接合部配筋

## 10.1 片持スラブ形階段

片持スラブ形階段の基準配筋は、表10.1及び図10.1により、寸法及び配筋種別は、特記による。

表10.1 片持スラブ形階段の配筋





- (注) 1. 片持スラブ形階段を受ける壁配筋は、8.1(c)による。
- 所投入シルが相談とまれる主地がある。いしいによる。
   所投土的は、壁の中心線を越えてから縦に下ろす。
   スラブ配力筋の継手及び定着の長さは、表3.3「鉄筋の定着長さ」のL.とする。
- 図10.1 片持スラブ形階段配筋の定着

一級建築士事務所 東京都登録第4539号 株式会社 楠山設計 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地

意匠 設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

構造設計一級建築士登録第 6676 号 構造 仮屋蘭 耕一 設計 一級建築士登録第 271669 号 仮屋薗 耕一

設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

2017. 12

館山市新学校給食センター建設工事

構造関係共通事項(配筋標準図その4) 構造 S - 007

#### 11.1 梁貫通孔 10.2 二辺固定スラブ形階段 表11.3 MH形配筋 (a) 梁貫通孔は、次による。 (1) 梁貫通孔補強筋の名称等は、図11.1による。 (2) 孔の径は、梁せいの1/3以下とする。 二辺固定スラブ形階段の基準配筋は、表10.2並びに図10.2及び図10.3により、寸法及び配筋種別は、特記による。 配筋 種別 溶接金網 配筋図 斜め筋 縦筋 (2) 孔の上は、米といのバスはイとする。 (3) 孔の上下方向の位置は乗せい中心付近とし、梁中央郎下端は梁下端よりD/3 (Dは梁せい) の範囲には設けてはならない。 (4) 孔は、柱面から、原則として、1.5D以上離す。ただし、基礎梁及び壁付帯梁は除く。 表10.2 二辺固定スラブ形配筋 なし 配筋種別 上端筋,下端筋とも(全域) (5) 孔が並列する場合の中心間隔は、孔の径の平均値の3倍以上とする。(6) 縦筋及び上下縦筋は、あばら筋の形に配筋する。 2-2-D13 なし D13-200@ (7) 補強筋は、主筋の内側とする。また、鉄筋の定着長さは、図11.2による。 (8) 孔の径が架せいの1/10以下、かつ、150mm未満のものは、鉄筋を緩やかに曲げることにより、開口部を避けて配筋できる 場合は、補強を省略することができる。 MH2 2-2-D13 KB2 D13-150@ KB3 D13-100@ 場口は、 押油を目前することがにきる。 (9) 溶接金網の余長は1格子以上とし、突出しは10mm以上とする。 (10) 溶接金網の貫通孔部分には、鉄筋-(13ののリング筋を取り付ける。 なお、リング筋は、溶接金網に4箇所以上溶接する。 MH3 2-2-D13 KB4 D13. D16-150@ MH4 4-2-D13 2-2-D13 KB5 D16-150@ (11) 溶接金網の割付け始点は、横筋であばら筋の下側とし、縦筋では貫通孔の中心とする。 MH5 4-2-D16 KB7 D16-100@ 4-2-D16 4-2-D13 4-2-D19 (注) — は、一般部分のあばら筋を示す。 斜め筋 あばら筋 突出し 11.2 コンクリートブロック帳壁との取合い 余長り (a) 控壁は、次による。 (1) 控壁の配筋図、特記による。 ₩筋 --- 貫通孔外径 (2) 配筋は、図11.4による。 \_コンクリートブロック帳壁 MH形及びM形 図11.1 梁貫通孔補強筋の名称等 図11.4 控壁の配筋(水平, 垂直とも) 図10.2 二辺固定スラブ形階段配筋(その1) (b) 帳壁が土間コンクリート上に設置される場合の補強は、図11.5による。 -コンクリートブロック帳壁 図11.2 補強筋の定着長さ 図11.3 他の開孔を設けない範囲 (b) 梁貫通孔の補強形式は表11.1~表11.3により、配筋種別は特記による。 図11.5 壁付き土間コンクリートの補強配筋 配筋 種別 横筋 斜め筋 上下縦筋 配筋図 縦筋 11.3 パラペット 2-2-D13 なし なし パラペットの配筋は図11.6による。 H2 2-2-D13 コンクリート厚さ、縦筋は特記による。 (注) 下図の場合にも二辺固定スラブ形階段配筋を準用する。 Н3 4-2-D13 2-2-D13 2-2-D13 4-2-D16 Н5 分析 Н6 4-2-D19 4-2-D13 2-2-D13 3-2-D13 H7 4-2-D22 は、一般部分のあばら筋を示す。 図11.6 パラペットの配筋 表11.2 M形配筋 図10.3 二辺固定スラブ形階段配筋(その2) 配筋 種別 縦筋 溶接金網 配筋図 12.1 擁壁 宅地造成等規制区域外での高さ2m以下の擁壁の鉄筋の定着長さは図12.1により、コンクリートの厚さ及び配筋は構造図による。 M1 2-2-D13 なし M2 4-2-D13 4-2-D13 2−6 *φ* −100@ 6-2-D13 (注) \_\_\_\_\_ は、一般部分のあばら筋を示す。 L型 逆T型 図12.1 擁壁の鉄筋の定着長さ 一級建築士事務所 東京都登録第4539号 構造設計一級建築士登録第 6676 号 館山市新学校給食センター建設工事 2017. 12 意匠 設計 構造 仮屋薗 耕一 株式会社 楠山設計 設計 設計 一級建築士登録第 228646 号 一級建築士登録第 271669 号 一級建築士登録第 228646 号 構造関係共通事項(配筋標準図その5) 磯 部 力 啓 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地 仮屋薗 耕一 磯 部 力 啓

構造 S - 008

## 構造関係共通事項 (鉄骨標準図)

#### 1.1 縁端距離及びボルト間隔等

(a)緑端距離及びボルト間隔

緑端距離及びボルト間隔は、表1.1による。

ただし、引張材の接合部分において、せん断力を受けるポルトが応力方向に3本以上並ばない場合の縁端距離は、特記 による。特記がなければ、ボルト軸径の2.5倍以上とする。

また、アンカーボルトの緑端距離は特記による。

表1.1 緑端距離及びボルト間隔 (単位:mm)

ねじの呼び	緑端距離 e	ボルト間隔 p
M12		
M16	40	60
M20	40	60
M22		
M24	45	70

0	0	0	
0	0	0	
р	ļ	е	

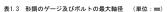
#### (b) 千鳥打ちのゲージ及びボルト間隔

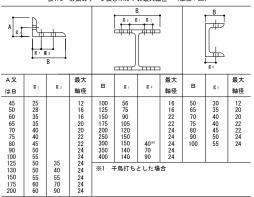
千鳥打ちのゲージ及びボルト間隔は、表1.2による。

表1.2 千月	鳥打ちのゲージ及びボル	<b>レト間隔 (単位:mm)</b>	
千鳥打ちのボルト		ルト間隔 Pt	
クーシ	ねじ	の呼び	Pt
g	M12, M16, M20, M22	M24	
35	50	65	
40	45	60	
45	40	55	0 0
50	35	50	-0 - 0
45 50 55 60	25	45	
60	_	40	

#### (c) 形鋼のゲージ及びボルトの最大軸径

形鋼のゲージ及びボルトの最大軸径は、表1.3による。



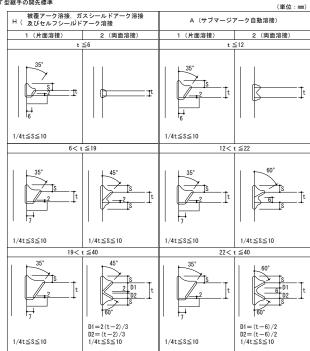


#### 1.2 溶接継手の種類別開先標準

# 突合せ継手の開先標準

(単位:mm) 被覆アーク溶接、ガスシールドアーク溶接 H ( 及びセルフシールドアーク溶接 A (サブマージアーク自動溶接) 1 (片面溶接) 2 (両面溶接) 1 (片面溶接) 2 (両面溶接) G = t

#### T型継手の開先標準



#### 部材が直交しない場合の開先標準

H (被覆アーク溶接,	ガスシールドアーク溶接及びセルフ	ラシールドアーク溶接)
1 (片面溶接)	2 (南京	面溶接)
6< t ≦40	6< t ≦19	19< t ≦40
2 gg	1	215 SS 0 27 (1-2) SS 7 (1-2) SS 7 (1-2)
1/4t≦S≦10	1/4t≦S≦10	1/4t≦S≦10

#### かど継手の開先標準

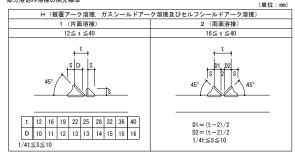
継手の開先標準			(単位:mm)
被覆アーク溶接, ガ H ( 及びセルフシールド	スシールドアーク溶接 アーク溶接	A(サブマージ)	アーク自動溶接)
1 (片面溶接)	2 (両面溶接)	1 (片面溶接)	2 (両面溶接)
t	≦6	t :	≦12
11	1:	t t	Ţt
S= t			
6< t	≦19	12<	t ≦19
35°	45°	35°	50°
	1/4t≦S≦10		1/4t≦\$≦10
19<	: ≦40	19<	t ≦40
35° t	$\begin{array}{c c} & 45^{\circ} \\ \hline & 2 & D1 \\ \hline & 2 & D2 \\ \hline & 60^{\circ} \\ \hline & D1 = 2(t-2)/3 \\ D2 = (t-2)/3 \\ 1/4 \le S \le 10 \\ \end{array}$	35° t	$\begin{array}{c c} 60^{\circ} & & & \\ \hline & & & \\ \hline & & & $

#### 隅肉溶接の開先標準

H (被覆アーク溶接, ガスシー	ルドアーク溶接及びセルフシー	ルドアーク溶接)
1 (片面溶接)	2 (両面	面溶接)
t ≦16	t ≦16	16< t ≦40
s t	s s	t 60° 60°

																		(1	単位:	mm)
t	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	19	22	25	28	32	36	40
S	3	4	5	5	6	7	8	8	9	10	10	11	12	11	13	15	17	19	21	24

#### 部分溶込み溶接の開先標準

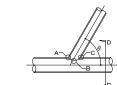


H(被覆アー	-ク溶接 ガスシールドアー	ク溶接及びセルフシールド	アーク溶接)
1 (丸鋼等片面溶接)	2 (丸鋼等両面溶接)	3 (軽量形鋼 V 形溶接)	4 (軽量形鋼レ形溶接
d/2 d/2	d/2	t ≥3のときS= t t <3のときS=3	t ≥3のときS= t t <3のときS=3

### 1.3 鋼管分岐継手詳細

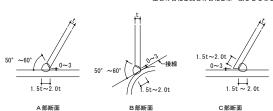
#### 自動機械により開先加工を行う場合はその限りではない。

適用管厚 3.2mm≦ t ≦12mm 交角 30° ≤ θ ≤150°









## 1.4 鉄骨溶接施工

- (a) フィラーブレートの鋼材種別は、SS400とする。
- (b) エンドタブ

(単位:mm)

- (1) エンドタブの形状は母材と同厚、同開先のものとする。
- (2) エンドタブ・雲当て金・スプライスプレートの鋼材の種別及び引張強さによる区分は、母材と同等とする。

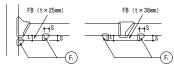


エンドタブの長さ	(単位:mm)
溶接方法	t <sub>s</sub>
手 溶 接	35以上
半自動溶接	38以上
自動溶接	70以上

#### (c)裏当て金

#### 裏当て金の溶接

- (1) 裏当て金の組立溶接は、接合部に影響を与えないように、エンドタブの位置又は梁フランジ幅の1/4の位置に行い、 梁フランジ両端から10mm以内の位置に行ってはならない。
- (2) 完全溶込み位置溶接の片面溶接に用いる裏当て金は原則としてフランジの内側に設置する。



裏当て金の厚さ	(単位:mm)
溶接方法	t
手 溶 接	6以上
半自動溶接	9以上
自動溶接	12以上

溶接のサイズ	(単位:mm)
裏当て金の厚さ	S
t≦9	5
t>9	9

#### (d)スカラップ

#### 改良型スカラップ

- (1) スカラップ半径 Sr: は35mmとする。Sr: は10mmとする。
- (2) スカラップ円弧の曲線は、フランジに滑らかに接するように加工し、複合円は滑らかに仕上げる。





#### 従来型スカラップ スカラップ半径Srは35mmとする。





## (e) スニップカット

(1) スニップカット部は溶接により埋めるものとする。

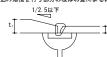


スニッフ	ブカットの	(単位:mm)		
t	6	9	12	16以上
Sc	10	12	14	15

## ただし、既製形鋼のスニップカットについては、 Sc=r+2により求めるものとする。

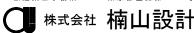
# (f)溶接部分の段差

# (1) 完全溶込み溶接を行う部分の板厚の差による段違いが10mmを超える場合





東京都登録第4539号



東京都千代田区神田小川町三丁目20番地

意匠 設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

構造設計一級建築士登録第 6676 号 仮屋蘭 耕一 構造 設計 一級建築士登録第 271669 号 仮屋薗 耕一

設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

2017. 12

館山市新学校給食センター建設工事

構造関係共通事項(鉄骨標準図その1)

構造 S - 009

#### (g) 鋼材と溶接材料の組合せと溶接条件

鋼材の種類	規格	溶接材料	入熱 (kJ/cm)	パス間温度 (°C)	
	JIS Z 3211	引張強さ570Mpa以上のものを除く	40以下	350以下	
	JIS Z 3312	YGW-11, 15	40以下	350以下	
	JIS Z 331Z	YGW-18, 19	30以下	450以下	
		T490Tx-yCA-U		250.00	
400N級鋼	JIS Z 3313	T490Tx-yMA-U	40以下	350以下	
	JIS Z 3313	T550Tx-yCA-U		45000	
		T550Tx-yMA-U	30以下	450以下	
	JIS Z 3214	引張強さ570N/mm <sup>2</sup> 以上のものを除く			
	JIS Z 3215	YGA-50W, 50P	40以下	350以下	
	JIS Z 3211	引張強さ570Mpa以上のものを除く	40以下	350以下	
	JIS Z 3312	YGW-11, 15	30以下	250以下	
	JIS Z 331Z	YGW-18, 19	40以下	350以下	
		T490Tx-yCA-U		050 N T	
490N級鋼	JIS Z 3313	T490Tx-yMA-U	30以下	250以下	
	JIS Z 3313	T550Tx-yCA-U		05000	
		T550Tx-yMA-U	40以下	350以下	
	JIS Z 3214	引張強さ570N/mm <sup>2</sup> 以上のものを除く		05000	
	JIS Z 3315	YGA-50W, 50P	40以下	350以下	
	JIS Z 3312	YGW-18, 19			
520N級鋼	JIS Z 3313	T550Tx-yCA-U	30以下	250以下	
	010 2 0010	T550Tx-yMA-U			
	JIS Z 3312	YGW-11, 15	30以下	250以下	
	JIS Z 331Z	YGW-18, 19	40以下	350以下	
400N級鋼STKR,		T490Tx-yCA-U	2011	05000	
BCR及びBCP	JIS Z 3313	T490Tx-yMA-U	30以下	250以下	
	JIS Z 3313	T550Tx-yCA-U	40.01.7	25012	
		T550Tx-yMA-U	40以下	350以下	
	JIS Z 3312	YGW-18, 19			
190N級鋼STKR, 及びBCP	JIS Z 3313	T550Tx-yCA-U	30以下	250以下	
	010 2 0010	T550Tx-yMA-U			

## 1.5 フレア溶接を行う場合の溶接長さ

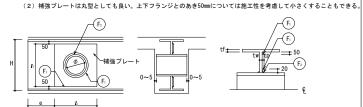
- (a) 鉄筋又は軽量形鋼にフレア溶接を行う場合は下配による。 (b) 有効溶接長さ(L) は、ビートの始点(La) 及びクレーター(Lb) を除いた長さとする。
- L: 片面フレア溶接の場合 10d 両面フレア溶接の場合 5d
- 両面フレア溶接の場合 5d La及びLb=1S(鉄筋についてはid) d:異形鉄筋の呼び名に用いた数値
- S:溶接のサイズ

# 1.6 梁貫通孔補強

- (a) 鉄骨造及び鉄骨鉄筋コンクリート造の鉄骨梁ウェブ部材に貫通孔を設ける場合で貫通孔部分を補強する場合に適用する。
- (b) 貫通孔の内径寸法は、鉄骨せいの1/2以下、かつ、鉄筋コンクリート梁せいの1/3以下とする。
- (c) 貫通孔間隔は,両側の貫通孔径の平均値の,鉄骨造で2倍以上,鉄骨鉄筋コンクリート造で3倍以上確保する。

#### 補強プレート法

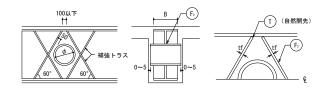
(1)補強プレートが16mm以上となる場合は,必要な長さの1/2以上の補強プレートをウェブ両面から溶接する。

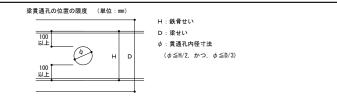


I は3φ又は I のうち小さい方とする。 (e≧Hとする)

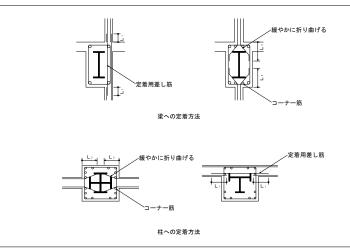
# 補強トラス法

(1) スリーブの取付けは、全周隅肉溶接とする。

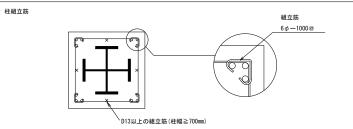




## 1.7 壁筋の周辺部材への定着

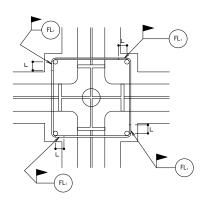


#### 1.8 柱組立筋



# 1.9 仕口部内の帯筋の加工及び組立

方面溶接の有効長さ(L)は、鉄筋の呼び名の数値の10倍以上とする。ただし、溶接によらない場合は135°曲げフックとする。



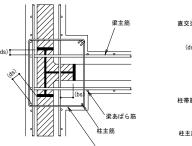
## 1.10 鉄筋貫通孔の径及び位置

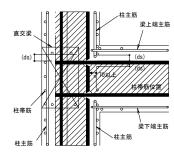
#### 鉄筋貫通孔の径

鉄筋の貫通孔径の最大は、下表による。

							( <del>+</del> E	Z . IIIII)
鉄筋の呼び名	D10	D13	D16	D19	D22	D25	D29	D32
鉄筋貫通孔の径	21	24	28	31	35	38	43	46

#### 鉄筋貫通孔の位置 (単位:mm) 鉄骨フランジは、鉄筋貫通孔を設けないものとする。





# 小梁下端主筋が貫通する場合 小梁下端主筋が貫通しない場合 (単位:mm) 小梁下端主筋

(bs):主筋と平行する鉄骨とのあき

## 1.11 広幅平鋼の取扱い

- (1) BH材のフランジ及びフランジに使用する外側スプライスプレートは、PL表記であっても FB又はPLとする。
- (2) BH材のフランジ及びフランジに使用する外側スプライスプレートの適用幅及び厚さは下表による。

							厚さ					
		6	9	12	16	19	22	25	28	32	36	40
	100	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	125	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	150	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	175	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	200	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
幅	250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	300		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	350		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	400		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	450					0	0	0	0	0	0	0
	500					0	0	0	0	0	0	0

# 1.12 普通ボルト接合

もや、胴縁類の取付け用ボルトを普通ボルト結合とする場合は、二重ナットとする。

# 東京都登録第4539号 株式会社 楠山設計 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地

意匠 設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

構造設計一級建築士登録第 6676 号 仮屋薗 耕一 設計 一級建築士登録第 271669 号 仮屋薗 耕一

設計

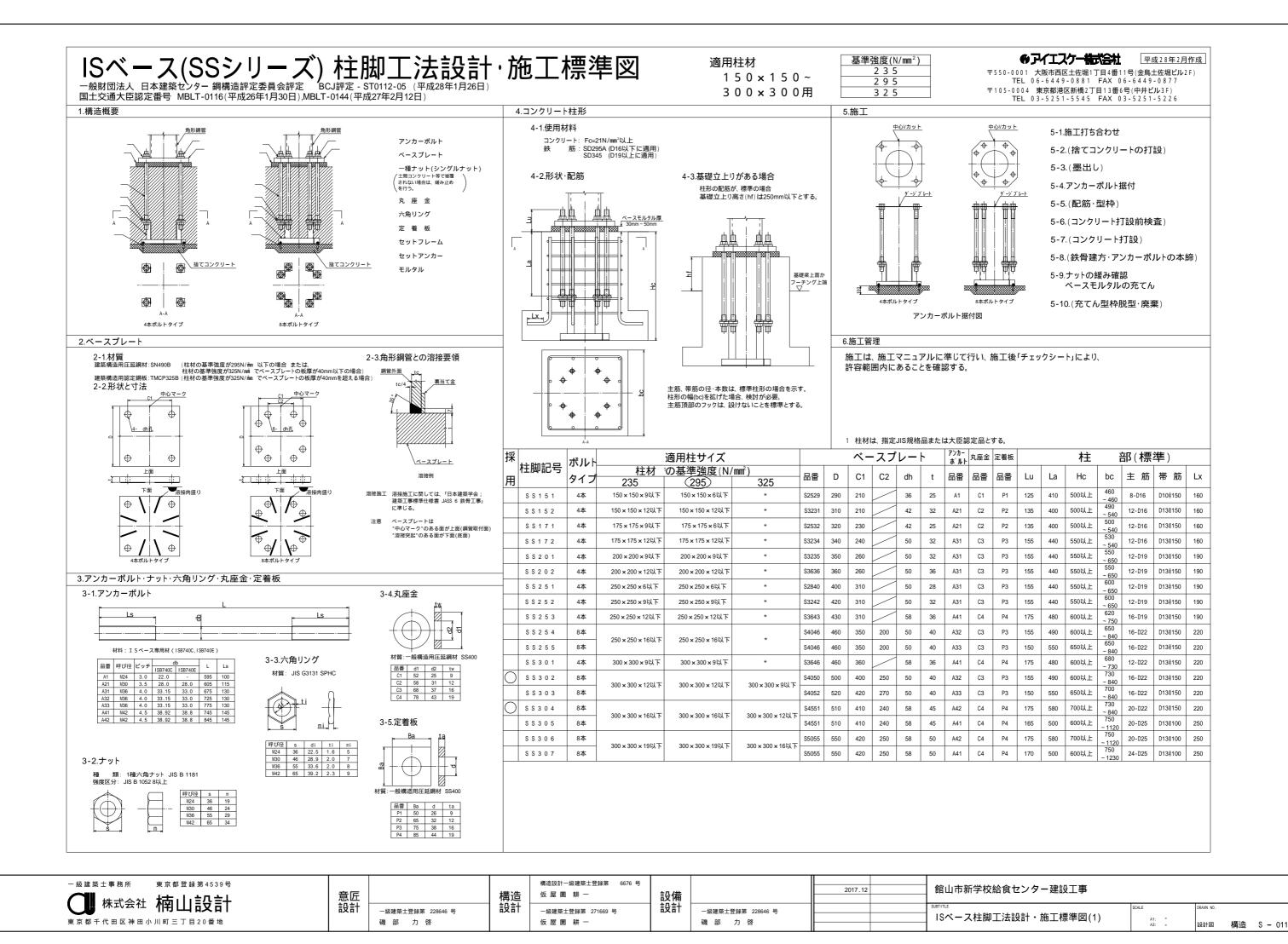
一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

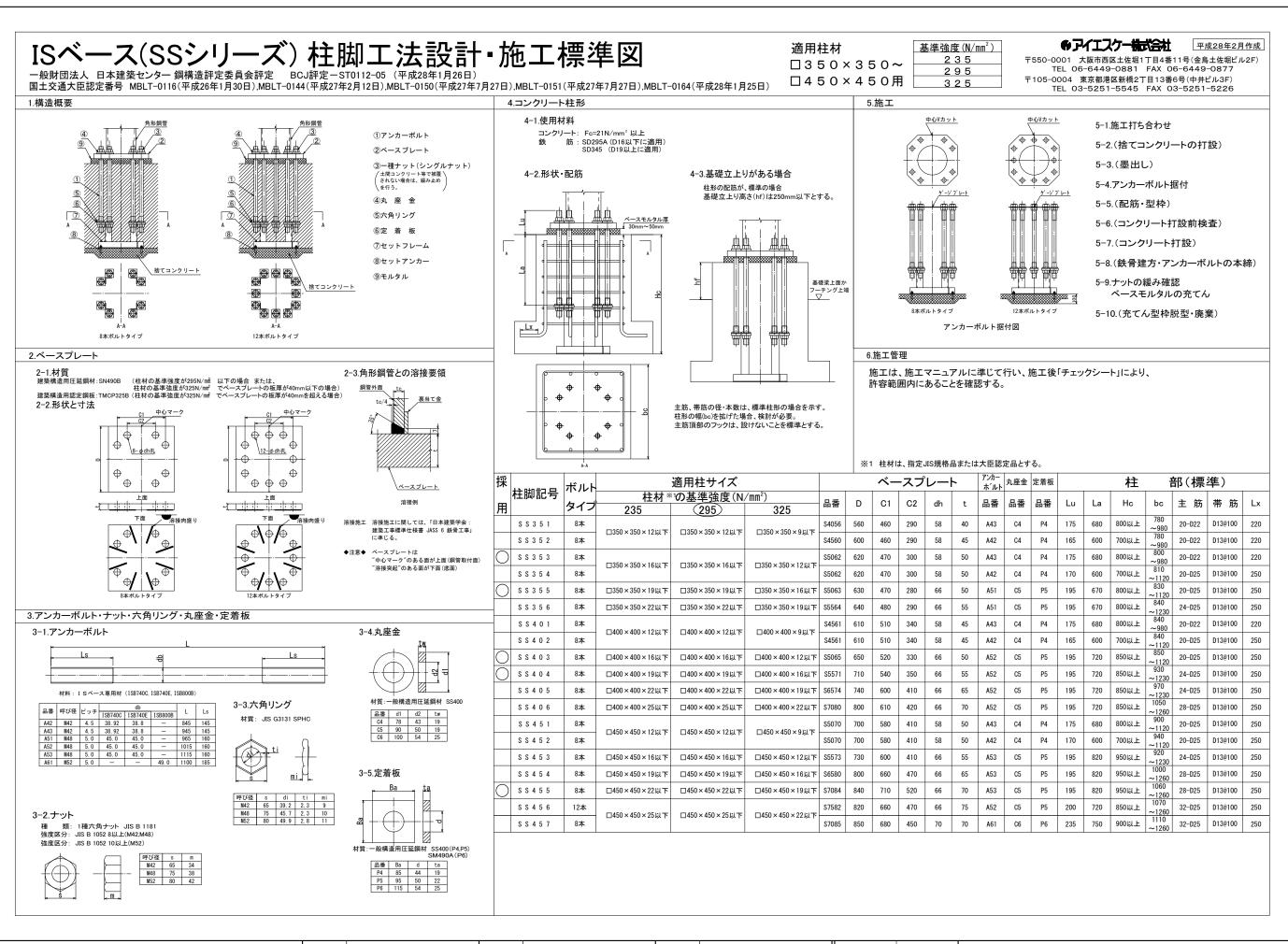
2017. 12

館山市新学校給食センター建設工事

構造関係共通事項(鉄骨標準図その2)

<sub>設計図</sub> 構造 S = 010





構造設計一級建築士登録第 一級建築士事務所 東京都登録第4539号 2017. 12 館山市新学校給食センター建設工事 構造 仮屋蘭 耕一 株式会社 楠山設計 設計 設計 設計 一級建築士登録第 228646 号 一級建築士登録第 271669 号 一級建築士登録第 228646 号 ISベース柱脚工法設計・施工標準図(2) 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地 磯 部 力 啓 仮屋蘭 耕一 磯 部 力 啓 構造 S - 012

# Nデッキプレート設計・施工標準

# JFE建材株式会社

Nデッキプレートの設計・施工は、(社)公共建築協会「平成18年版 床型枠用鋼製デッキプレート(フラットデッキ)設計施工指針 ・同解説」による。 Nデッキ評価番号 [評価 第911-00100603号]

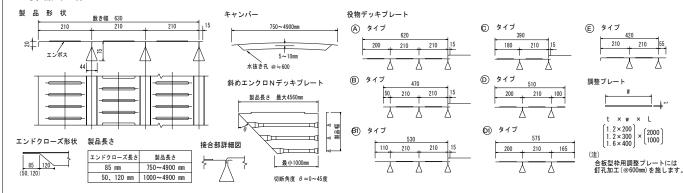
#### 1 型式・質量および断面性能

$\overline{}$		板厚	製品	質 量	断面	性 能
	型式	11X /∓ [mm]	亜鉛めっ	き (Z12)	I	Z
		[IIIIII]	[kg/枚/m]	[kg/m <sup>2</sup> ]	[x10 <sup>4</sup> mm <sup>4</sup> /m]	[x10 <sup>3</sup> mm <sup>3</sup> /m]
	DP-N-08	0.8	7. 95	12. 6	120	18. 7
	DP-N-10	1.0	9. 88	15. 7	150	24. 4
臣	DP-N-12	1. 2	11.8	18. 7	180	29. 4
	DP-N-14	1.4	13. 7	21.8	206	34. 4
	DP-N-16	1.6	15.7	24. 9	232	39. 3

種類記号	付着量記号	最小付着量 (両面) [g/m²]	使 用 材 料			
SGCC	□ Z12	120	JIS G 3302「溶融亜鉛めっき鋼板及び鋼帯」			
SGHC	□ Z27	275	降伏点205N/mm <sup>2</sup> 、引張強さ295N/mm <sup>2</sup> 以上			
SGLCC SGLHC	□ AZ150	150	JIS G 3321 「溶融55%アルミニウム-亜鉛合金めっき鋼板及び鋼帯」 降伏点205N/mm <sup>2</sup> 、引張強さ295N/mm <sup>2</sup> 以上			
(35) WET-16	AL - 11 NCT	-0.4-	(A R T T T )			

(注)断面性能の1は、断面2次モーメント(全断面有効)、Zは断面係数(有効幅考慮50t)を示します。 227及びA2150製品については、事前にご相談下さい。

#### 2 製品仕様



#### 3 断面応力・たわみの計算

断面応力・たわみの計算は、一般に単純支持梁モデルを用いて計算する。 算定式および許容値は、下表とする。

弁に込む。	よい計合性は	. 1.4x C 9 0 0	記号 説明	
項	目	算 定 式	σ:曲げ応力度 fь:許容曲げ応力度 fь= 205	(N/mm <sup>2</sup> ) (N/mm <sup>2</sup> )
曲げ応力	[8 造]	$\sigma = \frac{M}{Z} = \frac{WL^2}{8Z} \times 10^3 \le f_b$	M : 最大曲げモーメント Z : 断面係数 (有効幅50t 考慮)	(N·mm/m) (mm <sup>3</sup> /m)
(N/mm <sup>2</sup> )	[RC·SRC造]	$\sigma = \frac{M}{Z} = \frac{WL^2}{8Z} \times 10^3 \le \frac{f_b}{\alpha}$	- δ:最大たわみ C:たわみ算定用係数 (C=1.6) W:設計(上載)荷重	( mm ) (N/m <sup>2</sup> )
たわ	み (mm)	$\delta = \frac{\text{C5WL}^4}{384\text{EI}} \times 10^9 \le \frac{\text{Lx}10^3}{180} + 5$	L : スパン E : 鋼材のヤング係数 E=2.05×10 <sup>5</sup> N/mm <sup>2</sup> I : 断面2次モーメント(全断面有効)	( m ) (N/mm <sup>2</sup> ) (mm <sup>4</sup> /m)
支圧i	耐力 (N/m)	P= WL ≦ Pa	- I: 断固とグモーテント(主断固有効) α: 施工制増係数[別表参照] P: Nデッキリブ支圧荷重 Pa: 許容支圧荷重「別表参照]	(N/m) (N/m)
Nデッキリ	ブの許容支圧	荷重(幅1m当たり)	スパンLの取り方	

Nデッキ板厚(mm)	0.8	1.0	1. 2	Nアッチ長さー 1	NF y
許容支圧荷重 (N/m)	9, 800	14, 700	19, 600		<u></u>

スラブ厚さ別許容スパン早見表	「施工時作業荷重1.470N/m <sup>2</sup> .	施工割増係数者慮]
ハファチにか可省ハバフテル以	[加工的[[木門王], 7700/   、	心上可怕所知可愿」

建物	物の構造		S造	. RC·SI	RC・SRC造				
R C 施工	・SRC造 状況の種類		I 類[	施工割增係	数:α=1.0]		Ⅱ類[d	Ⅲ類[α=1.5	
スラブ!	板厚 t	0.8mm	1.0 mm	(1.2 mm)	1.4 mm	1.6 mm	1.0 mm	1.2 mm	0.8mm
普	120	2,610	2,870	3,040	3,160	3,270	2,660	2,910	2,130
B	1 2 5	2,580	2,850	3,010	3,130	3,250	2,630	2,870	2,100
通	130	2,540	2,830	2,990	3,110	3,220	2,590	2,840	2,080
<sub>=</sub> [	1 3 5	2,510	2,810	2,960	3,090	3,200	2,560	2,800	2,050
	1 4 0	2,480	2,790	2,940	3,060	3,170	2,530	2,770	2,030
ン「	1 4 5	2,450	2,770	2,920	3,040	3,150	2,500	2,740	2,000
ク	(150)	2,420	2,750	2,900	3,020	3,130	2,470	2,700	1,980
ŋ.	155	2,400	2,730	2,880	3,000	3,110	2,440	2,670	1,960
" [	160	2,370	2,700	2,860	2,980	3,080	2,410	2,640	1,930
1	170	2,320	2,640	2,820	2,940	3,040	2,360	2,590	1,890
+	180	2,270	2,590	2,790	2,900	3,010	2,320	2,540	1,850
. [	190	2,230	2,540	2,750	2,870	2,970	2,270	2,490	1,820
24	200	2,180	2,490	2,720	2,830	2,940	2,230	2,440	1,780
kN/m <sup>3</sup>	250	2,000	2,290	2,500	2,690	2,790	2,040	2,240	1,640
	300	1,860	2,120	2,330	2,510	2,660	1,900	2,080	1,520
***	1 2 0	2,760	2,980	3,140	3,270	3,390	2,810	3,080	2,260
軽	1 2 5	2,730	2,950	3,120	3,250	3,360	2,780	3,040	2,230
뮬	130	2,700	2,930	3,100	3,220	3,340	2,750	3,010	2,200
_ [	1 3 5	2,670	2,910	3,070	3,200	3,310	2,710	2,970	2,180
	1 4 0	2,640	2,890	3,050	3,180	3,290	2,680	2,940	2,150
ン	1 4 5	2,610	2,870	3,030	3,150	3,270	2,650	2,900	2,130
ク	150	2,580	2,850	3,010	3,130	3,250	2,630	2,870	2,100
ı, [	155	2,550	2,830	2,990	3,110	3,220	2,600	2,840	2,080
"	160	2,520	2,810	2,970	3,090	3,200	2,570	2,810	2,060
1	170	2,470	2,780	2,940	3,060	3,160	2,520	2,760	2,020
+	180	2,420	2,750	2,900	3,020	3,130	2,470	2,700	1,980
20	190	2,380	2,710	2,870	2,980	3,090	2,420	2,650	1,940
20	200	2,340	2,660	2,840	2,950	3,060	2,380	2,610	1,910
kN/m <sup>3</sup>	250	2,150	2,450	2,690	2,810	2,910	2,190	2,400	1,760
Г	300	2.000	2,290	2.500	2,690	2,790	2,040	2,240	1,640

#### 設計荷重 W

W<sub>1</sub>: スラブ自重= (スラブ厚) × (鉄筋コンクリート単重) W<sub>2</sub>: フラットデッキ自重 W<sub>3</sub>: 作業荷重(下記)

施工時作業荷重	□ 1,470N/m²[ポンプ工法] □ (N/m²)[	□ 2,450N/m²[ホッパー・バケット工法] ]
コンクリート [鉄筋コンクリート単重]	□ 普通コンクリート[ 24kN/m³ □( )[	] ロ 軽量コンクリート[ 20kN/m³ ] kN/m³ ]

## 施工割増係数(支持梁がRC造またはSRC造の場合)

施工状況の種類	施工割増係数(α)	施工条件など
U I類	1. 0	RC造またはSRC造の場合で、荷重条件、施工条件等の適切な設定、管理により 施工上の安全性が確実に確保される場合。
□Ⅱ類	1. 25	I類以外のRC造またはSRC造の場合で、板厚1.0mmまたは板厚1.2mmのフラットデッキを使用する場合。
□Ⅲ類	1. 5	I類以外のRC造またはSRC造の場合で、板厚0.8mmのフラットデッキを使用する場合。

#### 中間支保工を設ける場合の許容スパン早見表 [施工時作業荷重1,470N/m²]

施工状況の種類			I 類		II	Ⅲ類		
施工割增係数			α=1. 0		α=1	α=1.5		
スラブ	板厚 t 写S(mm)	0.8 mm	1.0 mm	1.2 mm	1.0mm	1.2 mm	0.8 mm	
普通コンクリート 24 kN/m³	120	4,370	4,900	4,900	4,900	4,900	4,270	
	1 3 0	4,150	4,900	4,900	4,900	4,900	4,150	
	1 4 0	3,950	4,900	4,900	4,900	4,900	3,950	
	(150)	3,770	4,900	4,900	4,900	4,900	3,770	
	160	3,600	4,900	4,900	4,830	4,900	3,600	
	170	3,450	4,900	4,900	4,730	4,900	3,450	
	180	3,310	<i>4,900</i> 4,750	4,900 4,900	4,640 4,540	4,900	3,310	
	190	3,180				4,900		
	200	3,060	4,570	4,900	4,460	4,880	3,060	
	250	2,570	3,850	4,900	3,850	4,480	2,570	
	300	2,220	3,330	4,420	3,330	4,170	2,220	
軽量コンクリー	1 2 0	4,900	4,900	4,900	4,900	4,900	4,520	
	1 3 0	4,670	4,900	4,900	4,900	4,900	4,410	
	1 4 0	4,450	4,900	4,900	4,900	4,900	4,310	
	150	4,260	4,900	4,900	4,900	4,900	4,210	
	160	4,080	4,900	4,900	4,900	4,900	4,080	
	170	3,920	4,900	4,900	4,900	4,900	3,920	
	180	3,770	4,900	4,900	4,900	4,900	3,770	
+	190	3,630	4,900	4,900	4,850	4,900	3,630	
20	200	3,500	4,900	4,900	4,770	4,900	3,500	
kN/m <sup>3</sup>	2 5 0	2,970	4,430	4,900	4,390	4,810	2,970	
,	300	2,570	3,850	4,900	3,850	4,480	2,570	

1)上表の数値は、中間支保工を設ける場合のNデッキリブの許容支圧 荷重によって決まる許容スラブスパン2Lを示す。

2) R C造またはS R C造において梁側板型枠にN デッキをのせかけて 使用する場合、スラブスパンが3.0mを超えるときには中間支保 工を設けることを原則とする。

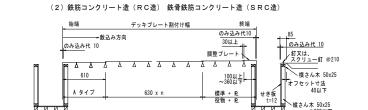
3) 斜字部は、Nデッキ型枠の使用スパンの長さ(1.0~4.9m) により



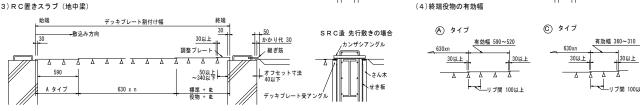
#### 4 納まり例

4-1 割付け 幅方向の割付けは、標準品(630幅)をベースに割付ける。 始端・終端調整には役物、終端には調整プレートを使用する。

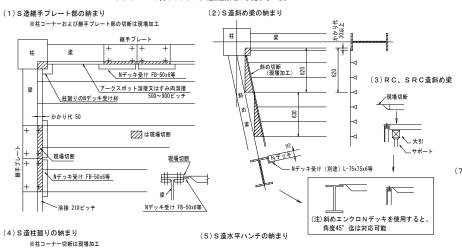




(3)RC置きスラブ(地中梁)



#### デッキブレート受けは、設計荷重を十分支持可能な部材及び取付方法とする。 デッキプレート受けのサイズは 建築設計者が決定すること。 4-2 各所の納まり





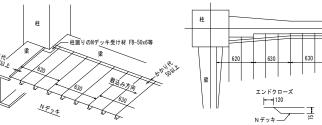


(6) S造梁の段差(レベル差)がある場合



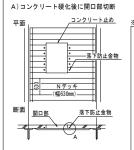
(7)S造床板と梁に段差のある場合

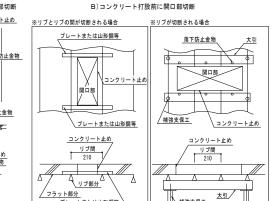




# 4-4 開口部納まり例

配線・配管・空調ダクト等の開口部の施工は、原則として下A図のように予め型枠で囲い、コンクリート打設硬化後に 記載、記載・エックリーマンの一中の記上は、かれこりと「トロックリートの製造する恐れがある場合、切断 ボッキブレートと切かする。 部周辺に「落下防止金物」を取り付ける。



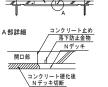


# 5 施工の要点

項目

施工の要点は、下表のとおりとする。 特殊なケースの場合は、その都度施工法を充分に検討し施工すること。

1 1 ^	_					
1 保	管	(1)敷込みとの関連を考えて保管場所を決める。				
		(2)薄板製品であることを充分認識し変形に注意する。				
2 吊り	込み	(1)骨組の組立順序との関連をよく考える。				
		(2)壁、パネル等の取り付け作業との関連をよく考える。				
	(3)クレーンの能力揚重の検討、パレットを用いる等安全対策を考える。					
.		(4)揚重枚数と敷込み順序の関係等の検討をする。				
3 敷込	み	(1)始端かかり位置、中間位置(Nデッキ5枚位の位置)、終端位置をマーキングする。				
		(2)割付方向を図面に従い間違いなく行う。				
		(3)最初のデッキプレートに習うので最初の位置決めを確実に行う。				
		(4)最初のデッキプレートは4カ所を確実に梁に固定する(落下防止等安全対策)。				
		かかり寸法は厳守する。				
		(5)敷込んだら速やかに溶接等で固定する。				
4 作業!	床	(1)一時的な作業床に転用することも考えられるが、板厚が0.8~1.0mmのデッキプレ				
		一トの場合は、接合部分の変形、破損しやすいのでなるべく避ける。				
		(2)受圧面積が極端に小さい集中荷重は避ける。集中荷重のかかる場合は、厚板等を				
		敷くなりして受圧面積を大きくしておく。				
		(3)油等コンクリートに有害なものは、コンクリート打設前迄にとり除く。 (4)資材等を仮置する場合は、デッキプレートに負担のかからぬよう充分配慮して				
		(4)貝付寺を収画する場合は、デッキフレートに貝担のかからぬよう元が配慮して 置く。特に0.8~1.0mmは注意する。				
5 コン		(1)打設では、打設荷重、人荷重、打設用配管等の施工荷重を極力低減するようにし、				
-  -  -  -	打政	過荷重には充分注意する。				
		(2)打設は、コンクリートの山(集中荷重)をつくらないようにする。				
#± =¬ (1)フラットデッキは、Nデッキと同等品を使用する事。						
特記		) ピルト 原式河口は大東エオトナス				



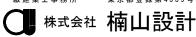
補強支保工

2017. 12

(施工)

(2)ピット・便所廻りは在来工法とする。

一級建築士事務所



意匠 設計

一級建築士登録第 228646 号 磯 部 力 啓

構造設計一級建築士登録第 仮屋蘭 耕一 構造 設計 一級建築士登録第 271669 号 仮屋薗耕-

設計 一級建築士登録第 228646 号 館山市新学校給食センター建設工事

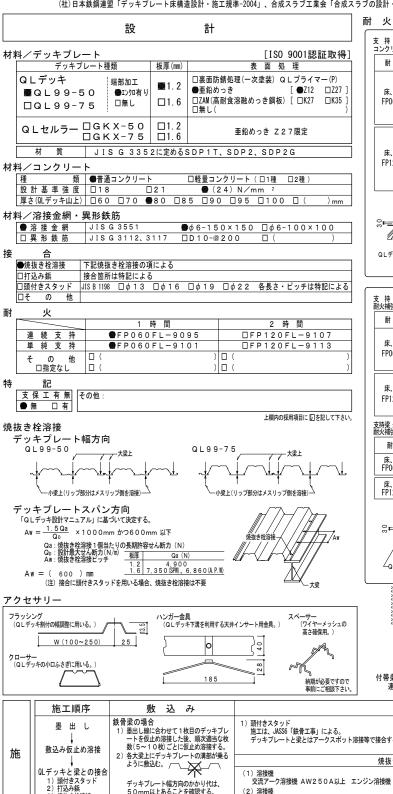
構造 S - 013

フラットデッキプレート設計施工標準図(参考図) 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地 磯 部 力 啓

# QLデッキ合成スラブ設計・施工標準

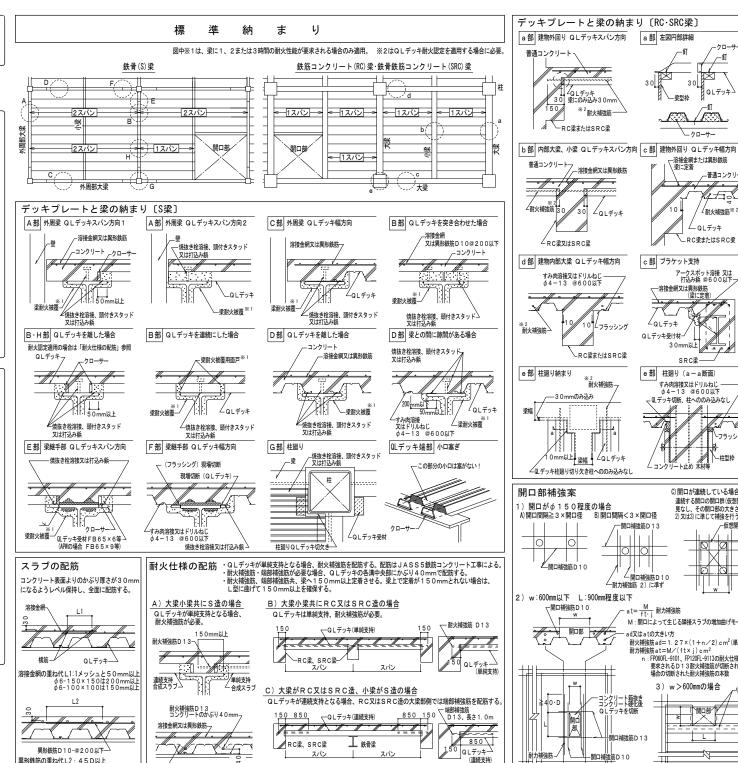
JFE建材 株式会社

Q L デッキ合成スラブの設計・施工は、(社)日本建築学会「各種合成構造設計指針・同解説」「鉄骨工事技術指針」「建築工事標準仕様書・同解説 JASSS鉄筋コンクリート工事及びJASS6鉄骨工事」、 (社)日本鉄銅連盟「デッキブレート床構造設計・施工規準-2004」、合成スラブ工業会「合成スラブの設計・施工マニュアル」、QLデッキ設計マニュアル・同施工マニュアルによる。









-梁型枠

-RC梁またはSRC梁

フ 一溶接金網又は異形鉄筋

NC梁またはSRC梁

※ 2 耐火補強筋 –

mm以上 楽幅 【QLデッキ

∠OLデッキ柱廻り切り欠き柱へののみ込みなし

) 開口がφ150程度の場合

**∠**開口補強筋D10

▽開口補強筋 D 1 0

開口部

240·D

普通コンクリート-

M火補強筋

∠RC梁又はSRC梁

すみ肉溶接又はドリルねし

- 3.0 mmのみ込み

\_ クローサー

一溶接金網または異形鉄筋√梁に定着

/―普通コンクリー

/ 耐火補強筋※2

/\_ ロノデッキ

CRC梁またはSRC梁

アークスポット溶接 又は 打込み鋲 @600以下・

c 部 ブラケット支持

∠<sub>QLデッキ</sub>

QLデッキ受け材ー

一溶接金網又は異形鉄筋 (梁に定着)

SRC梁——

e 部 柱廻り (a - a 断面)

すみ肉溶接又はドリルねじ 04-13 @600以下

- 01.デッキ切断、柱へののみ込みなし

-開口補強筋D 1 3

at= M 耐力補強筋

- ad又はatの大きい方

M: 開口によって生じる隣接スラブの増加曲げモーメント

耐火補強筋 ad= 1.27×(1+n/2)cm²(単純支持 耐力補強筋 a t = M / (ft × j) c m<sup>2</sup> n: FP060FL-9101、FP120FL-9113の耐火仕様で

要求されるD13耐火補強筋が切断された 場合の切断された耐火補強筋の本数

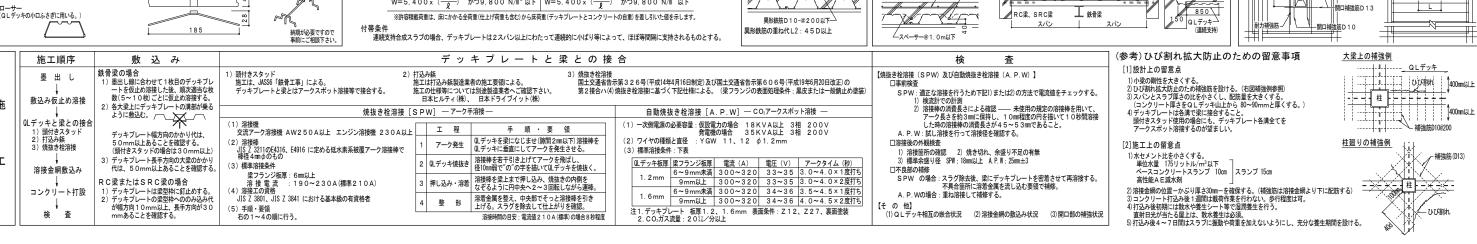
開口部

3) w>600mmの場合

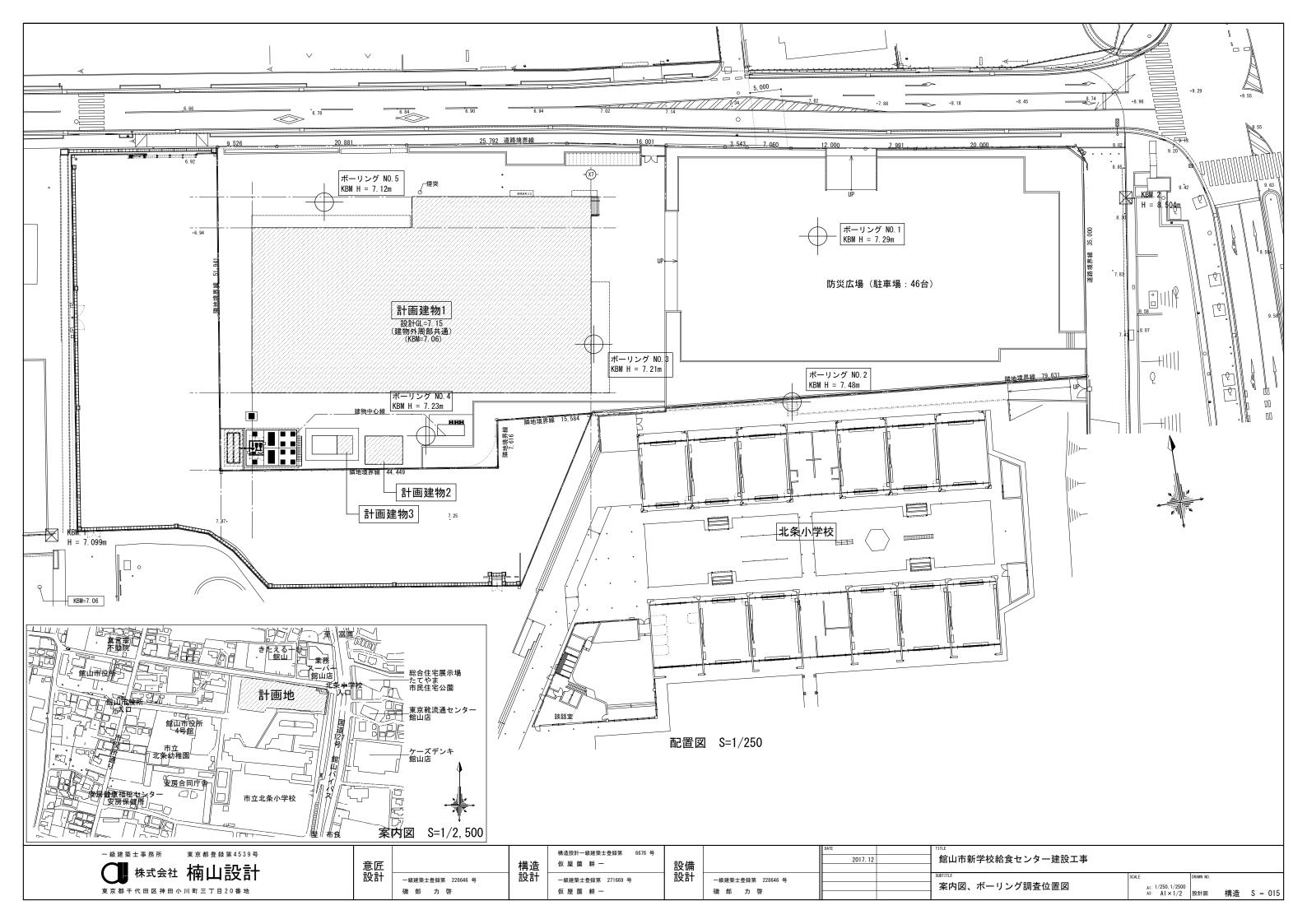
C) 開口が連続している場合

連続する関ロの関ロ群(仮想関ロ)

見なし、その開口部の大きさによ 2)又は3)に準じて補強を行う



構造設計一級建築士登録第 一級建築士事務所 2017. 12 館山市新学校給食センター建設工事 仮屋蘭 耕一 構造 株式会社 楠山設計 設計 設計 設計 一級建築士登録第 228646 号 一級建築士登録第 271669 号 一級建築士登録第 228646 号 QLデッキ合成スラブ設計・施工標準図(同等品) 東京都千代田区神田小川町三丁目20番地 磯 部 力 啓 仮屋蘭 耕・ 磯 部 力 啓 構造 S - 014



ボーリング柱状図 ボーリング柱状図 ボーリング柱状図 **調 査 名** 館山市新学校給食センター基本計画・基本設計委託(地盤調査) 調 査 名 館山市新学校給食センター基本計画・基本設計委託(地盤調査) 調査名 館山市新学校給食センター基本計画・基本設計委託(地盤調査) ポーリングNo. 0 1 0 1 6 - 0 1 2 4 9 ポーリング版 0 1 0 1 6 - 0 1 2 5 1 調査位置 調査期間 平成 27年 3月 発 注 機 関 調査業者名 調査業者名 半自動落下装置 標準買入試験 ▽設計GL:H = 7.15m 1 か 5 か 7 が 分所 \* 漢人 中 19 が 5 5 m \* 20 \* 7 cm 関 参 分所 \* 漢人 中 19 が 5 5 m \* 20 \* 7 cm 関 参 分所 \* 漢人 位 26 \* 65 \* 20 \* 85 m 間 き 分派 入 20 \* 85 \* 20 \* 65 \* 20 \* 65 m 間 青 積 質 新 土 を 1 本 程 皮 で 挟 む ア 本 和 2 を ま 入 \_▽杭下端 (設計GL-43.70m) 東京都登録第4539号 構造設計一級建築士登録第 6676 号 一級建築士事務所 館山市新学校給食センター建設工事 2017. 12 仮屋蘭 耕一 構造 株式会社 楠山設計 設計

設計

一級建築士登録第 228646 号

磯 部 力 啓

AI: 1/150 A3: A1×1/2 | 設計図 構造 S - 016

ボーリング柱状図N0.1,2,3

設計

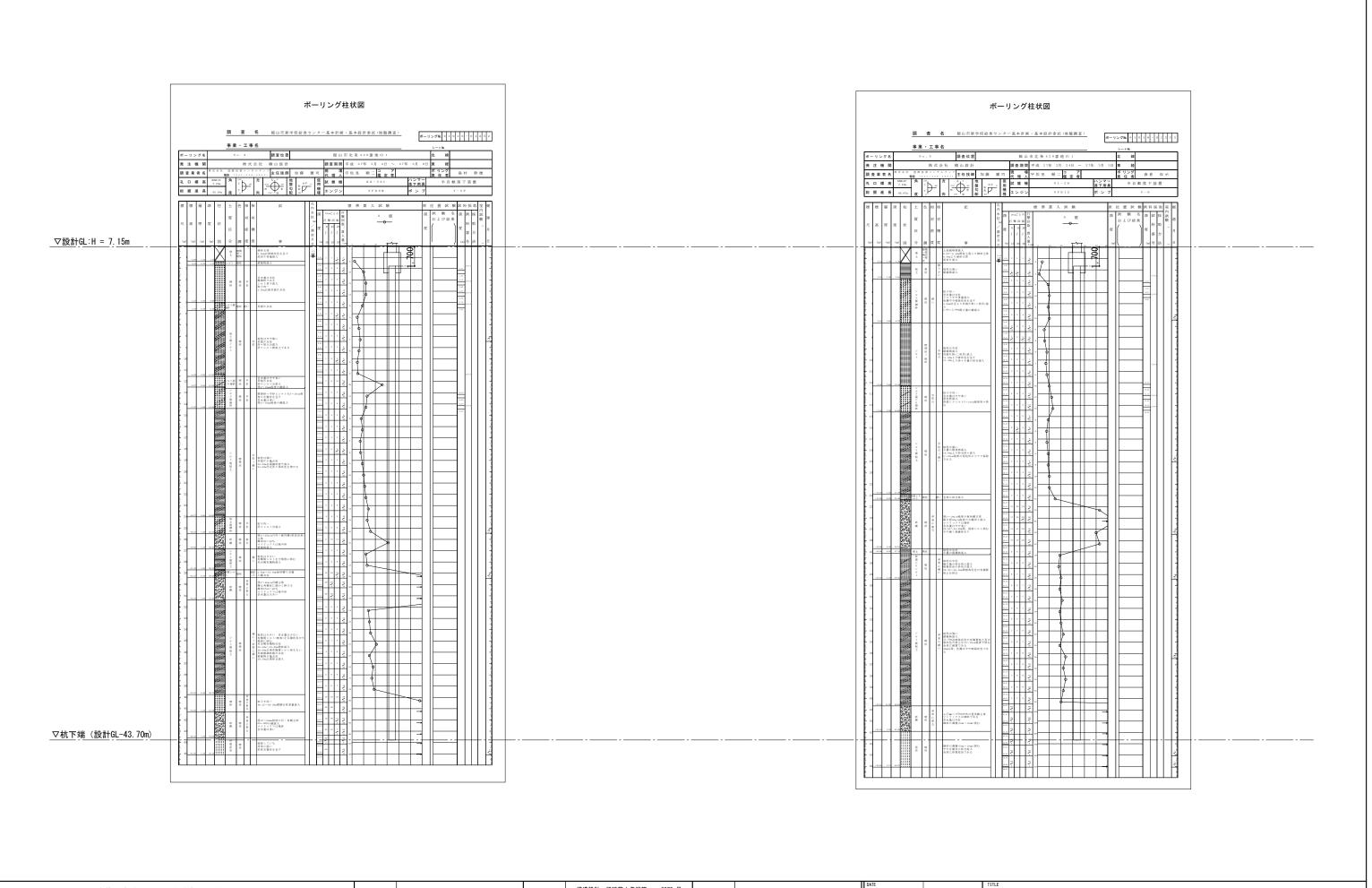
一級建築士登録第 271669 号

仮屋薗耕-

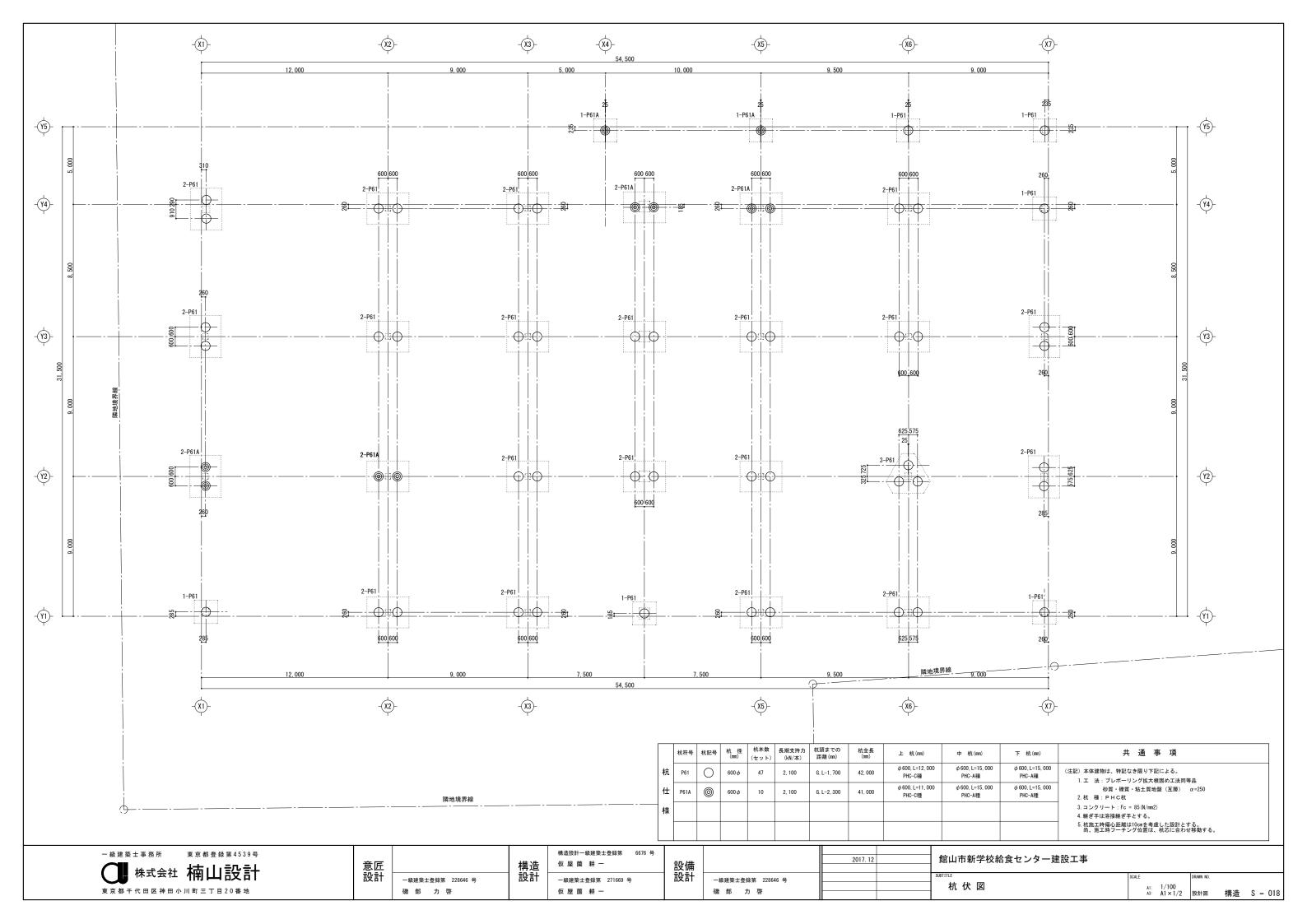
一級建築士登録第 228646 号

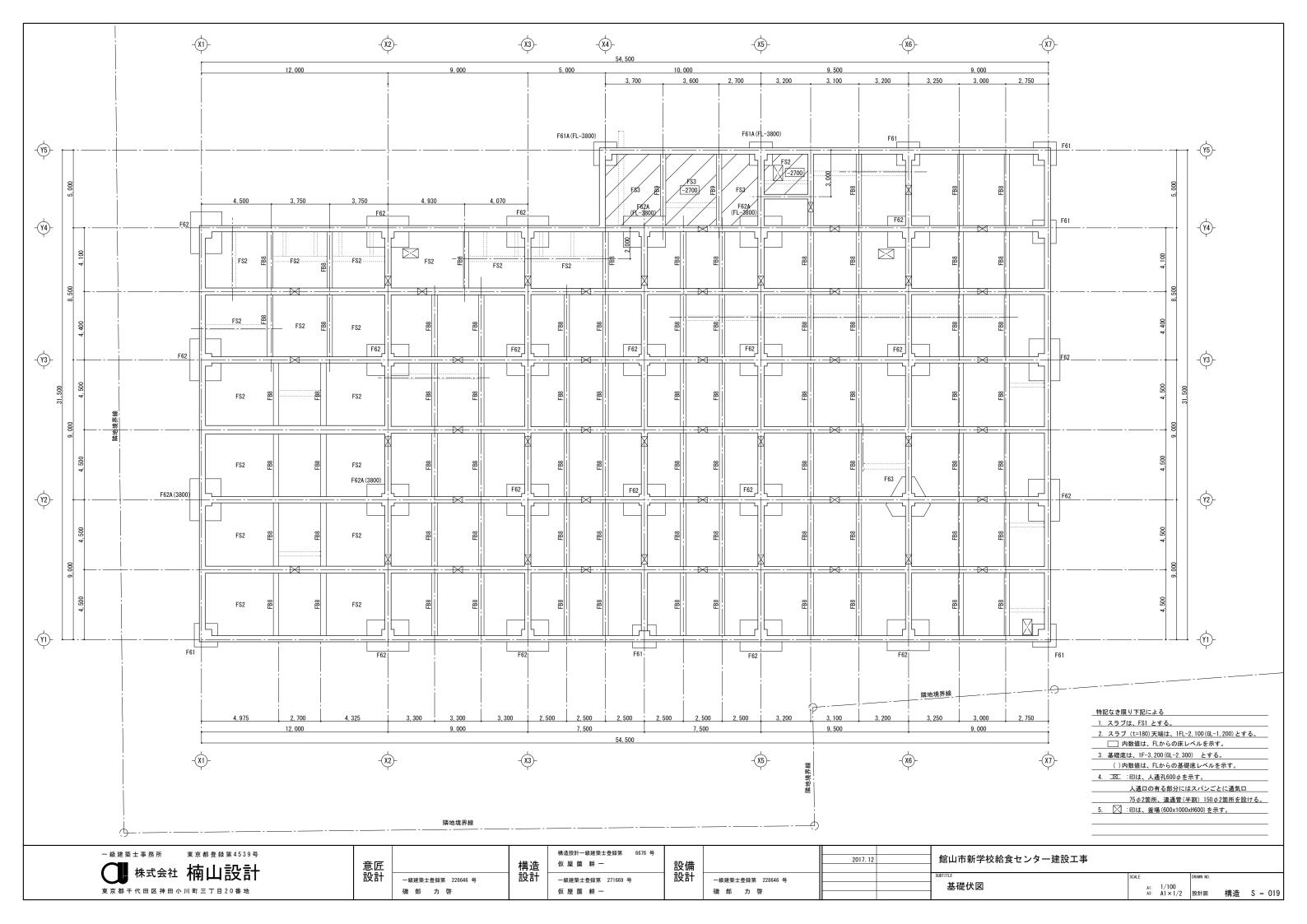
磯 部 力 啓

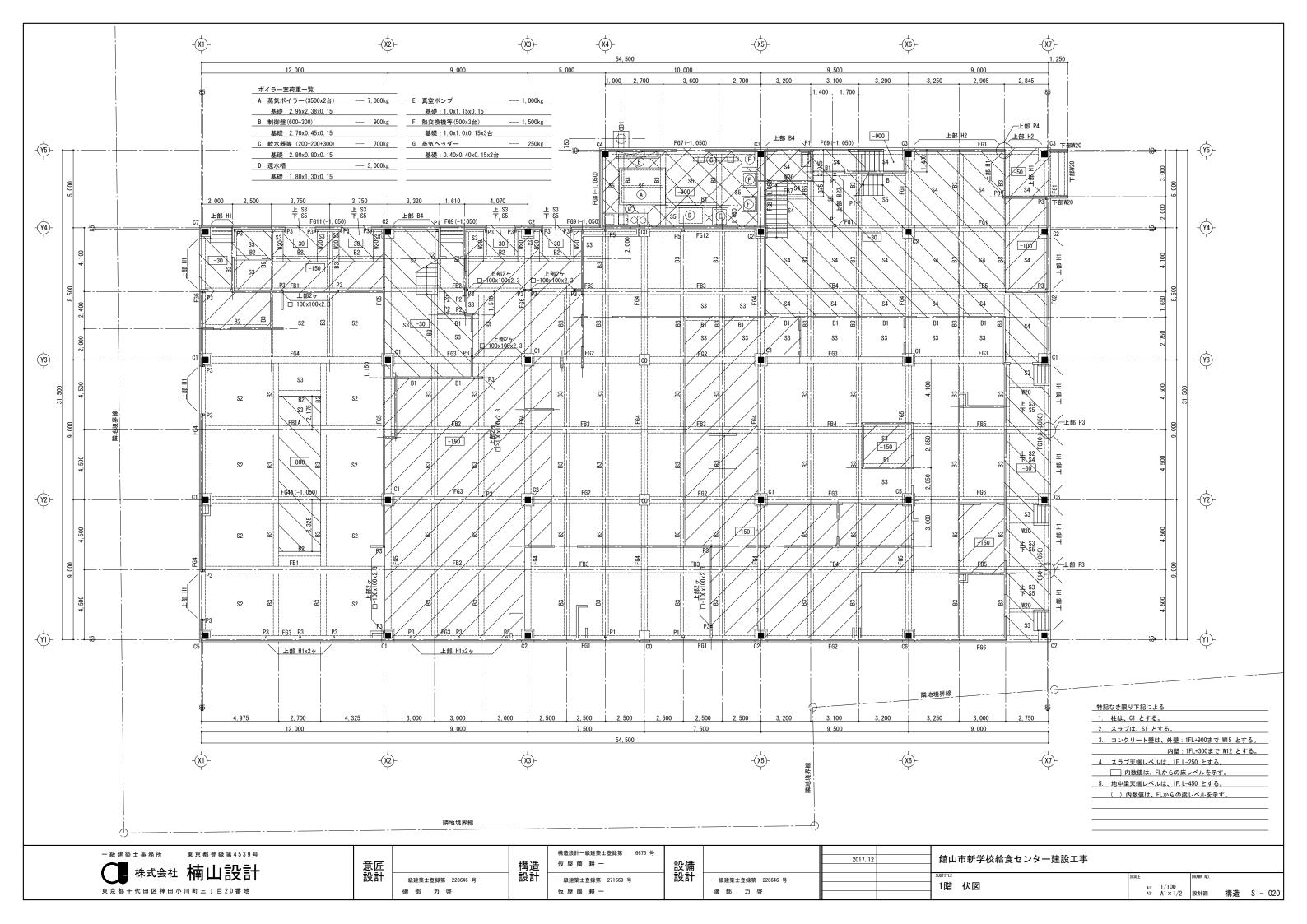
東京都千代田区神田小川町三丁目20番地

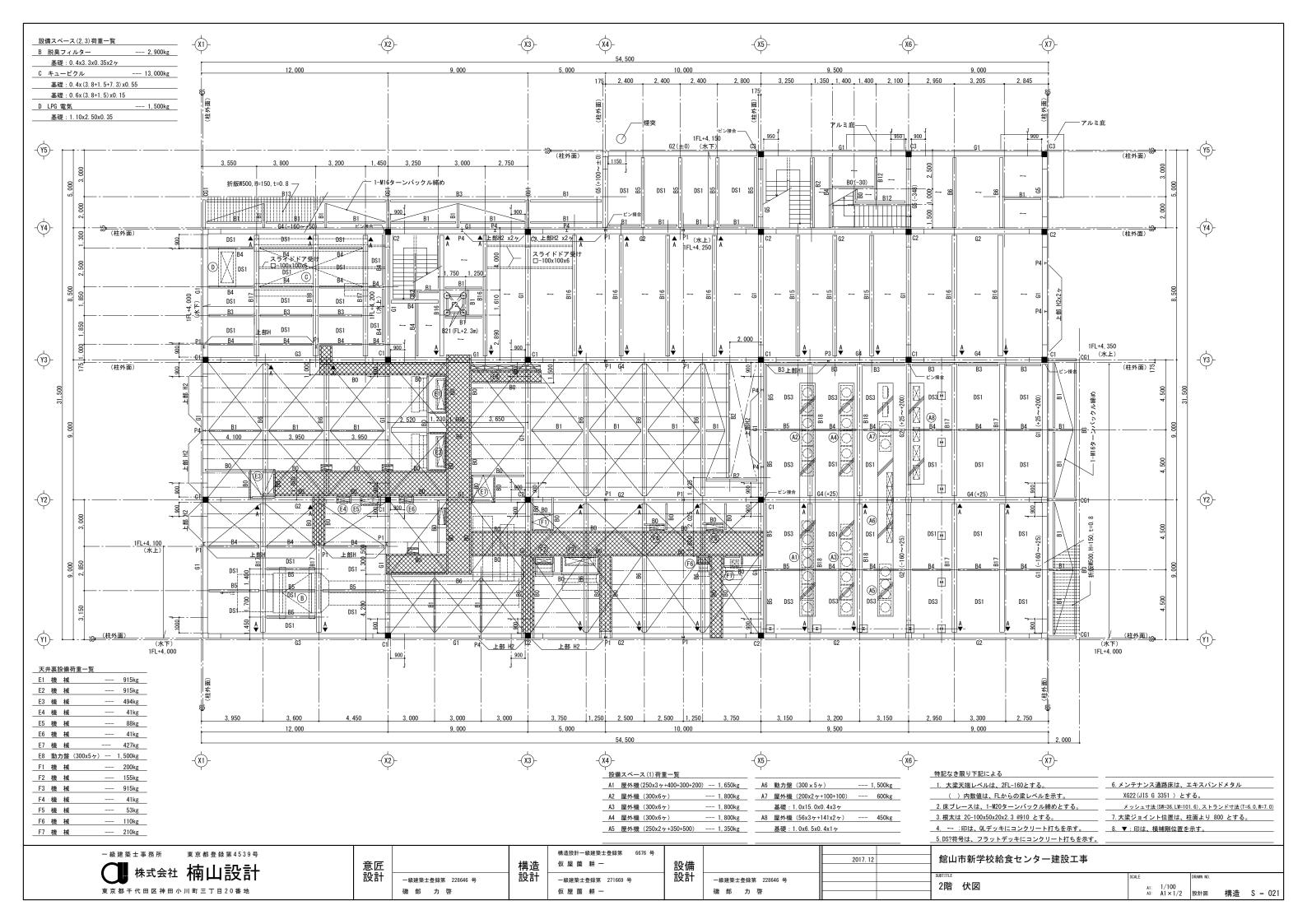


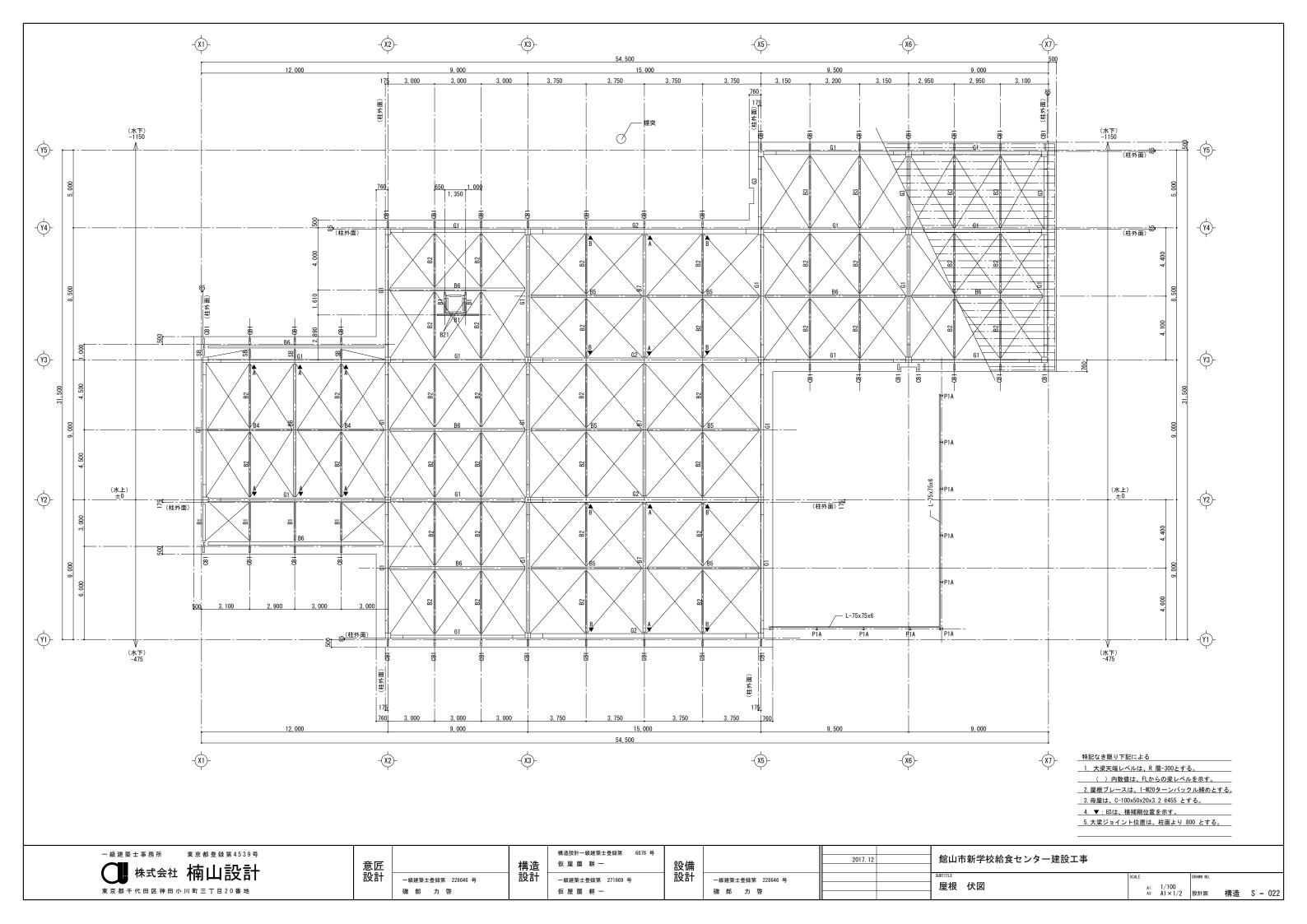
ボーリング柱状図NO 4 5   41 1/150	- 級建築土事務所 東京都登録第4539号 株式会社 楠山設計	意匠		構造	構造設計一級建築士登録第 6676 号 仮屋 菌耕 一	設備	2017. 12	館山市新学校給食センター建設工事		
MA HI A I	東京都千代田区神田小川町三丁目20番地		<ul><li>一級建築士登録第 228646 号</li><li>磯 部 カ 啓</li></ul>	設計	一級建築士登録第 271669 号 仮屋菌耕一	設計		ボーリング柱状図N0. 4, 5	SCALE DRAWN NO A1: 1/150 A3: A1×1/2 設計図	構造 S - 017

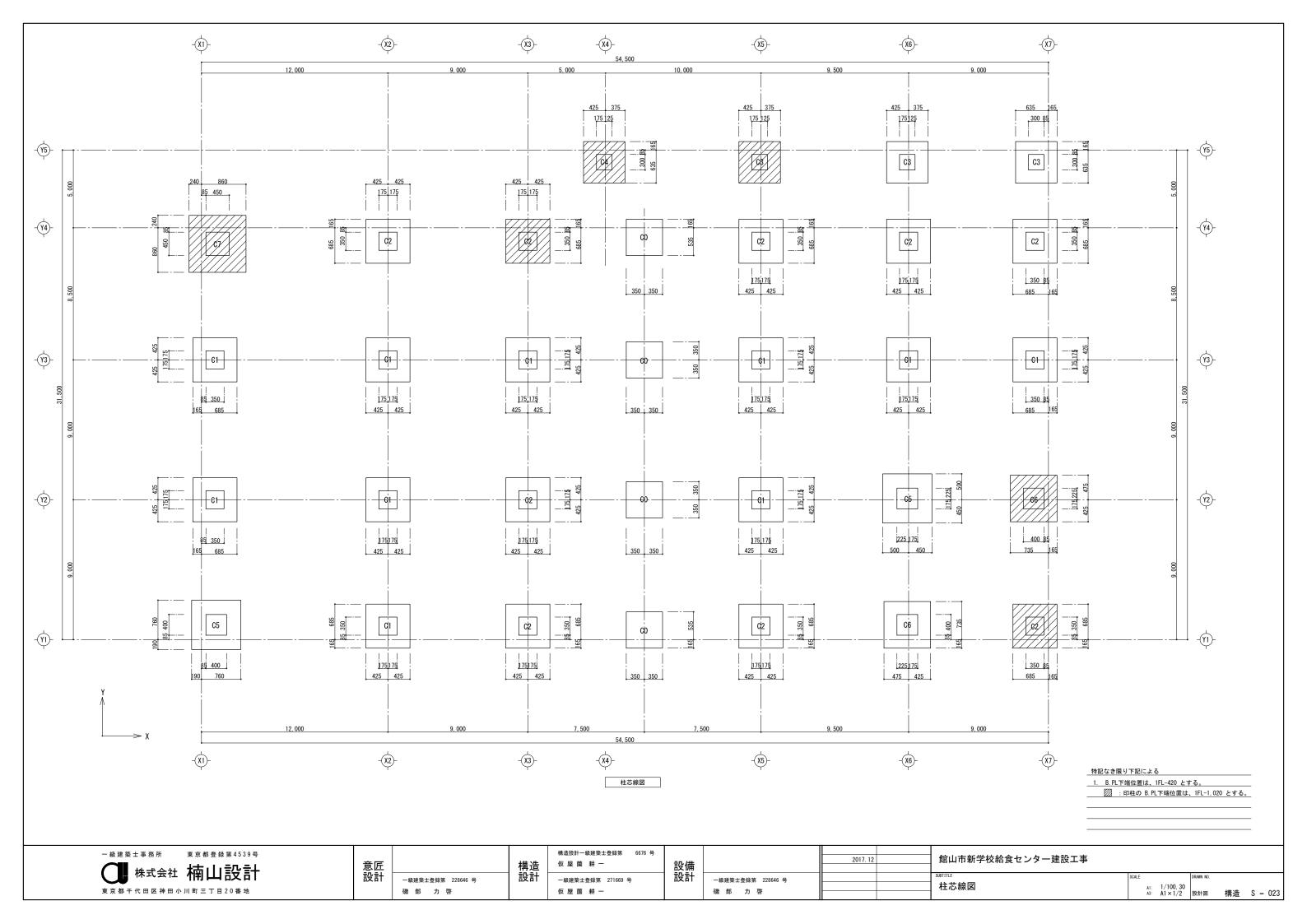


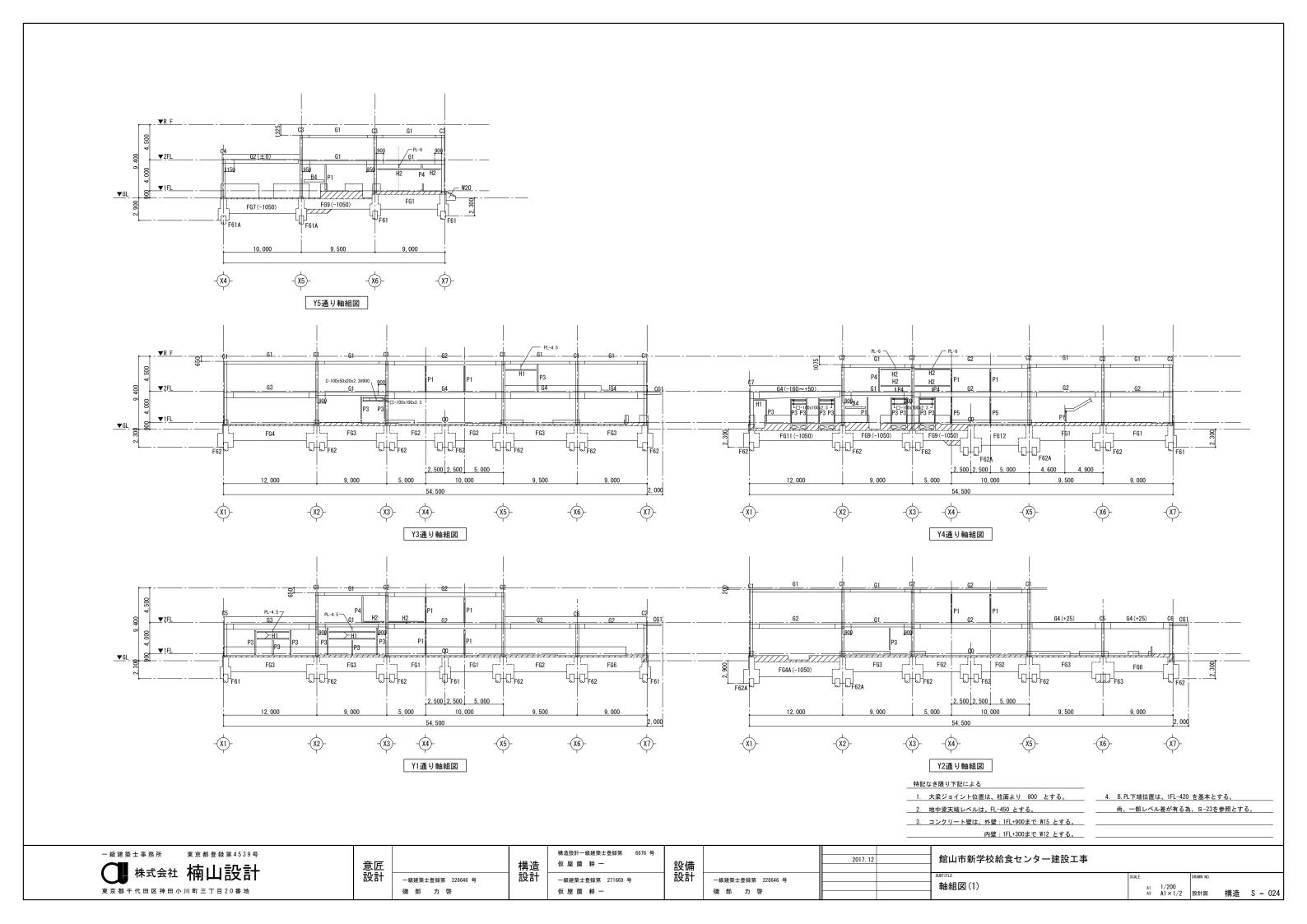


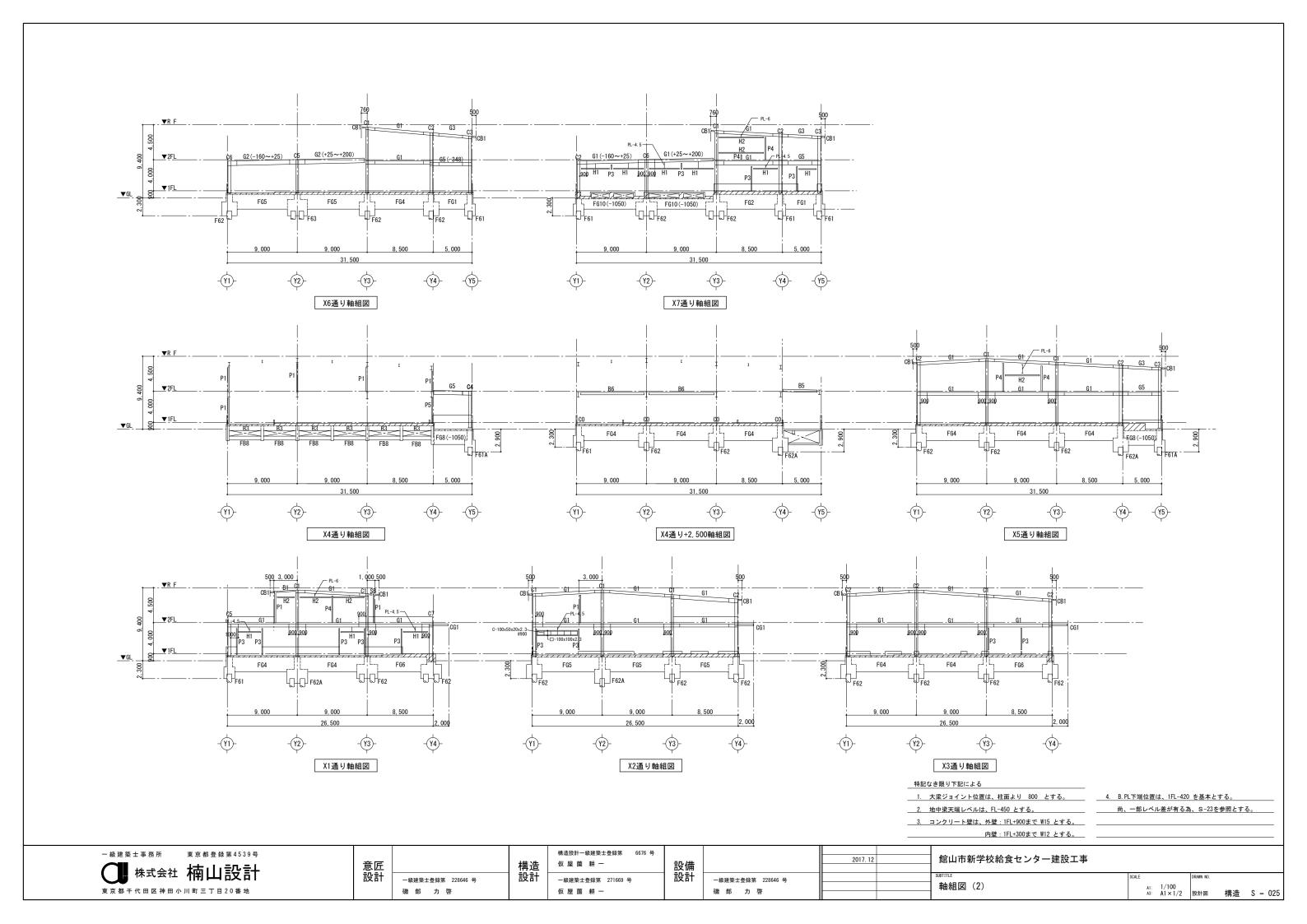


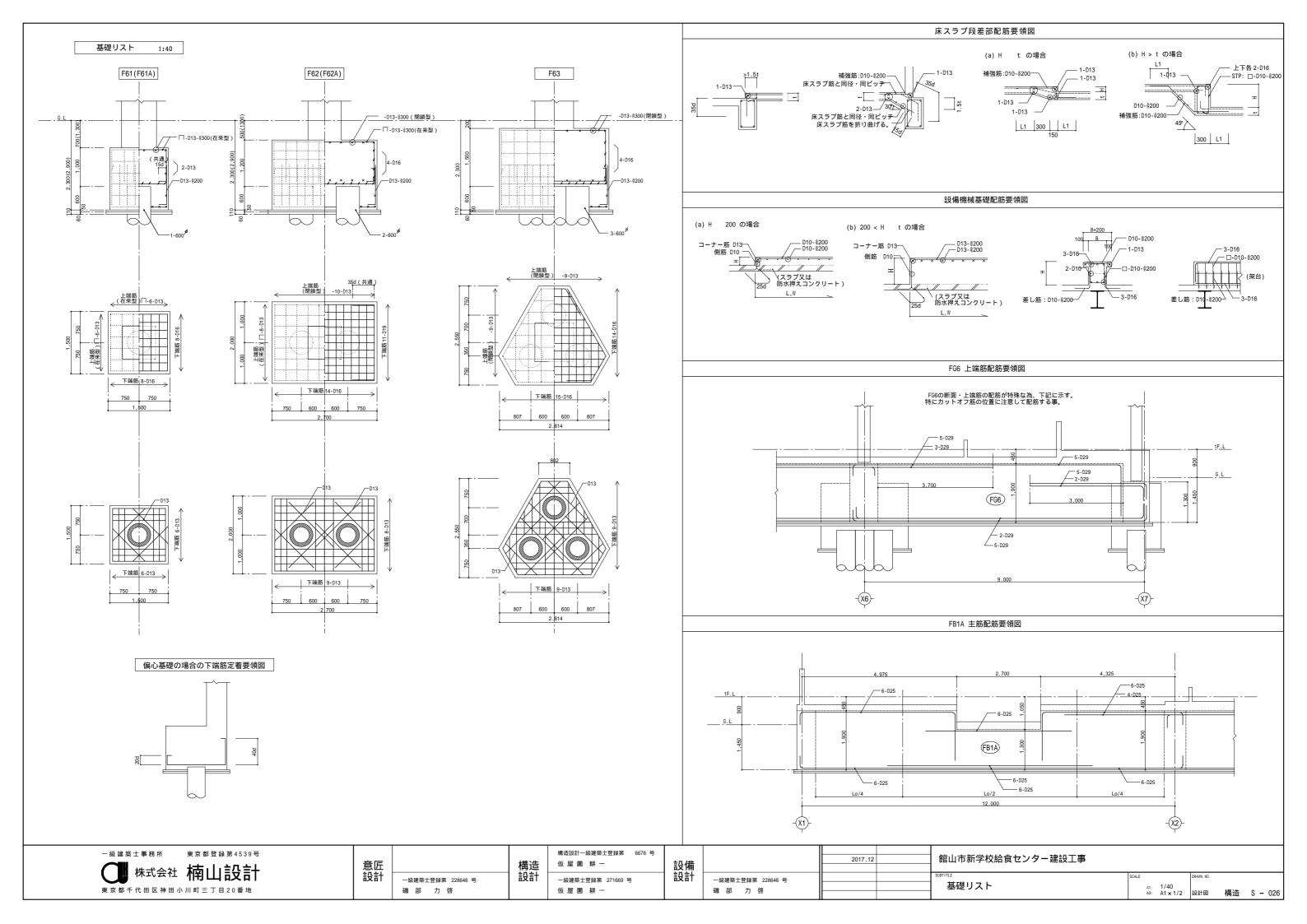


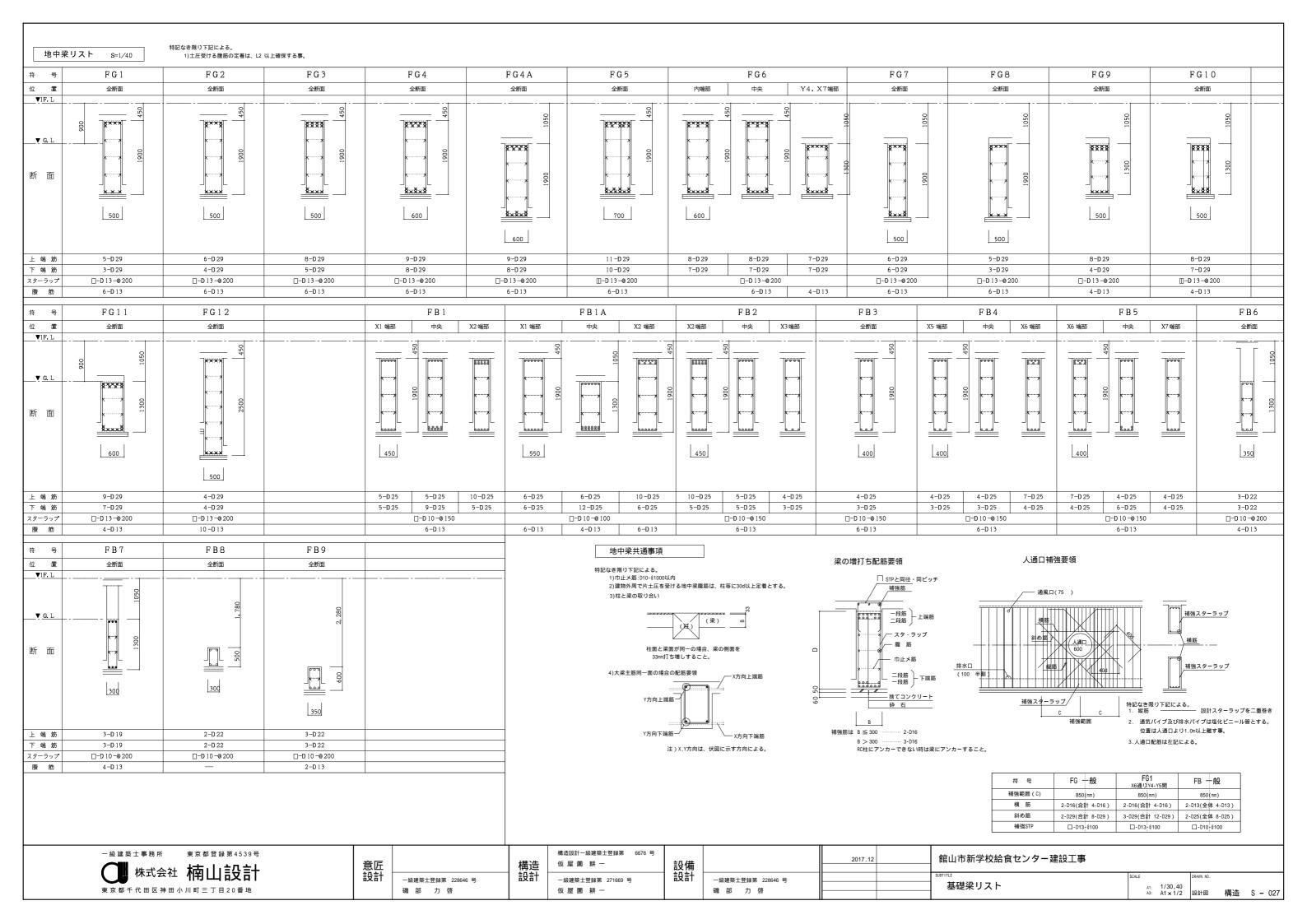


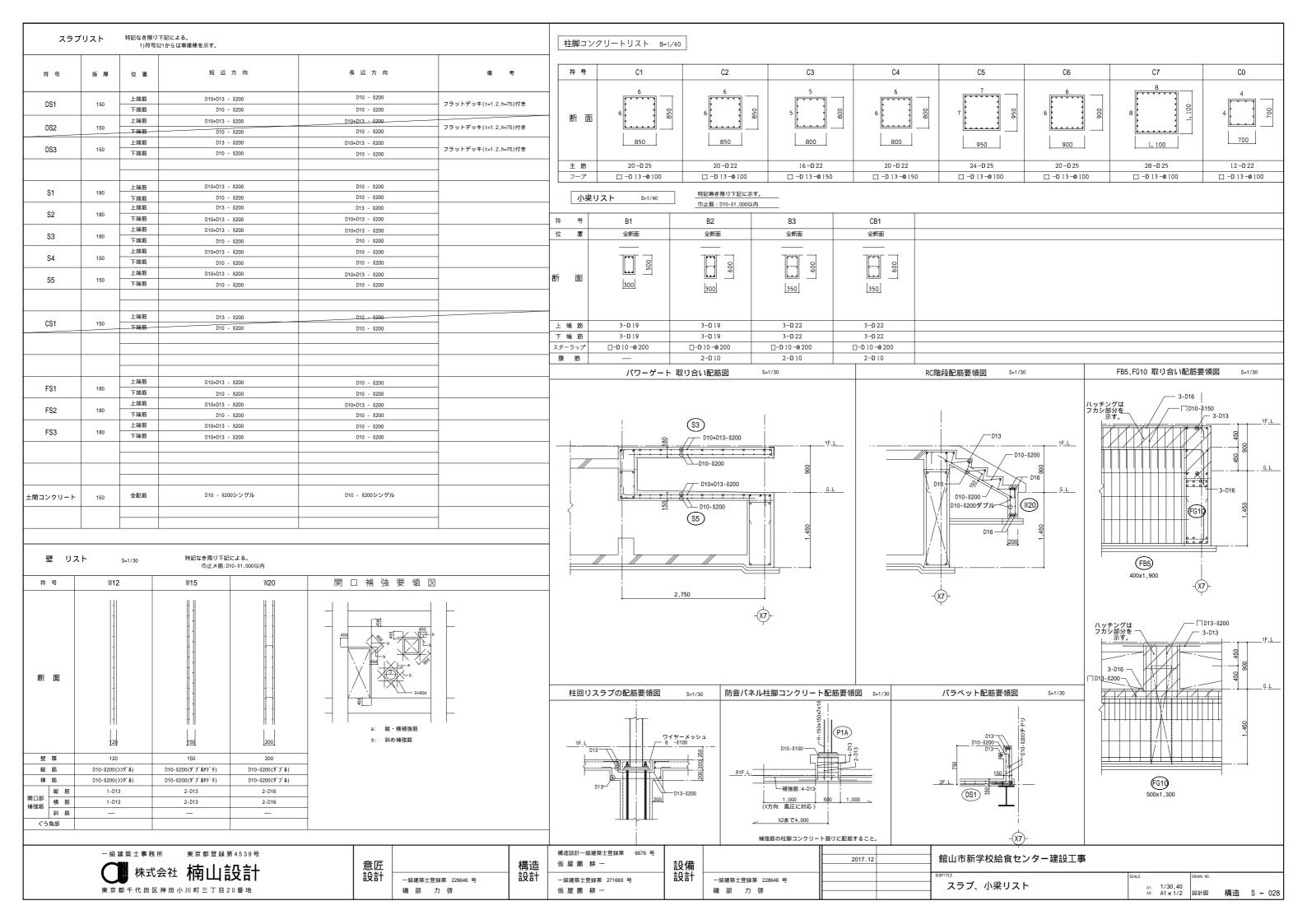


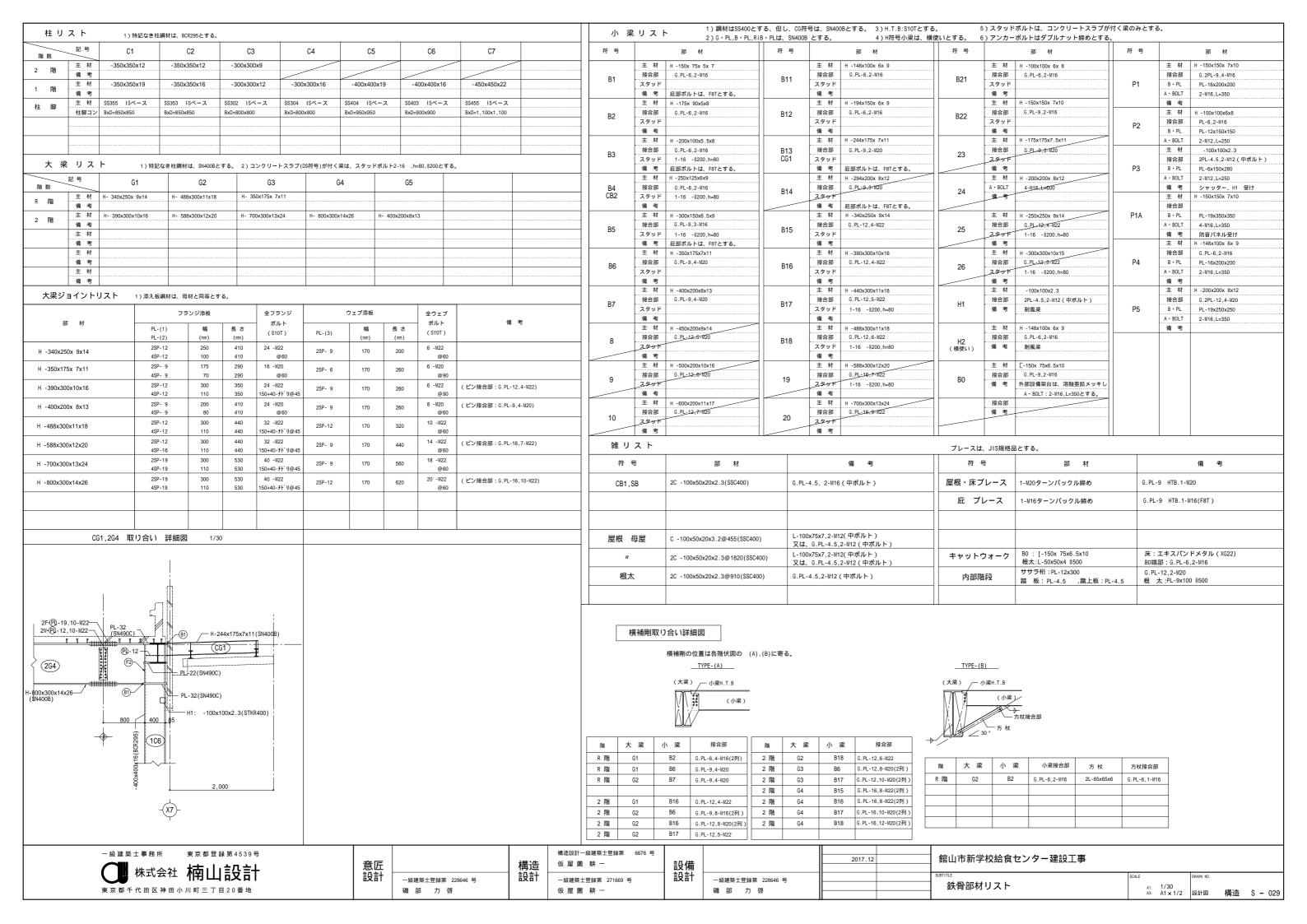


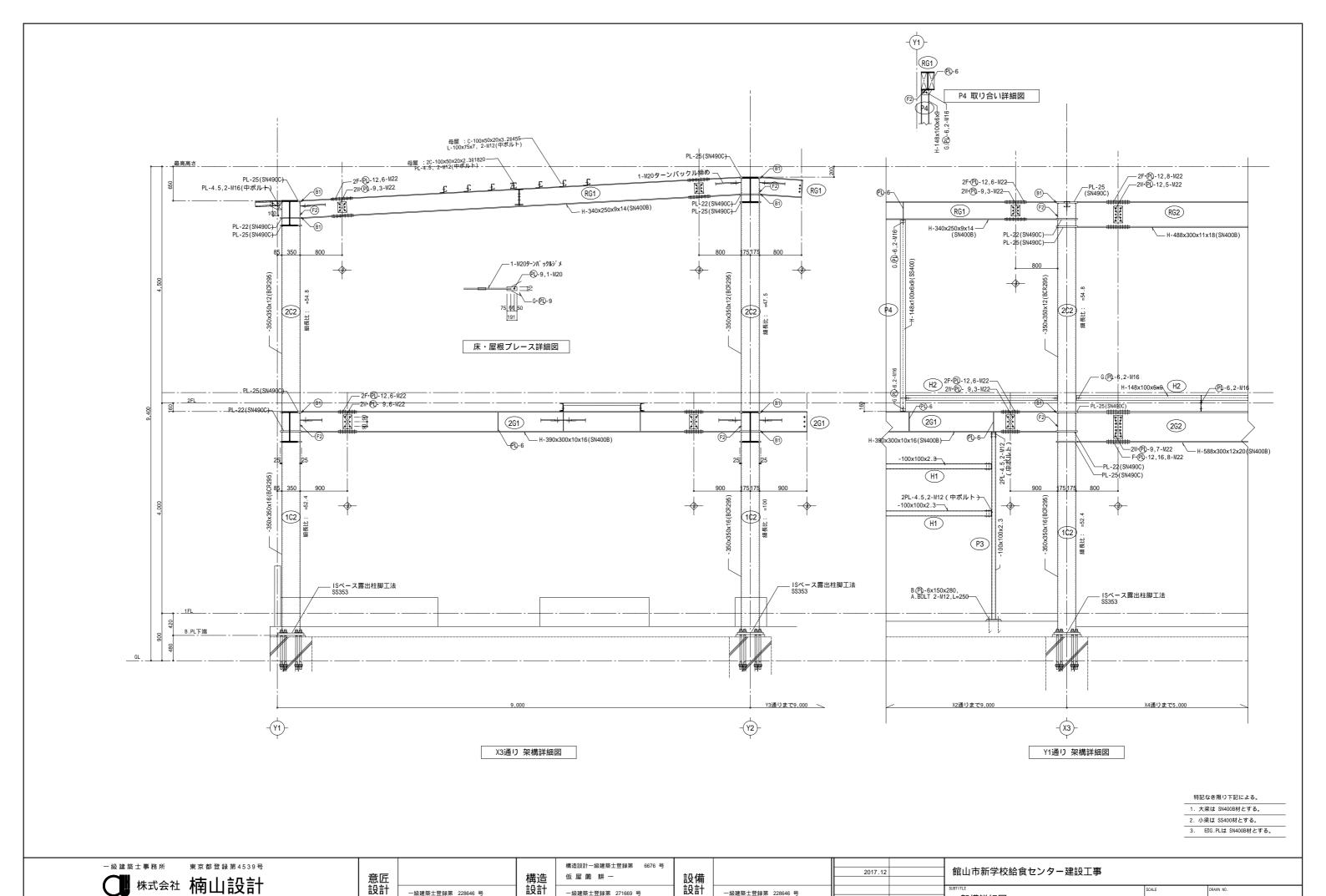












一級建築士登録第 271669 号

仮屋薗 耕一

一級建築士登録第 228646 号

磯 部 力 啓

架構詳細図

A1: 1/30 A3: A1×1/2 設計図 構造 S - 030

一級建築士登録第 228646 号

磯 部 力 啓

