プレストレストコンクリート定着工法

KTB定着工法設計・施工マニュアル - 土 木 構 造 物 編 -

2023年12月

K T B 協 会

まえがき

KTB定着工法は、黒沢建設株式会社が開発したポストテンション方式のプレストレストコンクリート定着工法で、PC鋼より線をアンカーヘッドにくさびとナットを併用して定着する工法です。名称の「KTB」は Kurosawa Tensioning and Bearing cone system の略で、くさび方式とナット方式の併用は、定着時に生じるくさびのセットロスを解消することができるばかりでなく、定着後の緊張力の微調整を可能とした世界初の定着工法です。

KTB定着工法は、昭和61年(1986年)に建築用PC定着具として一般財団法人日本建築センターの評定を取得して以降、グランドアンカー定着システムとして、平成8年(1996年)、平成10年(1998年)、平成12年(2000年)に一般財団法人砂防・地すべり技術センターおよび一般財団法人土木研究センターの技術審査証明を取得しています。さらに、平成29年(2017年)には、全素線塗装型PC鋼より線であるSCストランドとの組み合せと高強度コンクリート(設計基準強度60MPa)に対応した定着具を加えて一般財団法人日本建築センターの評定を新たに取得し、PC建築物のみならず、グラウンドアンカー、PC橋梁、PC構造を用いた港湾構造物、その他PC鋼より線を使用した構造物など、幅広く使用されています。

「KTB定着工法設計・施工マニュアル」は,多くの技術者に正確な情報を提供する目的で昭和61年(1986年)に発刊されて以降,PC定着に関する研究・開発・改良に即して改訂を重ね,平成30年(2018年)10月に,土木分野におけるPC構造物を対象として,設計,施工に必要な情報を取り纏めた「KTB定着工法設計・施工マニュアルー土木構造物編ー」を発行いたしました。

今回,平成29年(2017年)に取得した一般財団法人日本建築センターの評定の更新(2022年)を機に,「KTB定着工法設計・施工マニュアルー土木構造物編ー」を改訂し,新しい技術情報を追記するとともに,資機材の仕様の更新と表記の統一を行いました。

今後も積極的に研究、開発を行い、その結果を本マニュアルに反映させていく所存です。KTB定着工法を用いた土木構造物の設計、施工に本マニュアルをご活用いただければ幸いです。

2023年12月 KTB協会

改訂にあたって

今回の改訂において追加・修正した主な事項は、下記の通りです。

○主な改訂事項

- ① N型・PAa型・PAp型定着具の名称をKN型・KPA(a)型・KPA(p)型に変更しました。
- ② L・LL型アンカーヘッド(K6-22)のリングナットの外径寸法を変更しました。
- ③ スパイラル筋 $(F_{ci} \ge 27N/m \mathring{n})$ の鉄筋径を $\phi 9$ から $\phi 13$ に変更しました。
- ④ 薄い部材に定着具を一列に配置する場合の部材厚さについて追記しました。
- ⑤ 緊張機器および関連部品の種類・寸法を更新しました。

その他,全般にわたり誤植の修正と内容の整理を行い,一部,建築編と記載内容の統一を図りました。

KTB定着工法の実施に、本マニュアルが活用されることを期待しております。なお、疑問点・問題点等ありましたら、次回の改訂に反映させていただきますので、ご意見をお寄せくださるようお願い致します。

2023年12月 KTB協会

KTB定着工法 設計・施工マニュアル -土木構造物編-

目 次

まえがき 改訂にあたって

第	1章	総	則
	1. 1	適用	範囲
	1.2	準拠	基準1
	1. 3	ΚТ	B定着工法ユニット · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
第:	2章	PC	鋼材
	2. 1	ΚТ	B定着工法に使用する P C 鋼材 4
	2.2	ΡC	鋼材の規格と種類
	2. 2	2. 1	PC鋼より線 ······ 4
	2. 2	2. 2	防食PC鋼より線
第	3章		B定着具 ····································
	3. 1	定着	具の種類と適用範囲
	3.	1.1	緊張側定着具
	3.	1.2	固定側定着具8
	3.	1.3	接続具
		1.4	適用範囲9
	3.2	マル	チストランド用定着具の構成部品と形状 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・10
	3. 2	2. 1	定着具と構成部品の一覧10
	3. 2	2. 2	緊張側定着具の構成部品の形状 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・12
	3. 2	2. 3	固定側定着具の構成部品の形状 ・・・・・・・・・・・19
	3. 2	2. 4	接続具の構成部品の形状23
	3. 2		P C 鋼材のUターン定着 ·············· 25
	3. 3	マル	チストランド用定着具の構成部品の材質 ・・・・・・・・・・・・・・・・・27
第	4章		·スとグラウトキャップ ······ 28
	4. 1		ス
	4.	1.1	鋼製シース ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 28
		1.2	ポリエチレン (PE) シース · · · · · · · · 34
	4.2	グラ	ウトキャップ
	4. 2	2. 1	鋼製グラウトキャップ36
	4. 2	2. 2	樹脂製グラウトキャップ38
第	5章		細目
	5. 1		鋼材およびシースの配置39
			支圧面背後の直線区間39
			最小曲げ半径
	5.	1.3	あき及びかぶり40

	5.	2	定着	手具の最小配置間隔 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	41
		5.	2.1	, ,	41
		5.	2.2	最小配置間隔の変更・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	42
		5.	2.3	薄い部材の部材厚さ ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	42
	5.	3	定着	音部の切欠きおよび突起 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	43
		5.	3. 1	切欠き部の寸法	44
		5.	3.2	スリーブ管を用いた切欠き部の寸法 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	46
		5.	3.3	突起部に定着する場合の突起の寸法 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	47
第	6 章	至	施コ		49
	6.	1	定着	青 具の設置	49
	6.	2	シー	-スの施工	49
		6.	2. 1	シース配置	49
		6.	2. 2	シース支持	49
		6.	2.3	コンクリート打設後のシースの養生 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	50
	6.	3	РC	· ·鋼材の取扱い ······	51
		6.	3. 1	余長	51
		6.	3. 2	PC鋼材の挿入	57
		6.	3. 3	圧着グリップ加工・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	59
		6.	3. 4	切断余長 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	59
			3. 5	防食PC鋼より線の取り扱い時の留意点 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	59
第	フ 賃	至	緊引	· 最作業 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	65
第	7 章 7.	•	緊引 一般		
第	7.	•	一般		65
第	7. 7.	1	一 <u>船</u> プレ	となった。	65
第	7. 7.	1 2 3	一 <u>船</u> プレ	と マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 全対策	65 65
第	7. 7.	1 2 3 7.	一般 プレ 安全	と ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	65 65 65 65
第	7. 7. 7.	1 2 3 7.	一部 プレ 安全 3.1 3.2	対 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	65 65 65 65
第	7. 7. 7.	1 2 3 7. 7.	一部 プレ 安全 3.1 3.2	は シストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 全対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項	65 65 65 65 65
第	7. 7. 7.	1 2 3 7. 7. 4 7.	一般 プレ 安全 3.1 3.2 緊張	受 ベストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 長作業	65 65 65 65 67
第	7. 7. 7.	1 2 3 7. 7. 4 7. 7.	一般 プレ 安全 3.1 3.2 緊張 4.1	受 ストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 長作業 緊張作業の準備および点検・注意事項	65 65 65 65 67 67
第	7. 7. 7.	1 2 3 7. 7. 4 7. 7.	一般 プレ 安全 3.1 3.2 緊張 4.1 4.2	受 マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 影作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業	65 65 65 65 67 67 69
第	7. 7. 7.	1 2 3 7. 7. 4 7. 7. 7.	一般 プレ 安全 3.1 3.2 緊張 4.1 4.2 4.3	マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 ・対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 ・作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 ト型チェアを使用する緊張作業	65 65 65 65 67 67 69
第	7. 7. 7.	1 2 3 7. 4 7. 7. 7. 7.	一般 プレ 安全 3.1 3.2 緊引 4.1 4.2 4.3 4.4	受ける。 マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 操作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 ト型チェアを使用する緊張作業	65 65 65 65 67 67 69 72 76
第	7. 7. 7. 7.	1 2 3 7. 4 7. 7. 7. 7.	一般 プ安全 3.1 3.2 緊引 4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 4.6	マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 養作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 ト型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業	65 65 65 65 67 67 69 72 76 81
第	7. 7. 7. 7.	1 2 3 7. 4 7. 7. 7. 7. 7. 5	一般 プ安全 3.1 3.2 緊引 4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 4.6	会 ストレス導入時のコンクリートの圧縮強度	65 65 65 65 67 67 69 72 76 81 83
第	7. 7. 7. 7.	1 2 3 7. 4 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7.	ーポレ 安 3.1 3.2 4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 4.6 野	マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 芝対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 養作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 ト型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 緊張作業に必要な空間 様機器	65 65 65 67 67 69 72 76 81 83 86
第	7. 7. 7. 7.	1 2 3 7. 4 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7.	ーポレ全 3.1 3.2 ¥4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 4.6 5.1	大 ストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 養作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 F型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 緊張作業に必要な空間 機器 KTBジャッキ・油圧ポンプの適用範囲	65 65 65 67 67 69 72 76 81 83 86 86
第	7. 7. 7. 7.	1 2 3 7. 7. 4 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7.	ーポレ全 3.1 3.2 4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 4.6 5.1 5.2	大ストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 全対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 修作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 下型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業	65 65 65 67 67 69 72 76 81 83 86 86 87 96
第	7. 7. 7. 7.	1 2 3 7. 7. 4 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7.	ープ安 3.1 3.2 4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 4.6 5.1 5.2 5.3	マストレス導入時のコンクリートの圧縮強度 対策 緊張作業中の危険区域 重要点検事項 「作業 緊張作業の準備および点検・注意事項 首長チェアを使用する緊張作業 カーブチェアを使用する緊張作業 下型チェアを使用する緊張作業 S型チェアを使用する緊張作業 緊張作業に必要な空間 「機器 「KTBジャッキ・油圧ポンプの適用範囲 「KTBジャッキの諸元 油圧ポンプ	65 65 65 65 67 69 72 76 81 83 86 86 87 96

	7.6 緊引	長計算用定数 ·····	
	7. 6. 1		
	7.6.2	ジャッキと定着具を組み合わせた内部摩擦損失率 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	106
	7. 6. 3	くさびのセット量 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	106
	7. 6. 4	P C鋼材の見掛けのヤング係数および摩擦係数 ······	107
	7. 6. 5	伸び量の測定例とくさびセット量の計算 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	107
第	-	Cグラウト	
		Cグラウトの材料 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		練り混ぜ水 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		セメント ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		混和剤,プレミックス材 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		Cグラウトの配合設計 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		Cグラウトの施工 ·····	
	8. 3. 1	施工機械・器具・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	109
	8.3.2	PCグラウトの施工の注意点	111
	8.4 P	こグラウトの品質検査 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	112
第	9章 外	ケーブルシステム	113
	9.1 概要	要 ·····	113
	9.2 P	C鋼材(SC-U1e) ······	113
	9.3 定刻	着具の構成と偏向具 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	114
	9. 3. 1	定着具の構成・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	114
	9.3.2	偏向具	114
	9.4 曲7	ず疲労試験 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	115
第		料張ケーブルシステム ······	
		要	
		C鋼材(SC-U1) ····································	
	10.3 定	*着具の構成 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	118
第		品質管理 ·····	
	11.1 定	着具および接続具 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
	11.2 P	C鋼材 ······	119

付録-1 プレストレスを与えてよい時のコンクリート強度 21N/mm² にて用いる定着具に関する資料



第1章 総 則

1.1 適用範囲

本マニュアルは、土木分野におけるKTB定着工法を用いたプレストレストコンクリート部材および 構造物の設計、施工を行う場合に適用される。

1.2 準拠基準

本マニュアルは、日本国内の各種基準を満足する内容となっている。 本マニュアルに記載されていない事項は、下記の基準(規準)に従うものとする。また、本マニュアルおよび下記の基準に規定していない事項については、必要に応じて関連する技術基準等を参考にして検討することが望ましい。

• 土木学会

「コンクリート標準示方書【設計編】」 2022 年制定 「コンクリート標準示方書【施工編】」 2023 年制定 「プレストレストコンクリート工法 設計施工指針」 1991 年制定

· 日本道路協会

「道路橋示方書・同解説」(Ⅰ共通編・Ⅲコンクリート橋・コンクリート部材編) 平成 29 年 11 月

• 鉄道総合研究所

「鉄道構造物等設計標準・同解説 コンクリート構造物」平成16年4月

・プレストレストコンクリート工学会(旧プレストレスコンクリート技術協会)

「PC箱桁外ケーブルに用いる防錆被覆PC鋼材の性能照査指針」平成24年4月

「外ケーブル構造・プレキャストセグメント工法設計施工基準」平成17年6月

「PC斜張橋・エクストラドーズド橋設計施工基準」平成21年4月

「PCグラウトの設計施工指針」平成24年12月

1.3 KTB定着工法ユニット

KTB定着工法の定着具は、使用するPC鋼材(PC鋼より線)の径と本数に応じてユニット分けされており、図 1.1 に示すように呼び径 12.7mm(0.5 インチ)のPC鋼より線を 5、呼び径 15.2mm(0.6 インチ)を 6 と表示し、PC鋼より線の本数をそのまま数字で表している。また、定着具の用途・型式については表 1.1 に示すようにアルファベットの組合せで表記する。各記号に対応する定着具の詳細については、「第3章 KTB定着具」に示す。

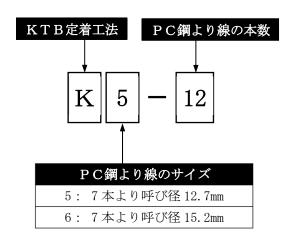


図 1.1 ユニット記号

表 1.1 定着具の種類と型別の記号

五 1.1 无相差	と			
用途	型式			
	KN			
緊張側定着具	L			
	LL			
固定側定着具	KPA(a), KPA(p)			
接続具	J			



KTB定着工法で使用するユニット構成およびPC鋼材の本数・特性の一覧を表 1.2 ~ 1.3 に示す。

表 1.2 ユニット構成および P C 鋼材の本数・特性の一覧 (SWPR7B 12.7 mm)

							土 木 学 会	
ユニット	PC鋼材 本数 n	鋼 材 断面積	単位質量	引 荷 重 Pu	降 荷 重 Py	プ レストレッシンク 中 0.9・Py	プ レストレッシンク 直後 0. 7・Pu	使用状態 0.6·Pu
	本	mm^2	kg/m	kN	kN	kN	kN	kN
K5-1	1	98. 71	0.774	183	156	140. 4	128. 1	109.8
	2	197. 4	1. 548	366	312	280.8	256. 2	219.6
K5-3	3	296. 1	2. 322	549	468	421. 2	384. 3	329. 4
	4	394.8	3. 096	732	624	561.6	512.4	439. 2
K5-5	5	493.6	3.870	915	780	702.0	640. 5	549.0
	6	592. 3	4. 644	1, 098	936	842. 4	768. 6	658.8
K5-7	7	691.0	5. 418	1, 281	1,092	982.8	896. 7	768. 6
K5-8	8	789. 7	6. 192	1, 464	1, 248	1, 123. 2	1, 024. 8	878.4
	9	888. 4	6. 966	1, 647	1, 404	1, 263. 6	1, 152. 9	988. 2
	10	987. 1	7. 740	1,830	1,560	1, 404. 0	1, 281. 0	1, 098. 0
	11	1, 085. 8	8. 514	2, 013	1,716	1, 544. 4	1, 409. 1	1, 207. 8
K5-12	12	1, 184. 5	9. 288	2, 196	1,872	1, 684. 8	1, 537. 2	1, 317. 6
	13	1, 283. 2	10.062	2, 379	2, 028	1, 825. 2	1, 665. 3	1, 427. 4
	14	1, 381. 9	10.836	2, 562	2, 184	1, 965. 6	1, 793. 4	1, 537. 2
	15	1, 480. 7	11.610	2, 745	2, 340	2, 106. 0	1, 921. 5	1, 647. 0
	16	1, 579. 4	12. 384	2, 928	2, 496	2, 246. 4	2,049.6	1, 756. 8
	17	1, 678. 1	13. 158	3, 111	2, 652	2, 386. 8	2, 177. 7	1, 866. 6
	18	1, 776. 8	13. 932	3, 294	2,808	2, 527. 2	2, 305. 8	1, 976. 4
K5-19	19	1, 875. 5	14. 706	3, 477	2, 964	2, 667. 6	2, 433. 9	2, 086. 2
	20	1, 974. 2	15. 480	3, 660	3, 120	2, 808. 0	2, 562. 0	2, 196. 0
	21	2, 072. 9	16. 254	3, 843	3, 276	2, 948. 4	2, 690. 1	2, 305. 8
K5-22	22	2, 171. 6	17. 028	4, 026	3, 432	3, 088. 8	2, 818. 2	2, 415. 6
	23	2, 270. 3	17. 802	4, 209	3, 588	3, 229. 2	2, 946. 3	2, 525. 4
	24	2, 369. 0	18. 576	4, 392	3, 744	3, 369. 6	3, 074. 4	2, 635. 2
	25	2, 467. 8	19. 350	4, 575	3, 900	3, 510. 0	3, 202. 5	2, 745. 0
	26	2, 566. 5	20. 124	4, 758	4, 056	3, 650. 4	3, 330. 6	2, 854. 8
	27	2, 665. 2	20.898	4, 941	4, 212	3, 790. 8	3, 458. 7	2, 964. 6
	28	2, 763. 9	21.672	5, 124	4, 368	3, 931. 2	3, 586. 8	3, 074. 4
	29	2, 862. 6	22. 446	5, 307	4, 524	4, 071. 6	3, 714. 9	3, 184. 2
	30	2, 961. 3	23. 220	5, 490	4, 680	4, 212. 0	3, 843. 0	3, 294. 0
K5-31	31	3, 060. 0	23. 994	5, 673	4, 836	4, 352. 4	3, 971. 1	3, 403. 8

K5-37, K5-42, K5-55 についてはKTBまでお問合せください。

則

表 1.3 ユニット構成および P C鋼材の本数・特性の一覧 (SWPR7B 15.2 mm)

コニット P C鋼材 本数 n 鋼 材 断面積 面後 n 単 位 質量 型 の、9・Py n 内	使用状態 0.6·Pu kN 156.6 313.2 469.8 626.4 783.0
本数 n 断面積 g 量 Pu 荷 重 Pu 荷 重 Pu プレストレッシング 中 直後 0.9・Py プレストレッシング 直後 0.7・Pu 本 mm² kg/m kN kN kN kN K6-1 1 138.7 1.101 261 222 199.8 182.7 2 277.4 2.202 522 444 399.6 365.4 K6-3 3 416.1 3.303 783 666 599.4 548.1 (K6-4) 4 554.8 4.404 1,044 888 799.2 730.8 K6-5 5 693.5 5.505 1,305 1,110 999.0 913.5 6 832.2 6.606 1,566 1,332 1,198.8 1,096.2 K6-7 7 970.9 7.707 1,827 1,554 1,398.6 1,278.9	0. 6 · Pu kN 156. 6 313. 2 469. 8 626. 4
本 mm² kg/m kN	kN 156, 6 313, 2 469, 8 626, 4
K6-1 1 138.7 1.101 261 222 199.8 182.7 2 277.4 2.202 522 444 399.6 365.4 K6-3 3 416.1 3.303 783 666 599.4 548.1 (K6-4) 4 554.8 4.404 1,044 888 799.2 730.8 K6-5 5 693.5 5.505 1,305 1,110 999.0 913.5 6 832.2 6.606 1,566 1,332 1,198.8 1,096.2 K6-7 7 970.9 7.707 1,827 1,554 1,398.6 1,278.9	156. 6 313. 2 469. 8 626. 4
K6-3 3 416.1 3.303 783 666 599.4 548.1 (K6-4) 4 554.8 4.404 1,044 888 799.2 730.8 K6-5 5 693.5 5.505 1,305 1,110 999.0 913.5 6 832.2 6.606 1,566 1,332 1,198.8 1,096.2 K6-7 7 970.9 7.707 1,827 1,554 1,398.6 1,278.9	313. 2 469. 8 626. 4
K6-3 3 416.1 3.303 783 666 599.4 548.1 (K6-4) 4 554.8 4.404 1,044 888 799.2 730.8 K6-5 5 693.5 5.505 1,305 1,110 999.0 913.5 6 832.2 6.606 1,566 1,332 1,198.8 1,096.2 K6-7 7 970.9 7.707 1,827 1,554 1,398.6 1,278.9	469. 8 626. 4
(K6-4) 4 554.8 4.404 1,044 888 799.2 730.8 K6-5 5 693.5 5.505 1,305 1,110 999.0 913.5 6 832.2 6.606 1,566 1,332 1,198.8 1,096.2 K6-7 7 970.9 7.707 1,827 1,554 1,398.6 1,278.9	626. 4
K6-5 5 693. 5 5. 505 1, 305 1, 110 999. 0 913. 5 6 832. 2 6. 606 1, 566 1, 332 1, 198. 8 1, 096. 2 K6-7 7 970. 9 7. 707 1, 827 1, 554 1, 398. 6 1, 278. 9	
6 832. 2 6. 606 1, 566 1, 332 1, 198. 8 1, 096. 2 K6-7 7 970. 9 7. 707 1, 827 1, 554 1, 398. 6 1, 278. 9	783 0
K6-7 7 970.9 7.707 1,827 1,554 1,398.6 1,278.9	100.0
	939. 6
VC 0 0 1 100 C 0 000 0 000 1 77C 1 700 1	1, 096. 2
K6-8 8 1, 109. 6 8. 808 2, 088 1, 776 1, 598. 4 1, 461. 6	1, 252. 8
9 1, 248. 3 9. 909 2, 349 1, 998 1, 798. 2 1, 644. 3	1, 409. 4
10 1, 387. 0 11. 010 2, 610 2, 220 1, 998. 0 1, 827. 0	1, 566. 0
11 1, 525. 7 12. 111 2, 871 2, 442 2, 197. 8 2, 009. 7	1, 722. 6
K6-12 12 1,664.4 13.212 3,132 2,664 2,397.6 2,192.4	1, 879. 2
13 1,803. 1 14. 313 3,393 2,886 2,597. 4 2,375. 1	2, 035. 8
14 1, 941. 8 15. 414 3, 654 3, 108 2, 797. 2 2, 557. 8	2, 192. 4
15 2, 080. 5 16. 515 3, 915 3, 330 2, 997. 0 2, 740. 5	2, 349. 0
16 2, 219. 2 17. 616 4, 176 3, 552 3, 196. 8 2, 923. 2	2, 505. 6
17 2, 357. 9 18. 717 4, 437 3, 774 3, 396. 6 3, 105. 9	2, 662. 2
18 2, 496. 6 19. 818 4, 698 3, 996 3, 596. 4 3, 288. 6	2, 818. 8
K6-19 19 2, 635. 3 20. 919 4, 959 4, 218 3, 796. 2 3, 471. 3	2, 975. 4
20 2,774.0 22.020 5,220 4,440 3,996.0 3,654.0	3, 132. 0
21 2, 912. 7 23. 121 5, 481 4, 662 4, 195. 8 3, 836. 7	3, 288. 6
K6-22 22 3,051.4 24.222 5,742 4,884 4,395.6 4,019.4	3, 445. 2
23 3, 190. 1 25. 323 6, 003 5, 106 4, 595. 4 4, 202. 1	3, 601. 8
24 3, 328. 8 26. 424 6, 264 5, 328 4, 795. 2 4, 384. 8	3, 758. 4
25 3, 467. 5 27. 525 6, 525 5, 550 4, 995. 0 4, 567. 5	3, 915. 0
26 3, 606. 2 28. 626 6, 786 5, 772 5, 194. 8 4, 750. 2	4, 071. 6
27 3, 744. 9 29. 727 7, 047 5, 994 5, 394. 6 4, 932. 9	4, 228. 2
28 3, 883. 6 30. 828 7, 308 6, 216 5, 594. 4 5, 115. 6	4, 384. 8
29 4,022.3 31.929 7,569 6,438 5,794.2 5,298.3	4, 541. 4
30 4, 161. 0 33. 030 7, 830 6, 660 5, 994. 0 5, 481. 0	4, 698. 0
K6-31 31 4,299.7 34.131 8,091 6,882 6,193.8 5,663.7	

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBまでお問合せください。



第2章 PC鋼材

2.1 KTB定着工法に使用するPC鋼材

KTB定着工法で使用するPC鋼材は、JIS G 3536 (表 2.1 参照)に適合する「PC鋼より線」と、この「PC鋼より線」の各素線にエポキシ樹脂静電粉体塗装を施して防錆効果を高めた全素線塗装型の「SCストランド」、「PC鋼より線」に亜鉛めっきした後、エポキシ樹脂静電粉体塗装を施した全素線二重防錆の「Ducst」がある。SCストランドは、通常(付着)型の「SC-S」、ポリエチレン被覆された「SC-U1」と「SC-U1e」、さらに二重にポリエチレン被覆された「SC-U2」がある。Ducstは、付着型の「Duc-S」とポリエチレン被覆の「Duc-U1」および二重にポリエチレン被覆された「Duc-U2」の種類がある。以降、SCストランドとDucstを総称するときは、「防食PC鋼より線」と記す。

2.2 PC鋼材の規格と種類

2.2.1 PC鋼より線

KTB定着工法に使用するPC鋼より線は, **表 2.1** に示す JIS G 3536 (PC鋼線及びPC鋼より線) に適合するものとする。

公 二 1 1 0 到 0 7 列									
			弓	張試り	験		参考	考 値	
呼 び 名 (KTB呼称)	公 称 断面積	単 位 質 量	0.2%永久 伸びに対 する荷重	引張荷重	伸び	リラクセ ーション	0. 2%耐力	引張強さ	JIS 記 号
	mm^2	kg/m	kN以上	kN以上	%以上	%以下	N/mm²以上	N/mm²以上	
7本より12.7mm (K5)	98. 71	0.774	156	183	3. 5	8. 0 2. 5	1, 580	1,850	SWPR7B
7本より 15.2mm (K6)	138. 7	1. 101	222	261	3. 5	8. 0 2. 5	1,600	1,880	SWPR7B

表 2.1 PC鋼より線の規格

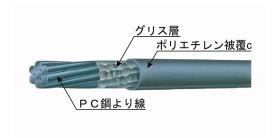
(1) 付着タイプ



JIS 呼び名	単位質量 (kg/m)
7本より12.7㎜	0.774
7本より 15.2 mm	1. 101

注)リラクセーション上段は標準製品、下段は低リラクセーション製品を示す。

(2) アンボンドタイプ



JIS 呼び名	標準単位 質量 (kg/m)	標準 外径 (mm)	標準被覆厚さ (mm)
7本より12.7mm	0.872	15. 9	1. 1
7本より15.2 mm	1. 217	18. 4	1. 1

2.2.2 防食PC鋼より線

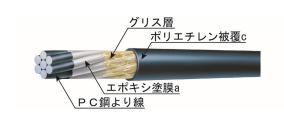
KTB定着工法に使用するSCストランドは、JIS G 3536 に規定されるPC鋼より線(表 2.1 参照)を母材として各素線にエポキシ樹脂静電粉体塗装した全素線塗装型PC鋼より線である。また、Ducstは、JIS G 3536 に規定されるPC鋼より線を亜鉛めっきした後、各素線にエポキシ樹脂静電粉体塗装した全素線二重防錆PC鋼より線である。なお、リラクセーション率は8%以下のノーマルタイプのみである。

(1) SC-S



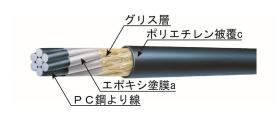
JIS 呼び名	標準単位質量	標準外径	標準塗膜厚さ (mm)
	(kg/m)	(mm)	a
7本より12.7㎜	0.800	13.9	0. 2
7本より 15.2 mm	1. 131	16. 4	0. 2

(2) SC-U1e (主用途: 外ケーブル)



JIS 呼び名	標準単位 質量	標準 外径	標準塗膜または被覆厚さ (mm)		
<u></u>	(kg/m)	(mm)	a	С	
7本より12.7㎜	0.932	18. 1	0.2	2. 1	
7本より15.2mm	1. 293	20.5	0.2	2. 1	

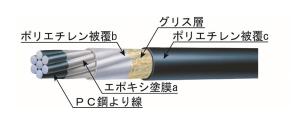
(3) SC-U1(主用途: 斜材)



	JIS 平び名	標準単位 質量	標準 外径	標準塗膜または被覆厚さ (mm)		
	704	(kg/m)	(mm)	a	С	
7本よ	9 12.7 mm	0.898	17. 1	0.2	1.1	
7本よ	9 15.2 mm	1. 247	19.6	0.2	1.1	



(4) SC-U2



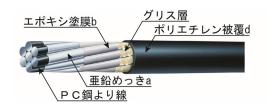
JIS 呼び名	標準単位 質量	標準 外径	標準塗膜または被覆厚さ (mm)			
呼び名	(kg/m)	(mm)	a	b	С	
7本より12.7㎜	0. 933	18. 6	0.2	0.7	1. 1	
7本より15.2mm	1. 280	21. 1	0.2	0.7	1. 1	

(5) Duc-S



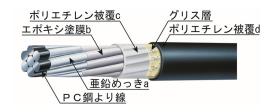
110	標準単位	標準	標準塗膜厚さ		
JIS 呼び名	質量	外径	a	b	
-104	(kg/m)	(mm)	(g/m^2)	(mm)	
7本より12.7㎜	0.825	13. 9	270	0.2	
7本より 15.2 mm	1. 161	16. 4	270	0.2	

(6) Duc-U1



JIS 呼び名	標準単	標準	標準塗膜または被覆厚さ			
	位質量 (kg/m)	外径 (mm)	a (g/m²)	b (mm)	d (mm)	
7本より12.7mm	0. 923	17. 1	270	0.2	1. 1	
7本より15.2mm	1. 277	19.6	270	0.2	1. 1	

(7) Duc-U2



110	標準単	標準	標準塗膜または被覆厚さ				
JIS 呼び名	JIS 呼び名 位質量 タ	外径 (mm)	a (g/m²)	b (mm)	c (mm)	d (mm)	
7本より12.7㎜	0.958	18.6	270	0. 2	0.7	1. 1	
7本より 15.2 mm	1.310	21. 1	270	0. 2	0.7	1. 1	



L型と同じ性能であるが, 再緊張を行う際

にジャッキのセットを可能にするため,ア

ンカーヘッド・ナットの高さを増し、有効 ねじ長を長くした構造となっている。

第3章 KTB定着具

3.1 定着具の種類と適用範囲

定着具には、緊張側において使用する「緊張側定着具」、固定側で使用する「固定側定着具」、および アンカーヘッド同士を接続する「接続具」がある。

3.1.1 緊張側定着具

LL

トランペッ

スパイラル筋

緊張側定着具は、通常のKN型と緊張力やセットロスの微調整が可能なL型、L型のアンカーヘッド・ ナットを高くしてPC鋼材の余長切断後の再緊張も可能としたLL型がある。KTB緊張側定着具の特 徴を列記すると以下の通りとなる。

- ① PC鋼材1本に対し1組のくさびを用いて、ユニットごとにまとめて1個のアンカーヘッドに定着す る。多種類のユニットが用意されており、必要緊張力ごとに適切なユニットを選択できる。
- ② 同じ定着具で防食 P C 鋼より線を緊張・定着できる。
- ③ KTB緊張側定着具には、外側にねじ切加工したアンカーヘッド(L, LL型)がある。ナットとの 併用により緊張力の微調整が可能であり、セットロスを低減し零とすることができる。また、LL型 は余長切断後の再緊張を行うことができる。
- ④ 緊張力は、くさび→アンカーヘッド(ナット)→支圧板→コンクリートの順で伝達される。
- ⑤ 防錆効果を高めるために、エポキシ樹脂塗装もしくは電気亜鉛めっきを施すことができる。 緊張側定着具の種類および構成部品・特徴を表 3.1 に示す。構成部品の寸法の詳細については「3.2 マルチストランド用定着具の構成部品と形状」に、材質については「3.3 マルチストランド用定着具の 構成部品の材質」に示す。

式 構成部品 特徴 通常(標準)タイプ KNアンカーヘッドにねじ加工無し くさび トランペットシ スパイラル筋/ アンカーヘッド外側にねじ切加工が施さ L 支圧板 れ,緊張力やセットロスの微調整を行うこ とができる。 くさび

緊張側定着具の種類および構成部品・特徴 表 3.1

アンカーヘッド



3.1.2 固定側定着具

固定側は、くさび定着ではなくPC鋼材の端部を圧着グリップ加工し、定着することを標準とする。その他の特徴は緊張側定着具と同じであるが、定着位置やPC鋼材の設置方法によって適切な部品で構成されたKPA(a)とKPA(p)の2種類が用意されている。また、接続部にはねじ加工を施したアンカーヘッドを用いる。なお、固定側に緊張側定着具を使用する場合もある。

固定側定着具の種類および構成部品・特徴を表 3.2 に示す。構成部品の寸法の詳細については「3.2 マルチストランド用定着具の構成部品と形状」に、材質については「3.3 マルチストランド用定着具の構成部品の材質」に示す。

表 3.2 固定側定着具の種類および構成部品・特徴 型式 構成部品 主にコンクリート打設後にシースにPC <u>支圧板</u> K P A (a) 鋼より線を挿入する場合に用いる。 <u>アンカーヘッド</u> <u>圧着グリップ</u> エンドプレートをKPA型アンカーヘッ ドに留める。 <u>トランペット</u>シ _____スパイラル筋/ エンドプレー 支圧板 主にコンクリート打設前にPC鋼材を配 KPA(p) 置するデッドアンカーとして用いる。この ノカーヘッド 時、トランペットシースと支圧板の接合を 圧着グリップ 確実に行い, コンクリート打設により動か ないようにしておく必要がある。 KPA(a)との相違は、エンドプレートを 支圧板に留めていること。 トランペットシース スパイラル筋/ エンドプレ-

3.1.3 接続具

接続具は筒型の形状であり、外周面にねじ加工したアンカーヘッド同士を接続する。接続は緊張前にする場合と緊張定着後にする場合がある。

接続具の構成部品・特徴を表 3.3 に示す。構成部品の寸法の詳細については「3.2 マルチストランド用定着具の構成部品と形状」に、材質については「3.3 マルチストランド用定着具の構成部品の材質」に示す。

型 式 構成部品 特 徴 外周面にねじ加工したアンカーヘッド同 士を接続する。くさび定着, 圧着グリップ 定着いずれのアンカーヘッドにも接続できる。

表3.3 接続具の構成部品・特徴



3.1.4 適用範囲

定着具および接続具の型式ごとの適用可能なコンクリートの設計基準強度,プレストレス導入時のコンクリート強度および使用可能なPC鋼材の種類を**表 3.4** に示す。

表 3.4 定着具および接続具の型式と適用範囲

型式	コンクリート 設計基準強度	導入時 コンクリート			PC鋼材
至氏	放計基準短度 f'ck(N/mm²)	強度 f cp (N/mm²)	規格		範 囲
KN	$f'ck \ge 30$	$f cp \ge 27$			
L L L	$f'ck \ge 40$	$f cp \ge 36$	JIS	普通,防食	12.7 mm, 15.2 mm:1本~55 本
K P A (a) K P A (p)	$f'ck \ge 60$	$f cp \ge 60$			
J	_	_	JIS	普通, 防食	12.7 mm, 15.2 mm:1本~12本

注1) 普通: JIS G 3536 に規定するPC鋼より線

注2) 防食:普通をベースに全素線に塗装を施した防食PC鋼より線

注3) 導入時コンクリート強度の違いにより同じユニットであっても, 支圧板とスパイラル筋の寸法が異なる。



3.2 マルチストランド用定着具の構成部品と形状

3.2.1 定着具と構成部品の一覧

樹脂製グラウトキャップ※4

各タイプの定着具および接続具の構成部品の一覧を**表** 3.5 に、タイプ別の模式図を**図** $3.1 \sim 3.3$ に示す。

なお、支圧板、トランペットシース、スパイラル筋、シースについては、緊張側定着具と固定側定着具で同じ形状寸法の製品が使用されている。グラウトキャップについては、固定側の定着方式がくさびか圧着グリップによって形状寸法が異なる。

表 3.5 定着具・接続具の構成部品の一覧 緊張側定着具 固定側定着具 接続具 部品名称 KNLL KPA(a) | KPA(p) J L くさび \bigcirc \bigcirc \bigcirc 圧着グリップ \bigcirc \bigcirc KN型アンカーヘッド \bigcirc L型アンカーヘッド \bigcirc L型リングナット \bigcirc LL型アンカーヘッド \bigcirc LL型リングナット \bigcirc KPA型アンカーヘッド \bigcirc \bigcirc KPA(a)型エンドプレート \bigcirc KPA(p)型エンドプレート \bigcirc ジョイントカプラー \bigcirc カプラーシース \bigcirc 支圧板 \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc トランペットシース*1 \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc スパイラル筋 \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc (グリッド筋※2) \circ \circ \bigcirc \circ \bigcirc シース**3 \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc 鋼製グラウトキャップ \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc \bigcirc

- 注 1) ※1 トランペットシースには、鋼製と樹脂製があり、挿入するPC鋼材の種類によって適宜選定する。 一般的に、トランペットシースとシースの材質は同一とする。
- 注 2) ※ 2 グリッド筋は、スパイラル筋が配置できない場合等に使用するものであり、使用に当ってはKT Bまでお問い合せ下さい。
- 注3)※3 鋼製シースとPEシースがあり、防食PC鋼より線には原則としてPEシースを用いる。
- 注4) ※4 KN型緊張側定着具の K5-12, K6-12 ユニットのみに対応。

 \bigcirc



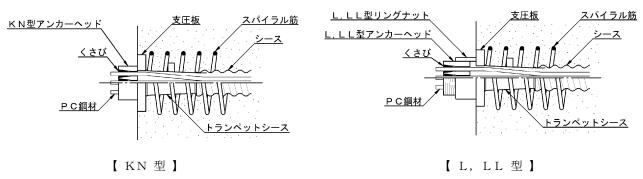


図 3.1 緊張側定着具

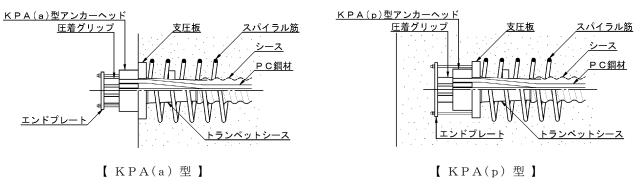


図 3.2 固定側定着具

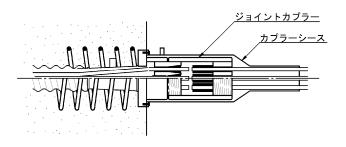


図 3.3 接続具



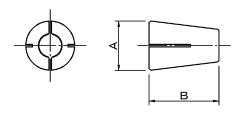
3.2.2 緊張側定着具の構成部品の形状

緊張側定着具の部品構成は、型式が異なっても基本的に同じである。以下に、構成部品ごとの形状・寸 法を示す。

(1) くさび

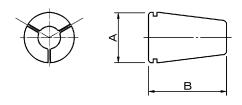
くさびの形状・寸法を**図表 3.1** ~ 3.2 に示す。KN型、L型、LL型ともに共通である。また、PC 鋼より線、防食PC鋼より線とも同じくさびを使用できる。ただし、ポリエチレン(PE)被覆されたPC鋼材は、緊張前にPE被覆を除去し、充填材(グリス、ワックス等)を拭き取ることが必要である。

図表 3.1 くさび (二ツ割)



	呼び径	A	В	質量	
ユニット	mm	mm	mm	kg	
K5	12.7mm	26. 2	37	0.1	
К6	15.2mm	29. 7	45	0. 1	

図表 3.2 くさび (三ツ割)



	呼び径	A	В	質量	
ユニット	mm	mm	mm	kg	
K5	12.7mm	27	42	0. 1	
К6	15.2mm	29.8	50	0. 1	



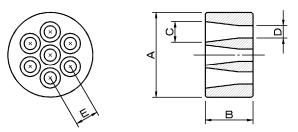
(2) アンカーヘッド

ユニットによってはアンカーヘッドの孔のすべてにPC鋼材を通さず、緊張してもよい。各ユニットの最大本数とならない場合は、偏荷重とならないように配置に留意する。

① KN型

KN型アンカーヘッドの形状・寸法を**図表 3.3** に示す。

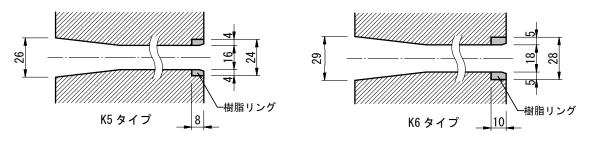
図表 3.3 KN型アンカーヘッド



	##\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	PC鋼材	アンカーヘッド					EFF E	
ユニット	貫通孔数	本 数	A	В	С	D	Е	質量	
	個	本	mm	mm	mm	mm	mm	kg	
K5-1	1	1	56	50	26	16	_	0.8	
K5-3	3	2~3	81	60	26	16	29	2. 0	
K5-5	5	4~5	96	60	26	16	29	2. 7	
K5-7	7	6~7	106	60	26	16	29	3. 1	
K5-8	8	8	116	60	26	16	29	3.8	
K5-12	12	9~12	146	60	26	16	29	6. 1	
K5-19	19	13~19	176	75	26	16	29	11. 1	
K5-22	22	20~22	196	85	26	16	29	16. 1	
K5-31	31	23~31	226	100	26	16	29	25. 0	
K5-37, K5-	42, K5-55 につ	いてはKTB	にお問い合	わせ下さい	0				
K6-1	1	1	56	50	29	18	_	0.8	
K6-3	3	2~3	96	60	29	18	33	2.8	
K6-4	4	4	110	60	29	18	33	3. 7	
K6-5	5	4~5	116	60	29	18	33	4. 0	
K6-7	7	6~7	136	80	29	18	33	7. 5	
K6-8	8	8	136	80	29	18	33	7. 3	
K6-12	12	9~12	166	80	29	18	33	10.8	
K6-19	19	13~19	206	100	29	18	33	21. 1	
K6-22	22	20~22	240	110	29	18	33	32. 7	
K6-31	31	23~31	270	130	29	18	33	48. 2	

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

PC鋼材が防食PC鋼より線の場合は樹脂リングの使用を標準とする(下図参照)。

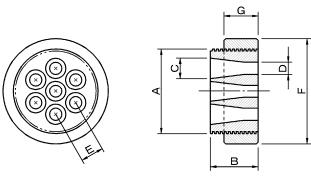




② L型

L型アンカーヘッドの形状・寸法を**図表 3.4** に示す。L型アンカーヘッドは外周にねじ切加工が施されており、ナットと併用することでセットロス、または緊張力の微調整を行うことができる。なお、ねじの向きは右ねじを標準とする。

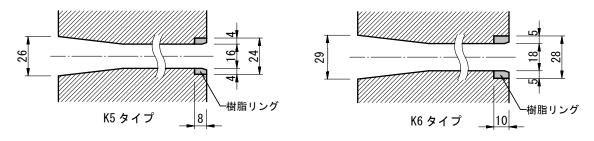
図表 3.4 L型アンカーヘッド・リングナット



						-				
	#7371 #4	PC鋼材		ア	ンカーヘッ	ド		ナジ	ット	EE II
ユニット	貫通孔数	本 数	A	В	С	D	Е	F	G	質量
	個	本	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-1	1	1	56	50	26	16	_	70	30	1. 2
K5-3	3	2~3	81	60	26	16	29	101	30	2. 7
K5-5	5	4 ∼5	96	60	26	16	29	120	35	3. 8
K5-7	7	6~7	106	60	26	16	29	130	43	4. 6
K5-8	8	8	116	60	26	16	29	139	46	5. 5
K5-12	12	9~12	146	60	26	16	29	177	50	9. 2
K5-19	19	13~19	176	75	26	16	29	219	65	17. 9
K5-22	22	20~22	196	85	26	16	29	244	65	24. 5
K5-31	31	23~31	226	100	26	16	29	273	80	36. 6
K5-37, K5-4	42, K5-55 につ	いてはKTB	こお問い合	わせ下さい	0					
K6-1	1	1	56	50	29	18		73	30	1. 2
K6-3	3	2~3	96	60	29	18	33	120	35	4. 0
K6-5	5	5	116	60	29	18	33	139	45	5. 7
K6-7	7	6~7	136	80	29	18	33	177	55	11.9
K6-8	8	8	136	80	29	18	33	177	60	12.0
K6-12	12	9~12	166	80	29	18	33	219	70	19. 7
K6-19	19	13~19	206	100	29	18	33	244	85	30. 0
K6-22	22	20~22	240	110	29	18	33	298	85	48.8
K6-31	31	23~31	270	130	29	18	33	340	105	75. 9

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

PC鋼材が防食PC鋼より線の場合は樹脂リングの使用を標準とする(下図参照)。

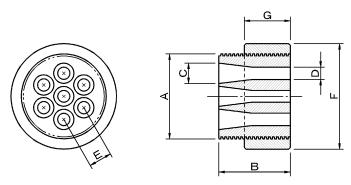




③ LL型

LL型アンカーヘッドの形状・寸法を**図表 3.5** に示す。L型よりアンカーヘッド・ナットの高さを増して有効ねじ長を長くすることで余長切断後の再緊張が可能な構造となっている。なお、ねじの向きは右ねじを標準とする。

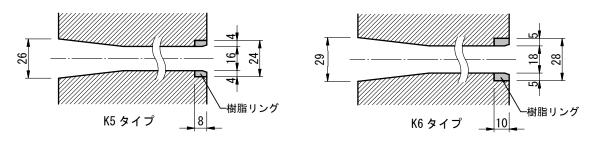
図表 3.5 LL型アンカーヘッド・リングナット



	## \Z =1 \K/	PC鋼材		ア	ンカーヘッ	ド		ナ	ット	55 10
ユニット	貫通孔数	本 数	A	В	С	D	Е	F	G	質量
	個	本	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-1	1	1	56	60	26	16	_	70	40	1. 5
K5-3	3	2~3	81	75	26	16	29	101	50	3. (
K5-5	5	4~5	96	85	26	16	29	120	55	5.
K5-7	7	6~7	106	100	26	16	29	130	65	7.
K5-8	8	8	116	105	26	16	29	139	70	9.
K5-12	12	9~12	146	110	26	16	29	177	70	16.
K5-19	19	13~19	176	140	26	16	29	219	80	29.
K5-22	22	20~22	196	145	26	16	29	244	85	39.
K5-31	31	23~31	226	170	26	16	29	273	95	57.
K5-37, K5-	42, K5-55 につ	いてはKTB	にお問い合	わせ下さい						
K6-1	1	1	56	75	29	18	_	73	45	1.
K6-3	3	2~3	96	85	29	18	33	120	55	5.
K6-5	5	5	116	95	29	18	33	139	60	8.
K6-7	7	6~7	136	125	29	18	33	177	80	18.
K6-8	8	8	136	125	29	18	33	177	80	18.
K6-12	12	9~12	166	140	29	18	33	219	85	30.
K6-19	19	13~19	206	175	29	18	33	244	100	48.
K6-22	22	20~22	240	175	29	18	33	298	100	71.
K6-31	31	23~31	270	210	29	18	33	340	120	110.

注) アンカーヘッド・リングナットの高さを変更することで、ねじの調整代を大きくすることが可能である。

PC鋼材が防食PC鋼より線の場合は樹脂リングの使用を標準とする(下図参照)。

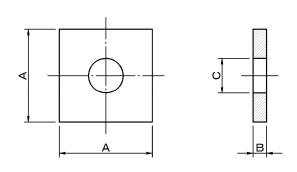




(3) 支圧板(アンカープレート)

支圧板の形状・寸法を**図表 3.6** に示す。KN型, L型, LL型ともに共通である。また, プレストレスを与えてよい時のコンクリート強度により使用する支圧板の寸法が異なる。

図表 3.6 支圧板



		fcp ≥	27 N/mm ²			fcp ≥	36 N/mm ²			fcp ≥	60 N/mm ²	
ユニット	A	В	С	質量	A	В	С	質量	A	В	С	質量
	mm	mm	mm	kg	mm	mm	mm	kg	mm	mm	mm	kg
K5-1	75	19	15	0.8	60	19	15	0.5	60	19	15	0. 5
K5-3**	125	19	50	2.0	110	19	50	1. 5	100	19	50	1. 2
K5-5	170	22	64	4. 4	150	22	64	3. 3	130	22	64	2. 4
K5-7	190	25	74	6.2	170	22	74	4. 2	150	22	74	3. 1
K5-8	220	36	82	12.2	190	25	82	6.0	165	25	82	4. 3
K5-12	250	36	104	15.3	220	25	104	7.8	200	25	104	6. 2
K5-19	315	45	135	30.0	280	36	135	18. 1				
K5-22	340	50	150	38. 4	305	40	150	23. 7				
K5-31	400	60	172	64. 4	365	50	172	43. 2				
K5-37, K5-	-42, K5-55	について	はKTBに	お問い合	わせ下さい	١,						
K6-1	85	19	18	1.0	75	19	18	0.8	70	22	18	0.8
K6-3	150	25	56	3.9	130	19	56	2. 2	120	22	56	2. 1
K6-4	170	25	74 (71)	4.8	155	22	74 (71)	3. 4	_	_	_	_
K6-5	190	25	74	6.2	170	22	74	4. 2	155	25	74	3. 9
K6-7	225	32	84 (92)	11.3	200	25	84 (92)	6.8	185	25	84 (92)	5. 6
K6-8	240	36	95	14.3	210	25	95	7. 3	195	25	95	6. 1
K6-12	300	45	119 (127)	27. 9	260	36	119 (127)	16. 0	240	36	119 (127)	13. 1
K6-19	370	55	150	51. 5	330	45	150	32. 2	_	_	_	
K6-22	405	60	172	66. 3	360	50	172	41.7	_	_	_	
K6-31	475	75	194	115. 4	420	60	194	69. 2	_	_	_	_

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

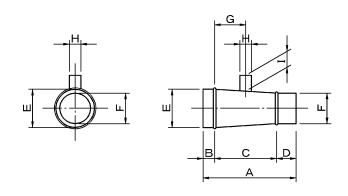
- 注1) fcp はプレストレスを与えてよい時のコンクリート強度。
- 注2) PE製トランペットシースを使用する場合は、()内の値となる。
- 注3) 緊張時にS型,F型チェアを使用する場合は,コンクリート強度に関係なく各ユニットにおける最大寸法の支圧板(付録の $f cp \ge 21 \text{N/mm}^2$ を含む)を使用する。
- 注 4) ※ 緊張時にS型, F型チェアを使用する場合は, □170 プレートを使用する。
- 注5) 床版横締用の支圧板については、KTBまでお問い合わせください。



(4) トランペットシース

トランペットシースの形状・寸法を図表 3.7 に示す。KN型、L型、LL型ともに共通である。

図表 3.7 トランペットシース



① 鋼製トランペットシース

	A	В	С	D	Е	F	G	Н	Ι	質量
ユニット	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-3	150	15. 0	100	35. 0	49	49	60	19. 1	34	0. 2
K5-5	167	22. 5	105	39. 5	63	54	36	19. 1	34	0.2
K5-7	179	25. 5	114	39. 5	74	62	36	19. 1	34	0.3
K5-8	250	25. 5	185	39. 5	81	62	75	19. 1	34	0.4
K5-12	331	25. 5	257	48. 5	104	72	94	19. 1	34	0.6
K5-19	484	25. 5	410	48. 5	133	100	80	19. 1	34	1. 1
K5-22	580	25. 5	480	74. 5	149	104	100	19. 1	34	1.4
K5-31	720	25. 5	620	74. 5	171	109	100	19. 1	34	2.0
K6-3	150	15. 0	100	35. 0	54	52	60	19. 1	34	0. 2
K6-4	179	25. 5	114	39. 5	74	62	36	19. 1	34	0.3
K6-5	179	25. 5	114	39. 5	74	62	36	19. 1	34	0.3
K6-7	255	25. 5	190	39. 5	82	67	36	19. 1	34	0.4
K6-8	285	25. 5	220	39. 5	94	71	36	19. 1	34	0.5
K6-12	454	25. 5	380	48. 5	117	82	100	19. 1	34	0.9
K6-19	558	25. 5	458	74. 5	149	104	100	19. 1	34	1.4
K6-22	694	25. 5	594	74. 5	171	109	100	19. 1	34	1. 9
K6-31	857	25. 5	757	74. 5	193	114	100	19. 1	34	2.6

② ポリエチレン (PE) 製トランペットシース

	A	В	С	D	Е	F	G	Н	I	質量
ユニット	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-3	150.0	16.0	94.0	40	49	47	54	19.3	28	0.1
K5-7	179. 0	25. 5	113.5	40	73	73	36	19.3	28	0.1
K5−12**	331.0	25. 5	263. 5	42	103	93 (85)	94	19.3	28	0.2
K5-19				ΚΤΙ	Bにお問い台	合わせ下さい	١.			
K6−4**	220.0	19. 5	155. 5	45	69	63 (57)	62	19.3	28	0. 1
K6−7**	295. 5	25. 5	220.0	50	90	93 (85)	90	19.3	28	0.2
K6-12 [₩]	415. 0	35. 5	329. 5	50	126	112 (102)	94	19.3	28	0.5
K6-19				KTI	Bにお問い台	うわせ下さい	١,		•	•

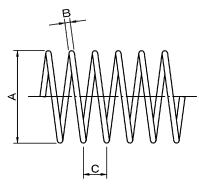
注)※ F 寸法が2種類あり、使用するシースの外径により選定する。



(5) スパイラル筋

スパイラル筋の形状・寸法を**図表 3.8** に示す。KN型, L型, LL型ともに共通である。

図表 3.8 スパイラル筋



		fcp	≧ 27 N	$\mathrm{V/mm^2}$			fcp	≧ 36 1	N/mm^2			fcp	≧ 60 1	N/mm^2	
ユニット	A	В	С	巻数	質量	A	В	С	* 巻数	質量	A	В	С	* 巻数	質量
	mm	mm	mm	苍奴	kg	mm	mm	mm	苍奴	kg	mm	mm	mm	苍奴	kg
K5-1	90	9	50	3	0.4	70	9	50	3	0.3	70	9	50	3	0.3
K5-3	140	13	50	4	1.7	125	13	50	4	1.5	115	13	50	4	1.4
K5-5	190	13	50	5	2. 9	165	13	50	5	2.5	145	13	50	5	2. 2
K5-7	210	13	50	5	3. 2	190	13	50	6	3.5	165	13	50	5	2.5
K5-8	240	13	50	5	3. 7	210	13	50	6	3.9	180	13	50	5	2.7
K5-12	270	16	60	6	7.6	240	16	50	7	7.8	220	16	50	6	6. 1
K5-19	345	16	60	7	11.5	300	16	50	8	11.3			_	_	_
K5-22	370	19	60	7	17. 2	325	19	60	8	17.2			_	_	_
K5-31	430	19	60	8	23. 1	385	19	60	9	23. 1					_
K5-37, K5-42	, K5-55	について	はKT	Bにお問	い合わせ	せ下さい	0								
K6-1	95	9	50	3	0.4	90	13	50	4	1.0	85	13	50	4	1.0
K6-3	160	13	50	4	1.9	145	13	50	5	2.2	135	13	50	5	2.0
K6-4	185	13	50	5	2.8	170	13	50	5	2.6			_	_	_
K6-5	210	13	50	6	3. 9	190	13	50	6	3.5	170	13	50	5	2.6
K6-7	245	16	60	6	6.8	220	16	60	7	7. 1	205	16	50	5	4. 7
K6-8	260	16	60	6	7. 3	230	16	60	7	7.5	215	16	50	6	5. 9
K6-12	330	19	60	7	15. 3	290	19	60	8	15. 2	260	19	60	6	10. 2
K6-19	400	19	60	8	21. 4	360	19	60	9	21.5	_	_	_	_	_
K6-22	435	19	60	10	29. 2	390	22	70	10	34. 5			_	_	_
K6-31	525	22	70	11	51. 9	470	25	70	11	59. 3	_	_	_		_

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

- 注1) fcp はプレストレスを与えてよい時のコンクリート強度。
- 注2) グリッド筋を使用する場合は、同等鉄筋量とする。



3.2.3 固定側定着具の構成部品の形状

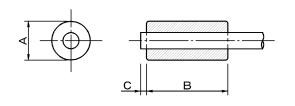
固定側定着具は、PC鋼材の端部を圧着グリップ加工し定着することを標準とする。定着位置やPC鋼材の設置方法によって部品構成が異なり、KPA(a)とKPA(p)の2種類が用意されている。以下に、固定側定着具特有の部品の形状・寸法を示す。

なお, 固定側に緊張側定着具を用いてもよい。

(1)圧着グリップ

圧着グリップの形状・寸法を図表 3.9 に示す。KPA(a), KPA(p)型ともに共通である。

図表 3.9 圧着グリップ (参考値)



l	呼び径	A	В	С	質量
ユニット	mm	mm	mm	mm	kg
K5	12.7mm	25. 5	56. 5	3~8	0. 2
К6	15.2mm	31	83.5, 121**	3~8	0.3, 0.5*

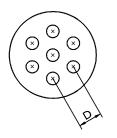
注)※ ロングタイプの値(耐疲労性を考慮する場合に使用)

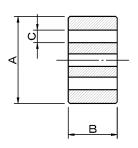


(2) アンカーヘッド

KPA型アンカーヘッドの形状・寸法を**図表 3.10** に示す。KPA(a)型、KPA(p)型ともに共通である。また、ジョイントカプラーで接続する場合には、外周にねじ加工を施したものを用いる。

図表 3.10 ΚΡΑ型アンカーヘッドの形状





ユニット	貫通孔数	P C 鋼材 本 数	A	В	С	D	質量
	個	本	mm	mm	mm	mm	kg
K5-1	1	1	56	50	16		0.9
K5-3	3	2~3	81	45	16	29	1.6
K5-5	5	4~5	96	60	16	29	2.9
K5-7	7	6~7	106	60	16	29	3.5
K5-8	8	8	116	60	16	29	4. 2
K5-12	12	9~12	146	60	16	29	6. 7
K5-19	19	13~19	176	75	16	29	12. 1
K5-22	22	20~22	196	85	16	29	17. 2
K5-31	31	23~31	226	100	16	29	26.6
K5-37, K5-42	2, K5-55 について	てはKTBにお問]い合わせ下さい	١,٥			
K6-1	1	1	56	50	18		0.9
K6-3	3	2~3	96	60	18	33	3. 1
K6-4	4	4	110	60	18	33	4.0
K6-5	5	4~5	116	60	18	33	4. 4
K6-7	7	6~7	136	80	18	33	8.0
K6-8	8	8	136	80	18	33	7.8
K6-12	12	9~12	166	80	18	33	11.7
K6-19	19	13~19	206	100	18	33	22. 4
K6-22	22	20~22	240	110	18	33	34. 2
K6-31	31	23~31	270	130	18	33	50.4

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

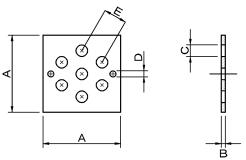


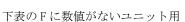
(3) エンドプレート

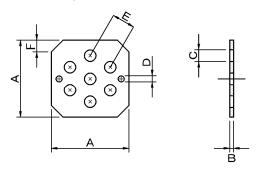
① KPA(a)型

KPA(a)型エンドプレートの形状・寸法を図表 3.11 に示す。

図表 3.11 KPA(a)型エンドプレート (エンドプレートをアンカーヘッドに留める)







下表のFに数値が記入されているユニット用

ユニット	A	В	С	D	Е	F	質量		固定ボルト	
	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg	本数	ねじ	首下長さ
K5-1	56×32	4. 5	16	10			0.1	2	M8	70
K5−3**	65	4. 5	16	10	29		0.1	1	M8	70
K5-5	100	4. 5	16	10	29	14	0.3	1	M8	70
K5−7**	94	4. 5	16	10	29	14	0.2	2	M8	70
K5-8	120	4. 5	16	10	29	21	0.4	2	M8	70
K5−12**	130	4. 5	16	10	29	21	0.5	3	M8	70
K5−19**	130×145	4. 5	16	10	29		0.5	4	M8	70
K5-22	200	4. 5	16	10	29	60	1.0	4	M8	70
K5-31	210	4. 5	16	10	29	50	1.2	4	M8	70
K5-37, K	5-42, K5-55	についてはI	KTBにお問	い合わせ下	さい。					
K6-1	56×32	4. 5	18	10			0.1	2	M8	100
K6-3	65	4. 5	18	10	33		0.1	1	M8	100
K6-4	85	4. 5	18	10	33	15	0.2	1	M8	100
K6-5	115	4. 5	18	10	33	20	0.4	2	M8	100
K6-7	130	4. 5	18	10	33	30	0.5	2	M8	100
K6-8	130	4. 5	18	10	33	30	0.5	2	M8	100
K6-12	160	4. 5	18	10	33	30	0.7	4	M8	100
K6-19	190	4. 5	18	10	33	30	1.0	4	M8	100
K6-22	210	4. 5	18	10	33		1.4	4	M8	100
K6-31	220	4. 5	18	10	33		1.4	4	M8	100

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

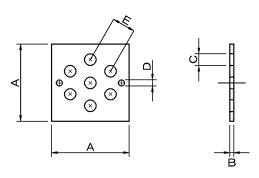
- 注 1) K5-1, K5-19, K6-1 は長方形プレートとなる。
- 注 2) ※ 製作方法により C 寸法が φ 15 となる場合がある。
- 注3) 固定ボルトの首下長さは通常タイプの圧着グリップを使用した時の値であり、ロングタイプ使用時には寸法が異なる。
- 注 4) ジョイントカプラーと組み合わせて使用する場合,円形のエンドプレートを用いる。 詳細については,KTBにお問い合わせ下さい。



② KPA(p)型

KPA(p)型エンドプレートの形状・寸法を**図表 3.12** に示す。

図表 3.12 KPA(p)型エンドプレート (エンドプレートを支圧板に留める)



	A	В	С	D	Е	質量		固定ボルト	
ユニット	mm	mm	mm	mm	mm	kg	本数	ねじ	首下長さ
K5-1	86×32	4. 5	16	10		0.1	2	M8	120
K5-3	85	4. 5	16	10	29	0.2	2	M8	120
K5-5	100	4. 5	16	10	29	0.3	2	M8	130
K5-7	110	4. 5	16	10	29	0.4	2	M8	130
K5-8	120	4. 5	16	10	29	0.5	2	M8	130
K5-12	140	4. 5	16	10	29	0.6	4	M8	130
K5-19	160	4. 5	16	10	29	0.8	4	M8	150
K5-22	200	4. 5	16	10	29	1. 3	4	M8	160
K5-31	210	4. 5	16	10	29	1.3	4	M8	170
K5-37, K5	5-42, K5-55	についてはI	KTBにお問	い合わせ下	さい。				
K6-1	86×32	4. 5	18	10		0.1	2	M8	150
K6-3	95	4.5	18	10	33	0.3	2	M8	160
K6-4	110	4. 5	18	10	33	0.4	2	M8	160
K6-5	115	4. 5	18	10	33	0.4	2	M8	160
K6-7	130	4. 5	18	10	33	0.5	2	M8	180
K6-8	130	4. 5	18	10	33	0.5	2	M8	180
K6-12	160	4. 5	18	10	33	0.8	4	M8	180
K6-19	190	4. 5	18	10	33	1.1	4	M8	200
K6-22	210	4. 5	18	10	33	1.4	4	M8	210
K6-31	220	4. 5	18	10	33	1.4	4	M8	230

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

- 注 1) K5-1, K6-1 は長方形プレートとなる。
- 注 2) 固定ボルトの首下長さは通常タイプの圧着グリップを使用した時の値であり、ロングタイプ 使用時には寸法が異なる。

(4) 支圧板、トランペットシース、スパイラル筋

ユニットごとに緊張側定着具と同じものを使用する(「3.2.2 緊張側定着具の構成部品の形状」 図表 $3.6 \sim 3.8$ 参照)。

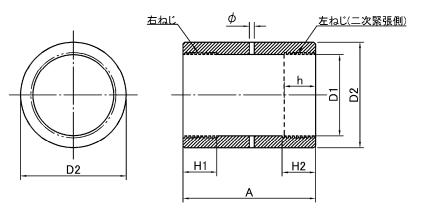


3.2.4 接続具の構成部品の形状

(1) ジョイントカプラー

ジョイントカプラーの形状・寸法例を 図表 $3.13 \sim 3.14$ に示す。内ねじの左右の加工向きを逆ねじ (ターンバックル方式) ,または順ねじにすることができる。その場合,使用するアンカーヘッドのねじ の向きに注意する。なお,使用するアンカーヘッドの高さやPC鋼材の余長によって,ねじのかかり代を 確保することが困難となる場合,ジョイントカプラーを長くするなどの調整が可能である。

図表 3.13 ジョイントカプラーの形状・寸法例(逆ねじ)



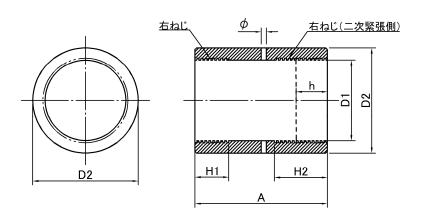
ユニット	P C鋼材 本 数	A	D1	D2	質量	H1	H2	φ*	アンカーヘッド 高さ h
	本	mm	mm	mm	kg	mm	mm	mm	mm
K5-1	1	155	56	68	1.9	60	60	φ16×4ヶ所	50
K5-3	2~3	175	81	101	4.8	70	70	φ16×4 ヶ所	60
K5-5	4~5	195	96	120	7.4	70	70	φ16×4 ヶ所	60
K5-7	6~7	215	106	130	8.9	70	70	φ16×4 ヶ所	60
K5-8	8	215	116	139	9. 3	70	70	φ16×4ヶ所	60
K5-12	9~12	225	146	178	16. 4	70	70	φ16×4ヶ所	60
K6-1	1	205	56	68	2.6	60	60	φ16×4ヶ所	50
K6-3	2~3	225	96	114	6. 5	70	70	φ16×4 ヶ所	60
K6-5	4~5	245	116	140	11.0	70	70	φ16×4ヶ所	60
K6-7	6~7	255	136	165	15.8	90	90	φ16×4ヶ所	80
K6-8	8	265	136	165	16. 4	90	90	φ16×4ヶ所	80
K6-12	9~12	295	166	219	40. 1	90	90	φ16×4ヶ所	80

注1) H1, H2 の寸法は一例であり、ケーブルの長さ等により変更可能である。

注2) ※ グラウト侵入孔は必要に応じてφ10×8ヶ所としてもよい。ただし、孔の配置を千鳥配置とする。



図表 3.14 ジョイントカプラーの形状・寸法例(順ねじ)



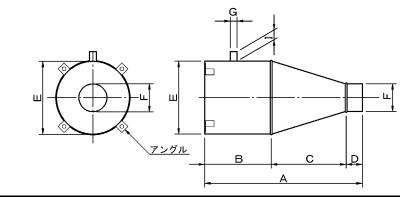
ユニット	PC鋼材 本数	A	D1	D2	質量	H1	Н2	φ*	アンカーヘッド 高さ h
	本	mm	mm	mm	kg	mm	mm	mm	mm
K5-12	9~12	250	146	178	18. 2	70	120	φ10×8ヶ所	60
K6-12	9~12	345	166	219	46. 9	90	160	φ10×8ヶ所	80

注)※ グラウトの侵入孔の配置は千鳥配置とする。

(2) カプラーシース

参考として、カプラーシースの形状・寸法例を図表 3.15 に示す。

図表 3.15 カプラーシースの形状・寸法例 (参考値)



ユニット	P C鋼材 本 数	A	В	С	D	Е	F*	G	I	質量
	本	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-12	12	570	270	250	50	214. 6	72 (80)	19.3	28	2.0
K6-12	12	755	370	355	50	244. 0	82 (90)	19.3	28	2.9

注1)※()内の値は、PEシース使用時の寸法例を示す。

注2) 板厚さは0.5~1.2mm程度。



3.2.5 PC鋼材のUターン定着

Uターン定着は、タンクなどの鉛直壁の縦締めに使用される。Uターン部にはループ状に加工した鋼管または通常のスパイラルシースを用い、U型のヘアピン筋などで補強される。PC鋼材はプルスルーヘッドやワイヤソックス等を用いて後挿入される。Uターン定着の一例を図 3.4 に示す。

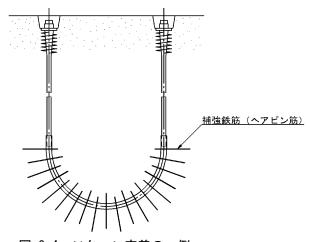
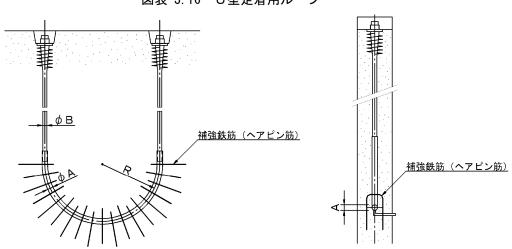


図 3.4 Uターン定着の一例

(1) 定着用ループ

U型定着用ループの形状・寸法を図表 3.16 に示す。



図表 3.16 U型定着用ループ

ユニット	φ A (内径/外径)	φB (内径/外径)	R
	mm	mm	mm
K5-3	50/53	50/53	600
K5-7	65/72	55/62	600
K5-12	80/87	70/77	900
K5-19	90/97	85/92	1, 100
K5-22	95/102	90/97	1, 200
K5-31	110/117	100/107	1, 400

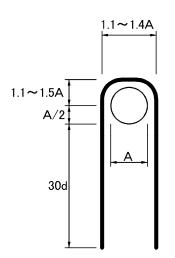
ユニット	φ A (内径/外径)	φB (内径/外径)	R
	mm	mm	mm
K6-3	50/53	50/53	600
K6-7	75/82	65/72	750
K6-12	90/97	80/87	1,000
K6-19	110/117	95/102	1, 300

- 注1) 上記はスパイラルシースを用いる場合の値を示す。
- 注 2) プレストレスを与えてよい時のコンクリート強度は、 $f cp \ge 27 \text{N/mm}^2$ とする。



(2)補強鉄筋(ヘアピン筋)

ヘアピン筋の算出方法は、2 3.5 による。ただし、シースに対するコンクリートのかぶりは、シースの外径以上とする。



 $n~\times~As~=~0.3~\times~P_{\,O}~\times~\pi~/~\sigma\,s$

As : ヘアピン筋1本当りの断面積 (mm²) n : ヘアピン筋1ループ当りの本数

 $n = \pi R / s$ R : ループの半径 (mm)

s : ヘアピン筋の間隔 (mm) P_o : テンドンの緊張力 (N)

σs : ヘアピン筋の引張応力 (N/mm²)

A : シースの外径 (mm) d : 鉄筋径 (mm)

図 3.5 ヘアピン筋の算出方法



3.3 マルチストランド用定着具の構成部品の材質

使用する材料の規格を緊張側定着具、固定側定着具、接続具に分けて、表 $3.6 \sim 3.8$ に示す。なお、表中の記号は、JIS:日本産業規格、JFPS:日本フルードパワー工業会、GB:中華人民共和国国家標準を示す。海外規格の材料で加工された製品(くさび、KN型アンカーヘッドおよびKPA型アンカーヘッド)は、日本規格の材料でも作られており、購入者は選択することが可能となっている。

表 3.6 緊張側定着具に使用する材料の規格

種別	部品名		材質	
夕刊ルマ	1 2 7 11	機械構造用合金鋼鋼材	JIS G 4053	SCM415 相当
各型共通	くさび	合金構造鋼	GB/T 3077	20CrMnTi
IZ NI #II	アンカーヘッド	機械構造用炭素鋼鋼材	JIS G 4051	S45C
KN型		合金構造鋼	GB/T 3077	40Cr
L型	アンカーヘッド	機械構造用炭素鋼鋼材	JIS G 4051	S45C
	ナット	1成1队1再足用/火光啊啊们	J13 0 4001	3490
LL型	アンカーヘッド	機械構造用炭素鋼鋼材	JIS G 4051	S45C
1011年	ナット	1及1队1再,但用1火,米到到10	J15 G 4001	3430
	支圧板 (アンカープレート)	一般構造用圧延鋼材	JIS G 3101	SS400
各型共通	トランペットシース	冷間圧延鋼板	JIS G 3141	SPCC
行生共坦		高密度ポリエチレン	JIS K 6922	HDPE
	スパイラル筋(グリッド筋)	鉄筋コンクリート用棒鋼	JIS G 3112	SR235 以上

表 3.7 固定側定着具に使用する材料の規格

種別	部品名		材質	
	「一生ガリップ (フリーゴ)	機械構造用炭素鋼鋼材	JIS G 4051	S45C 相当
	圧着グリップ(スリーブ)	冷間圧造用炭素鋼	JIS G 3507	SWCH45K
	圧着グリップ(インサート)	油圧配管用精密炭素鋼鋼管	JFPS 1006	OST-2
	圧有クリック(インリート)	高圧配管用炭素鋼鋼管	JIS G 3455	STS 370
IZ D. A. () FIII	アンカーヘッド	機械構造用炭素鋼鋼材	JIS G 4051	S45C
KPA(a)型 KPA(p)型		良質炭素構造鋼	GB/T 699	45#
IXI IX(p)±	エンドプレート	一般構造用圧延鋼材	JIS G 3101	SS400 相当
	支圧板(アンカープレート)	一般構造用圧延鋼材	JIS G 3101	SS400
	トランペットシース	冷間圧延鋼板	JIS G 3141	SPCC
		高密度ポリエチレン	JIS K 6922	HDPE
	スパイラル筋(グリッド筋)	鉄筋コンクリート用棒鋼	JIS G 3112	SR235 以上

表 3.8 接続具に使用する材料の規格

	A see Manager Barrey of 1711 worth							
種別	部品名	材質						
拉结目	ジョイントカプラー	機械構造用炭素鋼鋼材	JIS G 4051	S45C				
接続具	カプラーシース	冷間圧延鋼板	JIS G 3141	SPCC				



第4章 シースとグラウトキャップ

4.1 シース

ポストテンションの内ケーブル方式において、KTB工法で使用するシースは、図表 4.1 に示すよう に薄帯鋼を螺旋状に巻いた鋼製シースと波形のポリエチレン (PE) シースの2種類である。なお,防食 PC鋼より線を使用する場合にはPEシースを使用する。また、タンクの縦締めなどでは、鋼製シースや PEシースの替わりに、ストレートタイプの鋼管を使用することもある。シースの材質を表 4.1 に示す。

図表 4.1 シース



鋼製シース形状

鋼製シースは、シースにPC鋼材を挿入してコンクリート を打設する場合と、コンクリート打設後シース内にPC鋼 材を挿入する場合で径が異なる。シース同士をジョイント する場合は、標準シースより大きい径のジョイントシース を使用する。



ポリエチレン(PE)シース形状

SCストランドおよびDucstを使用する場合には塗 膜に傷を付けないためにPEシースを用いる。鋼製シース と同様にシース同士をジョイントする場合は、標準シース より大きい径のジョイントシースを使用する。

表 4.1 シースの材質

種 別	部 品 名	材質			
	と図集 (10)	冷間圧延鋼板及び鋼帯	JIS G 3141	SPC	
シース	一	溶融亜鉛めっき鋼板及び鋼帯	JIS G 3302	SGC	
	ポリエチレン (PE) シース	高密度ポリエチレン	JIS K 6922	HDPE	

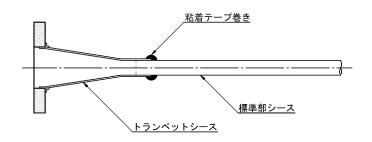
4.1.1 鋼製シース

鋼製シースの径は、同じユニットを使用する場合でも、i)コンクリート打設前にPC鋼材をシースに 挿入する場合、ii) コンクリート打設後にPC鋼材をシースに挿入する場合やプッシュスルーマシンを使 用してPC鋼材を挿入する場合で異なる。

標準部シースとトランペットシースの接続は、図 4.1 に示すようにシース径により異なり、コンクリ ート打設の際にその継ぎ目からセメントペーストが入り込まないように粘着テープ等で防護する。



a) 標準部シースとトランペットシースを直接接合する場合



b) ジョイントシースを用いる場合

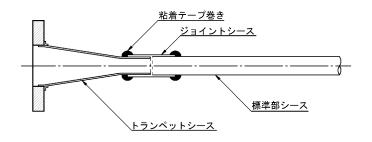


図 4.1 標準部シースとトランペットシースの接続

鋼製シースの種類と形状を**図 4.2** に、使用するユニットに対応するシースの標準寸法の例を**表 4.2** \sim **4.5** に示す。ただし、状況に応じて使用するシース径の変更や特厚型、WSシースの使用を検討するとよい。

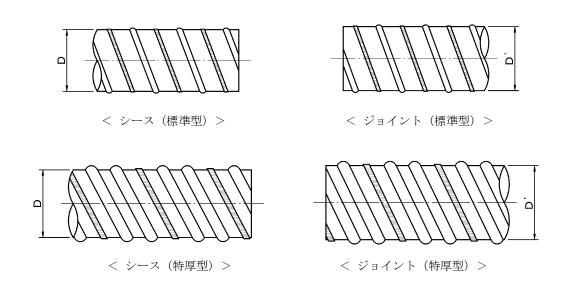


図 4.2 鋼製シースの種類と形状



表 4.2 PC鋼より線 12.7mm 用鋼製シース標準寸法

(コンクリート打設前にPC鋼材を挿入する場合)

	PC鋼材		シース			ジョイン	<u>}</u>
ユニット	本 数	内径 D	管厚 t	参考重量	内径 D'	管厚 t'	長さ L
	本	mm	mm	kg/m	mm	mm	mm
K5-1	1	28	0. 25	0. 25	31	0. 25	170
	2	38	0.25	0. 34	41	0.25	200
K5-3	3	30	0. 25	0. 54	41	0. 25	200
	4	45	0. 27	0. 43	48	0. 27	200
K5-5	5	10	0.21	0.40	10	0.21	200
	6	50	0.32	0. 56	53	0.32	200
K5-7	7						
K5-8	8	55	0. 32	0. 61	58	0. 32	200
	9	60	0.32	0. 67	63	0.32	200
	10						
	11	65	0.32	0.72	68	0.32	250
K5-12	12						
	13	70	0. 32	0. 78	73	0. 32	250
	14						
	15	75	0. 32	0.83	78	0. 32	250
	16						
	17		0.00		83	0. 32	250
WE 10	18	80	0. 32	0.89			
K5-19	19						
	21	85	0. 32	0. 95	88	0. 32	300
K5-22	22	-	0.02	0.55	00	0.02	500
- NO 32	23						
	24	90	0.32	1.00	93	0.32	300
	25						
	26	95	0.32	1.06	98	0.32	300
	27						
	28						
	29	100	0. 32	1. 11	103	0. 32	400
	30						
K5-31	31	100	0. 50	1. 63	105	0. 50	400

注) 上表以外のシース寸法を採用する場合は、トランペットシース等との接続に関する検討が必要となる。



表 4.3 PC鋼より線 15.2mm 用鋼製シース標準寸法

(コンクリート打設前に P C 鋼材を挿入する場合)

	PC鋼材		ート打設削に」		ĺ	ジョイン	ŀ
ユニット	本 数	内径 D	管厚 t	参考重量	内径 D'	管厚 t'	長さ L
	本	mm	mm	kg/m	mm	mm	mm
K6-1	1	30	0. 25	0. 27	33	0. 25	170
	2	38	0. 25	0.34	41	0. 25	200
K6-3	3	45	0. 27	0.43	48	0. 27	200
K6-4	4	45	0. 27	0.43	48	0. 27	200
	4	45	0. 27	0. 43	48	0. 27	200
K6-5	5	50	0. 32	0.56	53	0. 32	200
	6						
K6-7	7	60	0. 32	0. 67	63	0. 32	200
K6-8	8	65	0. 32	0.72	68	0. 32	250
	9						
	10	70	0. 32	0. 78	73	0. 32	250
	11						
K6-12	12	75	0. 32	0. 83	78	0. 32	250
	13						
	14	80	0. 32	0. 89	83	0. 32	250
	15						
	16	85	0. 32	0. 95	88	0. 32	300
	17						
	18	90	0. 32	1. 00	93	0. 32	300
K6-19	19	95	0. 32	1.06	98	0. 32	300
	20						
	21	95	0. 32	1.06	98	0. 32	300
K6-22	22						
	23						
	24	100	0. 32	1. 11	103	0. 32	400
	25						
	26	105	0.32	1. 17	108	0. 32	400
	27						
	28			- 00			
	29	110	0. 32	1. 22	113	0. 32	400
	30						.=-
K6-31	31	120	0. 32	1. 33	123	0. 32	450

注) 上表以外のシース寸法を採用する場合は、トランペットシース等との接続に関する検討が必要となる。



表 4.4 PC鋼より線 12.7mm 用鋼製シース標準寸法

(コンクリート打設後にPC鋼材を挿入する場合)

	PC鋼材		シース		ĺ	ショ イ ン	<u>۲</u>
ユニット	本 数	内径 D	管厚 t	参考重量	内径 D'	管厚 t'	長さ L
	本	mm	mm	kg/m	mm	mm	mm
K5-1	1	28	0. 25	0. 25	31	0. 25	170
	2	40	0.07	0.00	40	0.07	900
K5-3	3	40	0. 27	0.38	43	0. 27	200
	4	50	0. 32	0. 56	53	0. 32	200
K5-5	5	50	0. 32	0.50	55	0. 32	200
	6	55	0.40	0.73	60	0.40	200
K5-7	7	50	0. 10	0.15	00	0. 10	200
K5-8	8	60	0.40	0.80	65	0.40	200
	9	65	0.40	0.86	70	0.40	250
	10	00	0. 10	0.00		0.10	200
	11	70	0.40	0.93	75	0.40	250
K5-12	12						
	13	75	0.40	0.99	80	0.40	300
	14						
	15	80	0.40	1.06	85	0.40	300
	16						
	17	-		1. 39	90	0. 50	300
	18	85	0. 50				
K5-19	19						
	20						
	21	90	0.50	1. 47	95	0. 50	300
K5-22	22						
	23						
	24	O.F.	0.50	1 55	100	0.50	200
	25 26	95	0. 50	1. 55	100	0. 50	300
	26						
	28						
	29						
	30	100	0. 50	1. 63	105	0.50	400
K5-31	31						
V9_91	91						

注) 上表以外のシース寸法を採用する場合は、トランペットシース等との接続に関する検討が必要となる。



表 4.5 PC鋼より線 15.2mm 用鋼製シース標準寸法

(コンクリート打設後にPC鋼材を挿入する場合)

	PC鋼材		シース			ショ イ ン	<u>۲</u>
ユニット	本 数	内径 D	管厚 t	参考重量	内径 D'	管厚 t'	長さ L
	本	mm	mm	kg/m	mm	mm	mm
K6-1	1	30	0. 25	0. 27	33	0. 25	170
	2	40	0. 27	0.38	43	0. 27	200
K6-3	3	50	0.32	0. 56	53	0. 32	200
K6-4	4	50	0.32	0. 56	53	0.32	200
	4	50	0.32	0. 56	53	0. 32	200
K6-5	5	55	0.40	0.73	60	0.40	200
	6						
K6-7	7	65	0.40	0. 86	70	0.40	250
K6-8	8	70	0.40	0. 93	75	0.40	250
	9						
	10	75	0.40	0. 99	80	0.40	300
	11						
K6-12	12	80	0.40	1.06	85	0.40	300
	13						
	14	85	0. 50	1. 39	90	0. 50	300
	15						
	16	90	0. 50	1. 47	95	0. 50	300
	17						
	18	95	0. 50	1. 55	100	0.50	300
K6-19	19	=					
	20						
	21	100	0. 50	1. 63	105	0.50	400
K6-22	22	=					
	23						
	24	100	0. 50	1. 63	105	0. 50	400
	25						
	26	105	0.50	1.71	110	0. 50	400
	27						
	28	110	0.50	1.50	115	0.50	400
	29	110	0. 50	1. 78	115	0.50	400
	30	100	0.50	1.00	105	0.50	400
K6-31	31	120	0. 50	1. 90	125	0. 50	400

注) 上表以外のシース寸法を採用する場合は、トランペットシース等との接続に関する検討が必要となる。

K6-12

12



4.1.2 ポリエチレン(PE)シース

ポリエチレン (PE) シースの接合部においては、内面に段差をつくらず、PC鋼材挿入時の障害とならないように接続しなければならない。また、コンクリート打ち込み時に、ペーストが入り込まないように、シースの接続部外周にはシーリングテープを巻き、その上からビニールテープ等を巻き保護する。

PEシース接続部の施工例を**図 4.3** に、一般的な形状を**図 4.4** に示す。また、各ユニットとPEシースの標準的な組合せおよびシース寸法を**表 4.6** \sim **4.7** に示す。

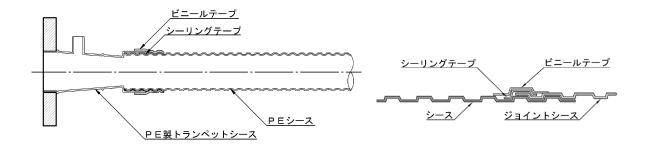


図 4.3 PEシース接続部の施工例

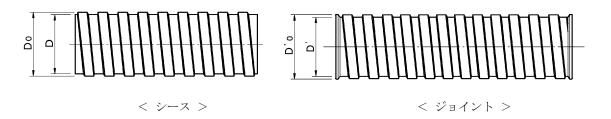


図 4.4 PEシース・ジョイントシースの一般的な形状

	PC鋼材	シー	- ス	ジョイント		
ユニット	本 数	内径 D	外径 Dο	内径 D'	外径 D゚	長さ L
	本	mm	mm	mm	mm	mm
K5-3	3	35	41	40	45	200
K5-7	7	55	64	61	71	200
WE 10	10	65	74	72	80	250
K5-12	12	70	80	77	87	250
K6-4	4	45	51	50	57	200
K6-7	7	65	74	72	80	250
<u> </u>		_				

表 4.6 各ユニットとPEシースの標準的な組合せおよび寸法 (PC鋼より線)

91

96

250

注)上表以外の組合せおよびシース寸法を採用する場合は、トランペットシース等との接続に関する検討が 必要となるため、KTBまでお問い合わせください。



表 4.7 各ユニットとPEシースの標準的な組合せおよび寸法(防食PC鋼より線)

	PC鋼材	シース		ジョイント			
ユニット	本 数	内径 D	外径 D ₀	内径 D'	外径 口0'	長さ L	
	本	mm	mm	mm	mm	mm	
K5-3	3	35	41	40	45	200	
K5-7	7	55	64	61	71	200	
K5-12	12	75	85	82	91	250	
K6-4	4	45	51	50	57	200	
K6-7	7	70	80	77	87	250	
K6-12	12	85	96	93	103	250	

注) 上表以外の組合せおよびシース寸法を採用する場合は、トランペットシース等との接続に関する検討が 必要となるため、KTBまでお問い合わせください。



4.2 グラウトキャップ

グラウトキャップは、グラウトの充填性を向上、および定着部付近の防錆を目的として使用される。鋼製と樹脂製の2種類があり、樹脂製グラウトキャップは、塩害地域などで耐久性を要求される場合などに適合している。また、鋼製の場合においてもエポキシ塗装や亜鉛メッキ等により防錆処理が可能となっている。グラウトキャップの材質を表 4.8 に示す。

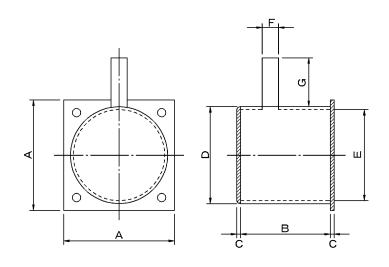
表 4.8 グラウトキャップの材質

種 別	部 品 名	材	質	
グラウト キャップ	鋼製グラウトキャップ	一般構造用圧延鋼材	JIS G 3101	SS400 相当
		一般構造用炭素鋼鋼管	JIS G 3444	STK400 相当
4 7 9 7	樹脂製グラウトキャップ	ポリプロピレン	JIS K 6921	PP

4.2.1 鋼製グラウトキャップ

鋼製グラウトキャップについては受注生産となる。鋼製グラウトキャップの形状・寸法の一例を**図表** 4.2 \sim 4.3 に示す。

図表 4.2 鋼製グラウトキャップ形状・寸法の例(主に横締め用)

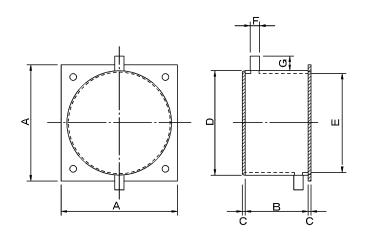


ユニット	A	В	С	D	Е	F	G	質量
	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-3	100	440	4.5	444.0	107.0	10.1	5 0	
K6-3	130	110	4. 5	114. 3	107. 3	19. 1	50	1. 7
K6-4	150	110	4. 5	139. 8	132. 8	19. 1	50	2. 1

注)形状およびグラウト注入孔の位置は現場ごとに対応しますので、KTBまでお問い合わせ下さい。



図表 4.3 鋼製グラウトキャップ形状・寸法の例(内ケーブル、外ケーブル用)



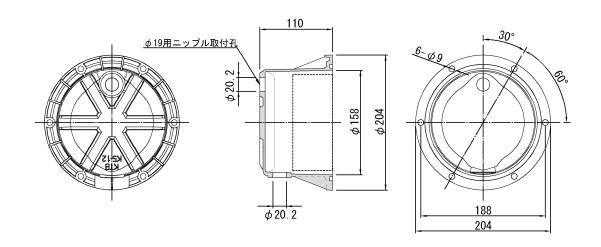
1	A	В	С	D	Е	F	G	質量
ユニット	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	kg
K5-12	240	130	6.0	216. 3	204. 7	19. 1	50	6.7
K5-19	305	150	6.0	267. 4	255. 4	19. 1	50	10.2
K6-19	340	170	6.0	267. 4	255. 4	19. 1	50	12.0

注) 形状およびグラウト注入孔の位置は現場ごとに対応しますので、KTBまでお問い合わせ下さい。

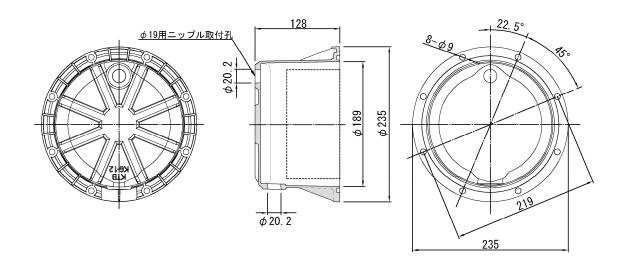


4.2.2 樹脂製グラウトキャップ

樹脂製グラウトキャップは、K5-12 および K6-12 用の 2 種類がある。樹脂製グラウトキャップの形状・寸法を図 4.5 に示す。グラウト注入孔・排出孔の位置は 2 ヶ所,または任意の 1 ヶ所を選ぶことができ,ホースには内径 19 mmのものを使用する。本グラウトキャップを使用する場合の P C 鋼材の切断は,ディスクグラインダーカットとし,くさび縁端から 30 mm の位置で切断する。なお,リングナットおよび圧着グリップを使用する定着部では使用できない。



< K5-12 タイプ > (質 量:0.63 kg/組)



< K6-12 タイプ > (質 量:0.73 kg/組)

図 4.5 樹脂製グラウトキャップ

目



第5章 構造細目

5.1 PC鋼材およびシースの配置

5.1.1 支圧面背後の直線区間

KTB定着具を用いてPC鋼材を配置する場合の支圧面背後の直線区間は,400mm以上かつ,定着具背後から300mm以上とする(図 5.1 参照)。

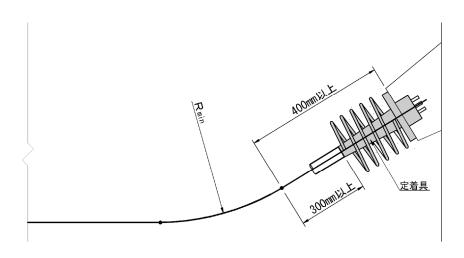


図 5.1 ケーブルの直線長および曲げ半径

5.1.2 最小曲げ半径

P C鋼材とシースを曲線状に配置する場合の最小曲げ半径 (Rmin) は、原則として次に示す値とする (図 5.1 参照)。

① 鋼製シースを使用する場合 : シース直径の 100 倍以上。

② PEシースを使用する場合 : シース直径の200倍以上。ただし、シースによって低減値が示され

ている場合はそれに従ってよい。

③ シースを使用しない場合 : PC鋼材直径の40倍以上。

④ 外ケーブル配置とした場合 : 外ケーブル関係の基・規準による。

なお、シース直径とはシース呼び径の直径(内径)であり、PC鋼材直径とは素線の直径ではなくPC 鋼より線の公称径とする。



5.1.3 あき及びかぶり

PC鋼材またはシースの配置においては、指定された指針・基準に従いあきやかぶりを確保しなければならない。規定がない場合、下記の値を参照してよい。

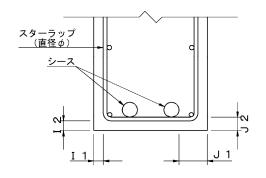
(1) ケーブルのあき

- ① ポストテンション方式の場合
 - ・シースの水平および鉛直方向のあきは、粗骨材の最大寸法の4/3倍以上とする。
 - ・内部振動機を挿入する部分のシースあるいはシースグループの水平方向のあきは,60 mm以上とするのがよい。
 - ・やむを得ない場合には、シース直径が 70mm 程度以下であれば 2 段まで接触して配置してもよい。
 - ・軸方向鉄筋とシースの水平方向のあきは、20 mm以上、粗骨材の最大寸法の 4/3 倍以上かつ鉄筋の直径以上とする。鉛直方向のあきは、20 mm以上かつ鉄筋の直径以上とする。
- ② プレテンション方式の場合
 - ・部材端部におけるPC鋼材のあきは、水平方向、鉛直方向ともにPC鋼材の直径の3倍以上とし、かつ水平方向のあきは、粗骨材の最大寸法の4/3倍以上とする。
- ③ プレテンション方式で製造されるプレキャストコンクリートの場合
 - ・P C鋼材のあきは、粗骨材の最大寸法の 5/4 倍以上としなければならない。ただし、部材端部においてコンクリートと P C鋼材との十分な付着を期待する場合には P C鋼材の直径の 3 倍以上としなければならない。
- ④ ポストテンション方式で製造されるプレキャストコンクリートの場合
 - ・シースのあきは、粗骨材の最大寸法の5/4倍以上としなければならない。

(2) ケーブルのかぶり

ポストテンション方式の部材におけるシースは、**図** 5.2 に示すように、スターラップおよび軸方向鉄筋等によって囲まれて配置されるので、そのかぶり J は少なくとも $J = I + \phi$ 以上となり、コンクリート表面に最も近い鉄筋に対して規定のかぶりを定めればよい。しかし、シースがスターラップ等によって、囲まれずに配置される場合は、一般にシース径以上のかぶりを設けるのがよい。

プレテンション方式による部材の端部は、塩害等の誘因となりやすいので、かぶりを十分取ることが望まれる。特別な防錆処理を行う場合は、かぶりを別途規定しても良いが、その効果を確認できたものを使用する必要がある。



 ϕ :鉄筋径

I 1, I 2:鉄筋のかぶり

J1, J2:シースのかぶり

図 5.2 シースのかぶり

造細目

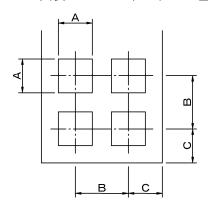


5.2 定着具の最小配置間隔

定着具の最小配置間隔は図表 5.1 に示す値を標準とする。

5.2.1 KN, L, LL型定着具

図表 5.1 KN, L, LL型定着具の最小配置間隔



A:支圧板の寸法

B:定着具最小間隔

C:定着具中心からの 最小縁あき距離

	fe	<i>cp</i> ≥ 27 N/r	mm^2	fe	<i>cp</i> ≥ 36 N/r	mm^2	fe	<i>cp</i> ≥ 60 N/r	nm ²
ユニット	A	В	С	A	В	С	A	В	С
	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm
K5-1	75	105	80	60	85	70	60	80	70
K5-3	125	155	105	110	140	100	100	130	90
K5-5	170	210	130	150	180	120	130	160	105
K5-7	190	230	140	170	210	130	150	180	115
K5-8	220	260	155	190	230	140	165	195	125
K5-12	250	290	170	220	260	160	200	240	140
K5-19	315	365	210	280	320	185	_	_	_
K5-22	340	400	220	305	345	200	_	_	_
K5-31	400	470	250	365	405	230	_	_	_
K5-37, K5-42,	, K5-55 につ	いてはKT	B にお問い合	わせ下さい	0				

K6-1	85	115	85	75	105	80	70	100	80
K6-3	150	180	115	130	160	110	120	150	105
K6-4	170	200	130	155	185	120	_	_	_
K6-5	190	230	140	170	210	130	155	185	120
K6-7	225	265	160	200	240	145	185	225	135
K6-8	240	280	165	210	250	150	195	235	140
K6-12	300	350	200	260	310	180	240	280	165
K6-19	370	430	235	330	380	215	_	_	_
K6-22	405	455	255	360	410	230	_	_	_
K6-31	475	545	300	420	490	270	_	_	_

K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせ下さい。

注1) fcp はプレストレスを与えてよい時のコンクリート強度。

注2) 別途検討を行い、十分な補強を行う場合は上記寸法を小さくしてもよい。



5.2.2 最小配置間隔の変更

同一平面に多数の定着具を配置する必要がある場合は、図表 5.1 に示した定着具の最小間隔を図 5.2 に示す範囲で変更してもよい。

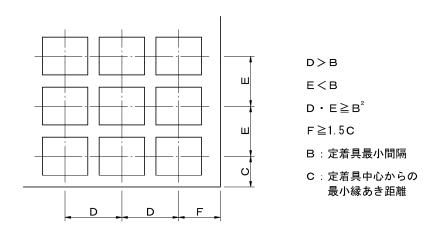


図 5.2 最小配置間隔の変更

5.2.3 薄い部材の部材厚さ

薄い部材に定着具を一列に配置する場合の部材厚さを図 5.3 に示す。必要かぶり厚さは、各基・規準に従うものとする。

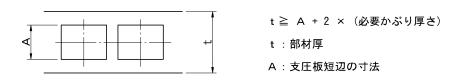
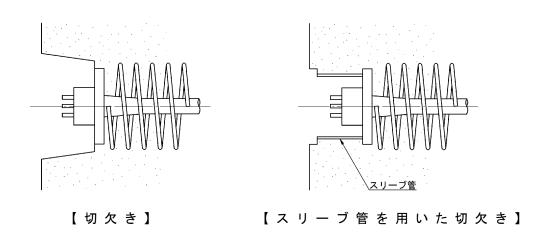


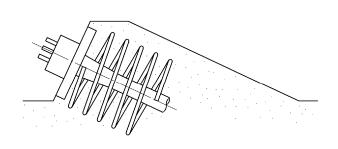
図 5.3 薄い部材の部材厚さ



5.3 定着部の切欠きおよび突起

定着具を配置する箇所あるいは仕上げ処理方法などによって、定着部に切欠きや突起を設けることがある。標準的な切欠きおよび突起形状を**図 5.4** に示す。





【突起定着する場合】

図 5.4 切欠きおよび突起の形状

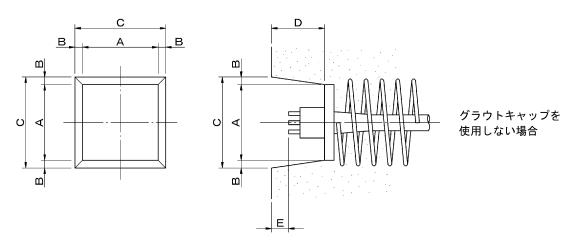
定着具を切欠き部または突起部に配置する場合、次に示す事項に注意してその形状・寸法を定める。

- ① 緊張作業空間とジャッキ設置空間を確保する。
- ② 局部的に過度の応力集中が発生しない。
- ③ 後埋め処理により定着部を十分に保護できる。



5.3.1 切欠き部の寸法

部材端を切り欠いて定着具を配置する場合は、コンクリート打設前に型枠内へ支圧板を取り付ける埋込型と、脱型後に支圧板を取り付ける後付型があり、設計時に選定しておく必要がある。通常は、埋込型が使用されている。埋込型切欠き部の形状を図 5.5 に示す。



A≧支圧板の寸法

B≧0.1×D (通常は0.2×D程度)

D≧支圧板から鋼材端部までの高さ+E^{**}

※ E:関連基準・標準に従う鋼材かぶり厚(鋼材端部からコンクリート表面までの距離)

図 5.5 埋込型切欠き部の形状

鋼材の最小かぶりの一例を表 5.1 に示す。ただし、塩害の影響を受ける地域を除く。

表 5.1 鋼材の最小かぶり

	公 0.1 動門 0.1 20 20 7									
		け	た							
部材の種類	床版,地覆,高欄, 支間 10m以下の 床版橋	工場で製作される プレストレスト コンクリート構造	左記以外のけた及び支 間 10mを超える 床版橋							
最小かぶり	30 mm	25 mm	35 mm							

目



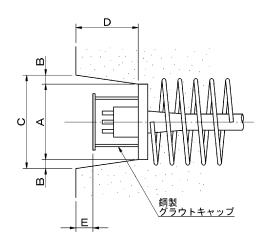
緊張時に首長チェアを使用する場合の埋込型切欠き部の試算例を**表** 5.2 に示す。ただし、作業性は考慮していない。なお、試算値はプレストレスを与えてよい時のコンクリート強度: $27N/mm^2$ 以上、アンカーヘッド: KN型、A: 支圧板寸法、B: $0.2\times D$ 、切断後の余長: 40mm、かぶり: 40mmとした値である。

В D Α ユニット mm mm mm mm K5-3 K5-5 K5-7 K5-8 K5-12 K5-19 K5-22 K6-3K6-5 K6-7 K6-8 K6-12 K6-19 K6-22

表 5.2 埋込型切欠き部の寸法(試算値)

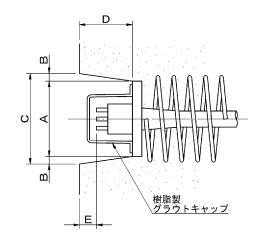
鋼製グラウトキャップを使用する場合

グラウトキャップの最外面から 最小かぶりが必要となる。



PP製グラウトキャップを使用する場合

グラウトキャップ内部の鋼材端部から 最小かぶりが必要となる。



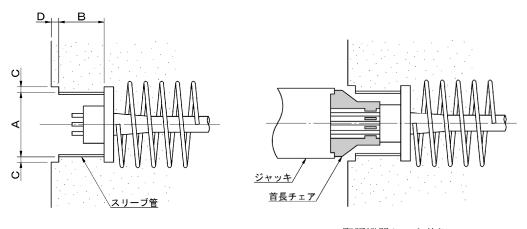
注) グラウトキャップを使用する場合の D 値は下図を参照する。



5.3.2 スリーブ管を用いた切欠き部の寸法

スリーブ管を用いた切欠き部の形状および寸法(標準値)を**図表 5.2** に示す。首長チェアまたはカーブチェアの使用が前提であり、F型チェアおよびS型チェアは使用することができない。

図表 5.2 スリーブ管切欠き部の形状・寸法(標準値)



緊張機器セット状況

			スリーブ管			せき	板
ユニット	外径 A	高さB	厚さ t	内径	スリーブ管	С	D
mm	mm	mm	mm	mm	呼び名	mm	mm
K5-3	114. 3	130	3. 5	107.3	100A		35
K5-5	139.8	130	4.5	130.8	125A		35
K5-7	139.8	130	4.5	130.8	125A	通常 30mm	35
K5-8	165. 2	130	5. 0	155. 2	150A	程度	35
K5-12	190. 7	130	5. 3	180. 1	175A	型枠製作時	35
K5-19	216. 3	150	5.8	204. 7	200A	に決定	35
K5-22	241.8	160	6. 2	229. 4	225A		35
K5-31	267. 4	175	6.6	254. 2	250A		35
K5-37, K5-4	2, K5-55 につい	てはKTBにお閇	肌合わせくださ	۲۷°			
K6-3	139.8	130	3. 5	132.8	125A		35
K6-5	165. 2	130	5. 0	155. 2	150A		35
K6-7	165. 2	140	5. 0	155. 2	150A	通常 30mm	35
K6-8	165. 2	140	5. 0	155. 2	150A	程度	35
K6-12	216. 3	140	5. 8	204. 7	200A	型枠製作時	35
K6-19	267. 4	175	6.6	254. 2	250A	に決定	35
K6-22	318. 5	185	6. 9	304. 7	300A		35
K6-31	355. 6	205	7. 9	339. 8	350A		35

造細

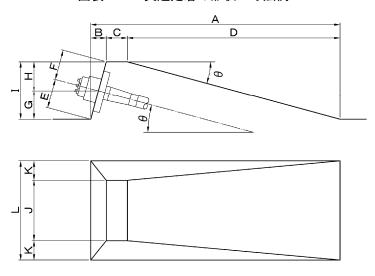
目



5.3.3 突起部に定着する場合の突起の寸法

突起部に定着する場合の形状と突起部傾斜角度が10°と15°のときの寸法例を図表5.3に示す。

図表 5.3 突起定着の形状・寸法例



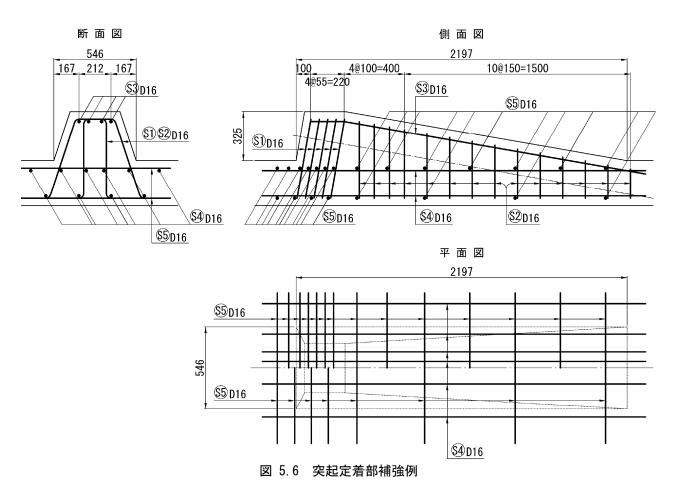
(1) $\theta = 10^{\circ}$ (mm) ユニット L В C D Е G Н K K5-3 1, 352 1, 152 K5-5 1,724 1,469 K5-7 K5-8 2, 197 1,872 K5-12 2, 333 K5-19 2, 738 K5-22 3,076 2,621 K5-31 3, 481 2,966 K6-3 1, 487 1, 267 K6-5 2, 129 1,814 K6-7 K6-8 2,670 2, 275 K6-12 3, 177 2,707 K6-19 K6-22 3, 312 2,822 K6-31 3,818 3, 254 5



1	$\theta = 15^{\circ}$											(mm)
ユニット	A	В	С	D	Е	F	G	Н	I	Ј	K	L
K5-3	973	54	146	773	104	104	100	100	200	200	67	334
K5-5	1,240	68	187	985	124	140	120	135	255	270	85	440
K5-7	1, 240	00	107	900	124	140	120	155	200	210	0.0	440
K5-8	1,581	87	238	1, 256	166	171	160	165	325	330	108	546
K5-12	1, 561	01	230	1, 250	100	171	100	100	320	330	106	540
K5-19	1,970	109	296	1, 565	207	212	200	205	405	410	135	680
K5-22	2, 213	122	333	1, 758	248	223	240	215	455	430	152	734
K5-31	2, 505	138	377	1, 990	280	254	270	245	515	490	172	834
K6-3	1,070	59	161	850	114	114	110	110	220	220	73	366
K6-5	1,532	84	231	1, 217	166	160	160	155	315	310	105	520
K6-7	1, 002	04	231	1, 211	100	100	100	100	313	310	100	520
K6-8	1,921	106	289	1, 526	207	202	200	195	395	390	132	654
K6-12	1, 921	100	209	1, 520	201	202	200	195	390	390	132	004
K6-19	2, 286	126	344	1, 816	248	238	240	230	470	460	157	774
K6-22	2, 383	131	359	1, 893	248	259	240	250	490	500	163	826
K6-31	2, 748	151	414	2, 183	280	305	270	295	565	590	188	966

◎突起部定着の補強について

突起を設けてPC鋼材を定着するような場合は、突起付近のコンクリート部材に局部的な応力集中が生じる。この応力集中によるひび割れなどを防止するために $\mathbf Z$ 5.6 に示すような鉄筋を配置する必要がある。





第6章 施工

6.1 定着具の設置

本工法の定着具を組立・設置する際、次のことに留意しなければならない。

- ① コンクリート打設中に定着具が動かないよう型枠等に固定する。
- ② 支圧板の設置角度が設計図面に一致し、PC鋼材軸線に対して垂直となるように取り付ける。
- ③ トランペットシースは、支圧板に隙間なく直角にしっかりと取り付ける。
- ④ シースとトランペットシースの接続は、水やセメントペーストがシース内に流入しないよう適切に 行う。

定着具背後のコンクリートに生じる割裂応力度に対して、本工法では必要なスパイラル筋や用心鉄筋量を定めている。実構造物において、それらが不足する場合、指定された基準や指針に従って補強する必要がある。突起部の補強の場合は「5.3.3 **突起部に定着する場合の突起の寸法**」を参考にすること。

床版等のように薄い部材に定着具を設置する場合,「3.3 マルチストランド用定着具の構成部品の 材質」に示す材質のグリッド筋で補強してもよい。

6.2 シースの施工

6.2.1 シース配置

シースを正確に配置することは、PC鋼材の性能発揮に対して非常に重要なことである。シースの配置においては、次の事項に留意しなければならない。

- ① 「5.1 PC鋼材およびシースの配置」に示される規定を満足するように配置する。
- ② 浮力、位置ズレ等を防ぐため一定間隔ごとに固定または支持する。
- ③ シースの接続には所定のジョイントシースを使用し、適切な防水処置を行う。
- ④ シースの配置形状や状態を打設前に確認し、変形や損傷の箇所がある場合、粘着テープ等で修理するか、シース自体を交換する。

6.2.2 シース支持

本工法で使用するシースの標準支持間隔は、特に規定がない場合、標準鋼製シースで 0.8~1.2m、PEシースで表 6.1 の値を標準とする。シースの支持には鉄筋や結束線を使用して、コンクリート打設および締め固めにより動かないように十分に固定する。PEシースを結束線で支持する場合には、シースに損傷を与えないように留意しなければならない。シースの支持間隔を図 6.1 に示す。



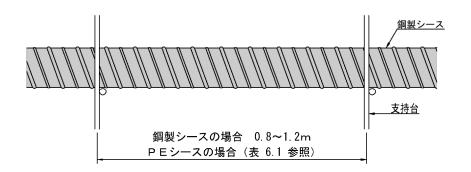


図 6.1 シースの支持間隔

表 6.1 PEシースの場合の最大支持間隔の例

ユニット	PEシース呼径	最大支持間隔(単位 mm)
K5-7	φ 55	650
WE 10	ϕ 65	750
K5-12	φ 70	800
VC 10	φ 75	850
K6-12	φ 80	950
K6-19	φ 95	550

6.2.3 コンクリート打設後のシースの養生

コンクリート打設終了時からPC鋼材挿入までの間に、水や有害物がシース内に侵入しないように保護しておく必要がある。定着部にはグラウトキャップの仮止めをし、注入口・排気口のホースの端部を仮に閉じておくとよい。



6.3 PC鋼材の取扱い

6.3.1 余長

KTBセンターホールジャッキを用いてPC鋼材を緊張する際には、 \mathbf{Z} 6.2 に示すように緊張側と固定側、それぞれに適切なPC鋼材の余長が必要である。

余長は、使用する定着具および緊張機器の種別によって異なる。定着具タイプごとに必要な標準余長の算出方法を表 6.2 ~ 6.5 に示す。緊張側の例としてジャッキセット後におけるプリングヘッドからのPC鋼材の余長を300 mmとしているが、施工性を考慮して調整してもよい。なお、プリングヘッドからのPC鋼材の余長を調整する場合は、プリングチャックの掴み代および緊張前のジャッキストロークの突出長さ(詳細は「7.4 緊張作業」を参照)に留意する。

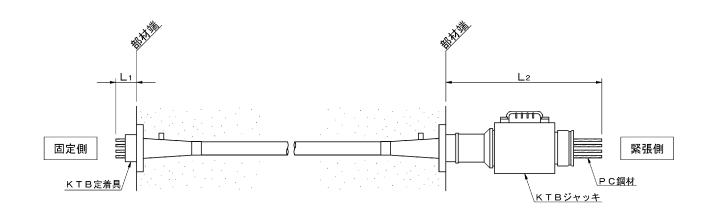


図 6.2 PC鋼材の緊張に要する余長



(1) 固定側のPC鋼材余長

表 6.2 固定側のPC鋼材余長の算出方法 (緊張側定着具)

定着具の	種類	余 長 L ₁					
	KN	支圧板 アンカーヘッド P C 銅材	L ₁ = PC鋼材切断余長 ^{*1} + KN型アンカーヘッド高さ + (支圧板厚さ ^{*2})				
緊張側定着具を 使用する場合	L	支圧板 リングナット アンカーヘッド P C 鋼材	L ₁ = PC鋼材切断余長 ^{*1} + L型アンカーヘッド高さ + (支圧板厚さ ^{*2})				
	LL	支圧板 リングナット アンカーヘッド P C 鋼材	$L_1 = PC鋼材切断余長^{*1}+ LL型アンカーヘッド高さ+ (支圧板厚さ^{*2})$				

- 注1) ※1 PC鋼材切断余長は30mm以上とし、ディスクグラインダーを用いて切断する。
- 注2)※2 部材に支圧板を埋め込まない場合、余長に支圧板の厚さを考慮する。

表 6.3 固定側のPC鋼材余長の算出方法(固定側定着具)

定着具の	種類	余 長 L ₁					
固定側定着具を 使用する場合	KPA(a) KPA(p)	支圧板 上1 アンカーヘッド 上1 圧着グリップ長さ*1 + KPA型アンカーヘッド高さ + (支圧板厚さ*2)					

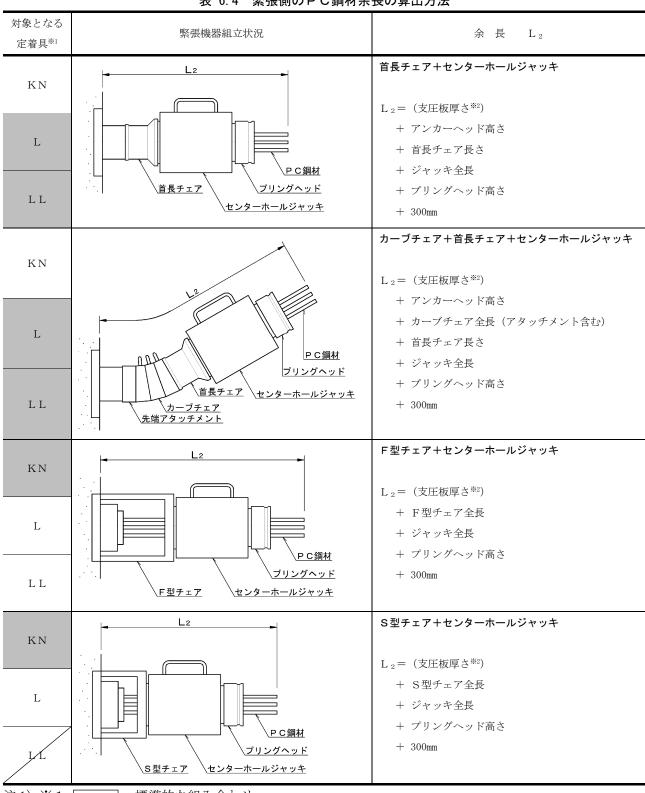
- 注1) ※1 圧着グリップ長さは、圧着グリップ先端からのPC鋼材突出量も含む。
- 注2)※2 部材に支圧板を埋め込まない場合、余長に支圧板の厚さを考慮する。

6



(2) 緊張側のPC鋼材余長

表 6.4 緊張側のPC鋼材余長の算出方法



注1) ※1 標準的な組み合わせ

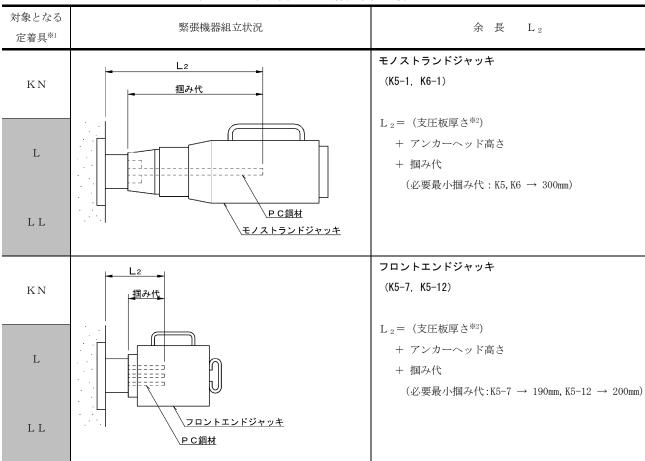
使用可能な組み合わせ

使用不可能な組み合わせ

注2) ※2 部材に支圧板を埋め込まない場合、余長に支圧板の厚さを考慮する。



表 6.5 緊張側のPC鋼材余長の算出方法



注1) ※1 [

標準的な組み合わせ

使用可能な組み合わせ

使用不可能な組み合わせ

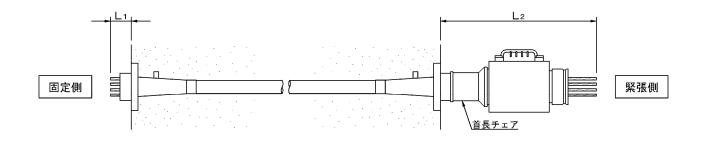
注2)※2 部材に支圧板を埋め込まない場合、余長に支圧板の厚さを考慮する。



(3) 余長の例

首長チェアを使用するKN型定着具の余長の例を**図表 6.1** に、F型チェアを使用するL型定着具の余長の例を**図表 6.2** に示す。ただし、支圧板を部材埋込とし、プリングヘッドからのPC鋼材の余長を 300 mmとしている。なお、緊張機器の詳細については「**7.5 緊張機器**」を参照のこと。

図表 6.1 首長チェアを使用するKN型定着具のPC鋼材余長の例

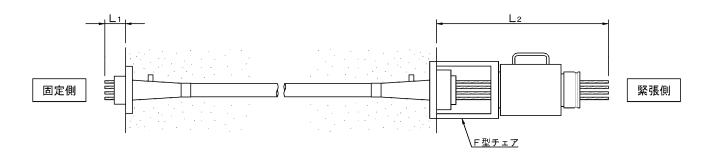


H-H-N h		アンカー	首長	ジャッキ	プリング	固定側	緊張側	片引き	両引き
使用ジャッキ 名称	ユニット	ヘッド高さ	チェア	本体	ヘッド	L 1	L $_2$	L ₁ +L ₂	$2 \times$ L $_2$
4D 1717		mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm
KTB-600 -200	K5-3	60	220	381	73	90	1,040	1, 130	2,080
KTB-600 -400	K5-3	60	350	611	73	90	1, 400	1, 490	2,800
KTB-1000-150	K5-5 • 7	60	220	336	73	90	990	1,080	1,980
KTB-1000-250	K5-5 • 7	60	220	421	73	90	1,080	1, 170	2, 160
KTB-1000-400	K5-5 • 7	60	220	571	73	90	1, 230	1, 320	2, 460
KTB-1600-150	K5-8	60	225	350	85	90	1,020	1, 110	2, 040
KTB-1700-150	K5-12	60	195	361	85	90	1,010	1, 100	2, 020
KTB-1700-200	K5-12	60	195	413	85	90	1,060	1, 150	2, 120
KTB-2500-200	K5-19	75	210	613	100	105	1, 300	1, 405	2,600
KTB-2500-400	K5-19	75	210	700	100	105	1, 390	1, 495	2, 780
KTB-600 -200	K6-3	60	190	381	73	90	1,010	1, 100	2,020
KTB-600 -400	K6-3	60	190	611	73	90	1, 240	1, 330	2, 480
KTB-1000-150	K6-5	60	220	336	73	90	990	1,080	1, 980
KTB-1000-250	K6-5	60	220	421	73	90	1,080	1, 170	2, 160
KTB-1000-400	K6-5	60	220	571	73	90	1, 230	1, 320	2, 460
KTB-1700-150	K6-7	80	180	361	85	110	1,010	1, 120	2, 020
KTB-1700-200	K6-7	80	180	413	85	110	1,060	1, 170	2, 120
KTB-2500-200	K6-12	80	210	613	100	110	1, 310	1, 420	2, 620
KTB-2500-400	K6-12	80	210	700	100	110	1, 390	1,500	2, 780
KTB-4000-210	K6-19	100	250	510	100	130	1, 260	1, 390	2, 520

注) 固定側はくさび定着 (KN型) とし、30mm 切断余長を考慮した。



図表 6.2 F型チェアを使用するL型定着具のPC鋼材余長の例



HUNDA		F型	ジャッキ	プリング	固定側	緊張側	片引き	両引き
使用ジャッキ 名称	ユニット	チェア	本体	ヘッド	L 1	L 2	L ₁ +L ₂	$2 \times$ L $_2$
4 4 4		mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm
KTB- 600-200	K5-3	285	381	73	90	1, 040	1, 130	2, 080
KTB- 600-400	K5-3	285	611	73	90	1, 270	1, 360	2, 540
KTB-1000-150	K5-5 • 7	285	336	73	90	1,000	1,090	2,000
KTB-1000-250	K5-5 • 7	285	421	73	90	1, 080	1, 170	2, 160
KTB-1000-400	K5-5 • 7	285	571	73	90	1, 230	1, 320	2, 460
KTB-1700-150	K5-12	330	361	85	90	1, 080	1, 170	2, 160
KTB-1700-200	K5-12	330	413	85	90	1, 130	1, 220	2, 260
KTB-1700-250	K5-12	330	463	85	90	1, 180	1, 270	2, 360
KTB-1700-400	K5-12	360	613	85	90	1, 360	1, 450	2, 720
KTB-2500-200	K5-19	390	613	100	105	1, 410	1, 515	2, 820
KTB-2500-400	K5-19	390	700	100	105	1, 490	1, 595	2, 980
KTB- 600-200	K6-3	285	381	73	90	1, 040	1, 130	2, 080
KTB- 600-400	K6-3	285	611	73	90	1, 270	1, 360	2, 540
KTB-1000-150	K6-5	285	336	73	90	1,000	1,090	2,000
KTB-1000-250	K6-5	285	421	73	90	1, 080	1, 170	2, 160
KTB-1000-400	K6-5	285	571	73	90	1, 230	1, 320	2, 460
КТ В-1700-150	K6-7	330	361	85	110	1, 080	1, 190	2, 160
KTB-1700-200	K6-7	330	413	85	110	1, 130	1, 240	2, 260
KTB-1700-250	K6-7	330	463	85	110	1, 180	1, 290	2, 360
KTB-1700-400	K6-7	360	613	85	110	1, 360	1, 470	2, 720
KTB-2500-200	K6-12	390	613	100	110	1, 410	1,520	2, 820
KTB-2500-400	K6-12	390	700	100	110	1, 490	1,600	2, 980
KTB-4000-210	K6-19	385	510	100	130	1, 300	1, 430	2,600

注) 固定側はくさび定着 (KN型) とし、30mm 切断余長を考慮した。



6.3.2 PC鋼材の挿入

PC鋼材のシース内への挿入は、コンクリート打設前に行う方法と打設後に行う方法がある。コンクリート打設後にPC鋼材を挿入する場合は、PC鋼材が自然環境にさらされる期間が短いことやPC鋼材加工設備が不要、労務費の削減、作業台の縮小等の利点がある。

PC鋼材のシース内への挿入は、シースを損傷することのないようにPC鋼材の先端を保護しながら 挿入しなければならない。挿入方法は、プルスルー方式とプッシュスルー方式がある。

(1) プルスルー方式

ワイヤーロープにPC鋼材の束を連結し、手動または電動のウィンチでシース内に引き込むもので、その連結にはケーブルグリップ(ワイヤーソックス)を使用する方法がある(**図表 6.3** 参照)。

図表 6.3 プルスルー方式のPC鋼より線の先端



ケーブルグリップ (ワイヤーソックス)

- ケーブル端部にケーブルグリップ(ワイヤーソックス),先導ワイヤー等の取り付け
- ウィンチでシース内への引き込み



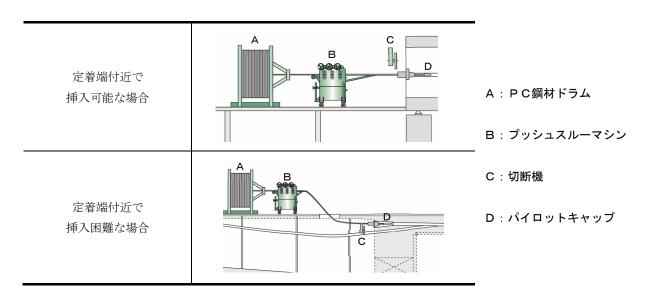
(2) プッシュスル一方式

PC鋼材を1本ずつ挿入する方法で、PC鋼材の先端にパイロットキャップを装着し、プッシュスルーマシンによりドラムから引き出しながら、2~4m/秒の速度でシース内に送り込む押込み方式である。防食PC鋼より線を挿入する場合には、送り出し装置のローラー部と鋼材との接触部分は樹脂製等とし途膜の損傷を避けなければならない。

挿入可能なPC鋼材長は、PC鋼材の剛性、挿入角度、ガイドチューブの使用、配線形状、シースの摩擦などの要因により変化するので、これらを確認して採用しなければならない。

P C 鋼材の挿入例を**図表** 6.4 に、プッシュスルーマシンの諸元を**図表** 6.5 に示す。また、P C 鋼材の先端につけるパイロットキャップの形状を**図** 6.3 に示す。

図表 6.4 プッシュスルー方式による挿入例



図表 6.5 プッシュスルーマシンの諸元



形 式	ローラー
モーター	5.5kW
電源	200v, 50/60Hz
プッシュ速度	1.5m/sec,50Hz
外形寸法 (L×H×W)	$950\!\times\!1250\!\times\!700\mathrm{mm}$



図 6.3 挿入用PC鋼材の先端につけるパイロットキャップ

6.3.3 圧着グリップ加工

PC鋼材は、極端な折り曲げや高温および急激な加熱の影響などにより材質を損なうことのないよう、冷間で加工しなければならない。 PC鋼材の切断には、原則としてディスクグラインダーや高速カッターを使用する。

固定側定着具あるいは接続具に使用する圧着グリップをPC鋼材に装着する場合には、専用の圧着機を用いて加工しなければならない(図 6.4 参照)。

圧着グリップの装着は、PC鋼材を切断、面取りを行ったのちインサートを被せ、その外側にスリーブを挿入してダイス内で押出し加工する。

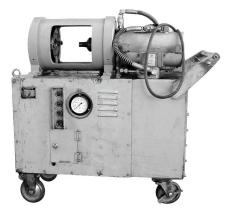


図 6.4 圧着機

6.3.4 切断余長

緊張完了後にPC鋼材を切断する際の余長は、通常くさび縁端から 30mm 以上離してディスクグライン ダー等で切断する。

6.3.5 防食PC鋼より線の取り扱い時の留意点

(1) 切断•加工

- 1) 木製ドラムより防食PC鋼より線を取り出す場合は、**図 6.5** に示すように木製ドラムの左右側面板 (フランジ) のいずれかをターンテーブル回転板に平行に設置して引き出すか、ドラムに鋼製軸をセットして縦置きにして引き出す。このとき、防食PC鋼より線が木製ドラムフランジ部に直接接することのないように注意する。
- 2) 防食PC鋼より線の定尺切断加工を行う場合は、塗膜に損傷を与えないようにプラスチック製シュート内を通すか、養生用ゴムシートを使用する。プラスチック製シュートと養生用ゴムシートの一例を図 6.6 に示す。
- 3) 防食PC鋼より線の切断は、高速カッターまたはディスクグラインダーを用いて行うものとする。
- 4) 加工に際しては、できるだけ塗膜を損傷させないものとするが、もし損傷を与えた場合は、指定の塗料 (二液混合硬化性樹脂塗料またはスプレー式補修剤) によって速やかに補修しなければならない。
- 5) 防食PC鋼より線は材質および塗膜に損傷を与えないように加工し、組立てなければならない。防食PC鋼より線を曲げ加工する場合には、5℃以上の雰囲気温度で行うことを原則とし、必ず指定の機械を用いて冷間で円滑な曲線(R=32mm 以上)に加工しなければならない。



施 エ



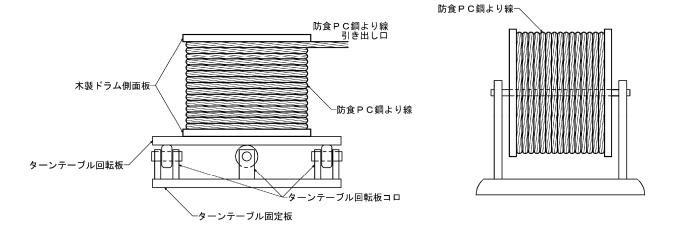


図 6.5 木製ドラムを使用した「防食PC鋼より線」引き出し方法例

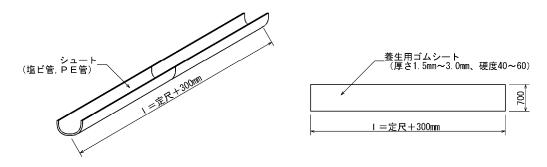


図 6.6 シュートとゴムシートの一例



(2) シースを用いずに配置する時の塗膜保護

1) 防食PC鋼より線を型枠等の孔部を通して挿入する場合, 塗膜保護のために事前にその孔部に**図 6.7** に示すような樹脂製のパイプやチューブで養生しておく必要がある。

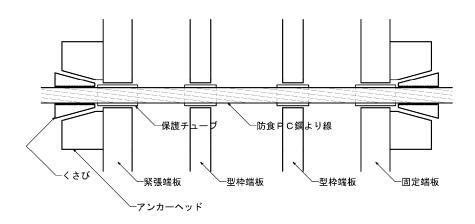


図 6.7 シースを用いずに配置する場合の孔部保護方法例

2) エポキシ樹脂塗装鉄筋との接触は、同質接触となるのでその接触部分の保護は必要ない。無塗装鉄筋を用いる場合は、防食PC鋼より線が接触する部分の鉄筋側に挿入・配置終了までの間、保護を必要とする。鉄筋接触部分での塗膜保護の一例を図 6.8 に示す。図に示す保護チューブには、ビニールホースを二つ割りにして被せたものなどを用いるとよい。

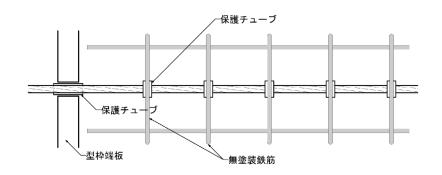


図 6.8 無塗装鉄筋との接触部分の塗膜保護例

ただし、スラブ橋用プレストレストコンクリート橋げた、およびけた橋用プレストレストコンクリート橋げた等において、図 6.9 に示すように軸方向が防食 P C 鋼より線であり、横方向が横拘束鉄筋となっている場合は、防食 P C 鋼より線塗膜の緊張時の保護が困難となるので必ずエポキシ樹脂塗装鉄筋を用いるものとする。



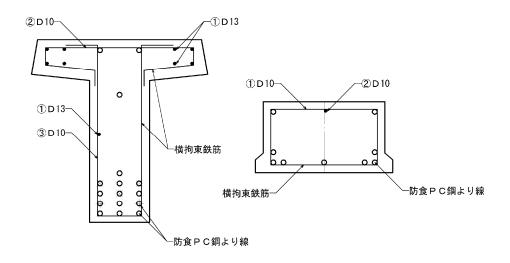


図 6.9 橋げた断面図

3) 防食PC鋼より線を配置中に万一塗膜に損傷を与えた場合は、指定の塗料にて、速やかに補修をしなければならない。

(3) シース挿入時における塗膜の保護

1)シースに防食PC鋼より線を挿入する場合,防食PC鋼より線の先端から 500mm 程度の区間に 図 6.10 に示すようなビニルテープを用いた養生を行い,ケーブルグリップ (ワイヤーソックス)を 取付けた後,その先端をシース内に挿入されている先導ワイヤーの先端と接続して挿入を行い,シース出口から静かに引き出すものとする。

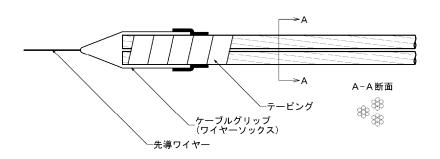


図 6.10 シース挿入先端部の塗膜保護と先導ワイヤー取り付け状態

2)シースに防食PC鋼より線を挿入する場合,支圧板貫通孔の隅角部に接触させると塗膜を損傷する恐れがある。したがって,支圧板貫通孔の隅角部にガムテープ等を三重以上に張り付けて養生するか,トランペット状の樹脂製保護管を支圧板に取り付けて塗膜が損傷しないようにする。支圧板貫通孔部の養生例を図 6.11 に,挿入状況の一例を図 6.12 に示す。

施 エ

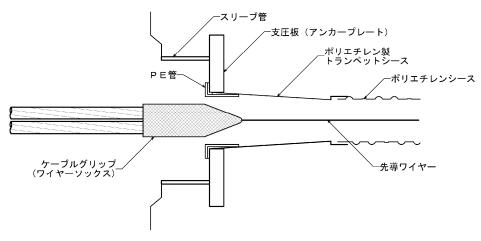


図 6.11 支圧板貫通孔部の養生例



図 6.12 防食PC鋼より線の挿入状況



3) 防食PC鋼より線の機械挿入には、防食PC鋼より線が接する部分がプラスチック、またはゴム等で養生された機械を使用する。また、ドラムから挿入機、挿入機からシース入口までの間は防食PC鋼より線の塗膜が損傷しないようプラスチックシースや図 6.6 に示した養生ゴム等で養生を行う。

防食PC鋼より線には、送り装置のローラーが樹脂になっている専用のプッシュスルーマシンが用意されているので、これを使用するのがよい。

(4) コンクリート打設と締固め

防食PC鋼より線を用いたコンクリート構造物の場合,コンクリート打込みは,その塗膜に損傷を与えないよう十分注意を払って行わなくてはならない。コンクリート打込み高さは,1.5m 以内で行うことを原則とする。

第7章 緊張作業

7.1 一 般

プレストレストコンクリート構造物の施工において,緊張作業は最も重要な作業の一つであり,十分な 計画と準備に基づいて実施しなければならない。

緊張作業を行う前に、次に記す事項を確認し準備する。

[緊張前の確認事項]

- 1) ジャッキおよび緊張装置全般にわたる点検, 圧力計の精度の確認
- 2) コンクリート強度の確認
- 3)型枠および支保工の状態の確認
- 4) 緊張計算書の精査, 緊張管理資料の準備

7.2 プレストレス導入時のコンクリートの圧縮強度

プレストレスを与えてよい時のコンクリートの圧縮強度は、プレストレッシング直後にコンクリートに生じる最大圧縮応力の1.7倍以上でなければならない。また、定着具付近のコンクリートにはプレストレッシングにより、局部的な圧縮応力やPC鋼材軸直角方向に引張応力が生じるので注意する。

緊張作業は,緊張作業を行ってよい時のコンクリート強度を確認してから行わなければならない。本工法におけるプレストレスを与えてよい時のコンクリート圧縮強度 *fcp* は,コンクリート設計基準強度に対し,表 7.1 の通りとする。

設計基準強度 (f'ck)	導入時圧縮強度 (fcp)
$\mathrm{N/mm^2}$	$\mathrm{N/mm^2}$
60	60 以上
40	36 以上
30	27 以上

表 7.1 コンクリート圧縮強度

7.3 安全対策

7.3.1 緊張作業中の危険区域

緊張作業中は、緊張装置(ジャッキ、ポンプ等)の背後および定着具の前面に近接する危険区域には立ち入らない。また、緊張装置の背後および定着具の前面には防護工を設置する。

7.3.2 重要点検事項

(1) プリングチャックの点検

プリングチャックはPC鋼材をジャッキにより緊張する際に使用するくさびを指す。プリングチャックは,三ツ割でゴムリングにより結合されている。プリングチャックを使用する際は,有害な変形,割れおよび付着物がないことを確認しなければならない。特に歯形の状態を確認する。プリングチャックの歯形の例を**図7.1**に示す。



[プリングチャックに関する主なチェック項目]

- 1)緊張に悪影響を及ぼす歯の磨耗あるいは欠損がないこと。
- 2) 歯形にスリップ痕跡がないこと。
- 3) 歯形に詰まった付着物は、ワイヤーブラシで除去すること。
- 4) プリングチャックに有害な変形や割れがないこと。

上記を満足しないプリングチャックは使用してはならない。



図 7.1 プリングチャックの歯形の例

(2) 定着用くさびの点検

定着用くさびを使用する際は、有害な変形、割れおよび付着物がないことや歯形の状態を確認しなければならない。定着用くさびの歯形の例を**図 7.2** に示す。

〔くさびに関する主なチェック項目〕

- 1)歯形に欠落がないこと。
- 2) 歯形に詰まった付着物は、ワイヤーブラシで除去すること。
- 3) くさびに割れがないこと。

上記を満足しないくさびは使用してはならない。



図 7.2 定着用くさびの歯形の例



7.4 緊張作業

7.4.1 緊張作業の準備および点検・注意事項

安全確実な緊張定着作業を行うため、次に示す準備作業と点検および注意事項を守らねばならない。

(1) PC鋼材に関する事項

- ① PC鋼材の確認
 - ・PC鋼材表面に、安全確実な定着を妨げる異物が付着していてはならない。特にセメントペーストや 泥が付着するケースが多く、確実に除去する。
 - ・定着具の背後でPC鋼材が交差しないように配置する。
- ② 余長の確認
 - 緊張作業に必要なPC鋼材の余長があることを確認する。
- ③ ジャッキセット
 - ・ジャッキのセット時に、定着具の軸芯とPC鋼材およびジャッキの軸芯が一致しているか確認する。 軸芯の不一致や、PC鋼材のねじれがある場合、プレストレッシング中にPC鋼材が破断する恐れが ある。
- ④ PC鋼材の切断
 - ・高速カッター、ディスクグラインダー等にて切断する(基本的にガス切断は行わない)。

(2) 定着具に関する事項

- ・定着具は、安全確実な定着を妨げる恐れのある異物がないように、清掃しなければならない。
- ・くさび背面やアンカーヘッド孔などの定着接触面には、減摩剤(二硫化モリブデングリース)を適時 塗布し、過度な摩擦が生じないようにする。

(3) ジャッキに関する事項

- ① ジャッキのホース取付け部の清掃, 点検
- ② ジャッキの吊り具や吊り装置の点検
- ③ ホースの接続(図 7.3 参照)
 - ・油圧カプラーを差込み、キャップを手で締めこむ。スパナ等での締め付けは不要である。
 - ・ホースは端部が色分けされており、ホース取り付け時には油の送り側(赤)と戻し側(黄)を間違う ことのないように、ジャッキ側とポンプ側の取り付け口の色を合わせて接続しなければならない。
- ④ ジャッキ内およびホース内の空気の排出
 - ・緊張作業前にポンプとジャッキを接続してジャッキのピストンを 2~3 往復作動させ、ジャッキ内とホース内の空気を排出する。
- ⑤ ホース接続金具の取扱い
 - ・ホースの接続金具を持ってジャッキを移動させる等、接続金具背後を急激に曲げてはならない。







図 7.3 ホース接続の例(左:ジャッキとの接続,右:ポンプとの接続)

(4) ポンプに関する事項

- ① 電源の確保と作動の確認
 - ・電動ポンプを使用する時は、電源および電圧を事前に確認し、作動状態を確認する。
- ② 油量の点検
 - ・油量の残量を確認する。満タンであることを標準とする(必要最小油量は満タン時の1/2)。
- ③ 圧力計のキャリブレーション
 - ・標準圧力計を用い、適時キャリブレーションを行わなければならない。 (通常は、機材出荷時にキャリブレーションが行われ、キャリブレーション表が添付されるので、これに従ってよい。)



7.4.2 首長チェアを使用する緊張作業

首長チェアは、リングナットによる緊張導入力の調整や再緊張を必要としない場合に使用するものであり、切欠き部分等の狭い空間での緊張にも対応できる形状となっている。首長チェアはアンカーヘッドに据え付けて、ジャッキ反力をアンカーヘッドに伝達するもので、緊張時にくさびが抜け出さないように押さえる役目も果たす。首長チェア先端のクリアランスは、PC鋼より線と防食PC鋼より線、二ツ割くさびと三ツ割くさびによって異なるため、その点に留意し調整して使用する必要がある。

首長チェアを用いる場合の緊張作業工程のフローを**図 7.4 \sim 7.5** に、使用状況と構成を**図表 7.1** に示す。

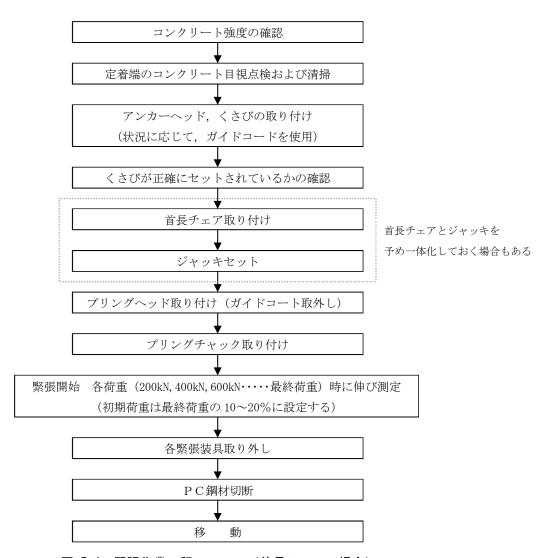


図 7.4 緊張作業工程のフロー(首長チェアの場合)



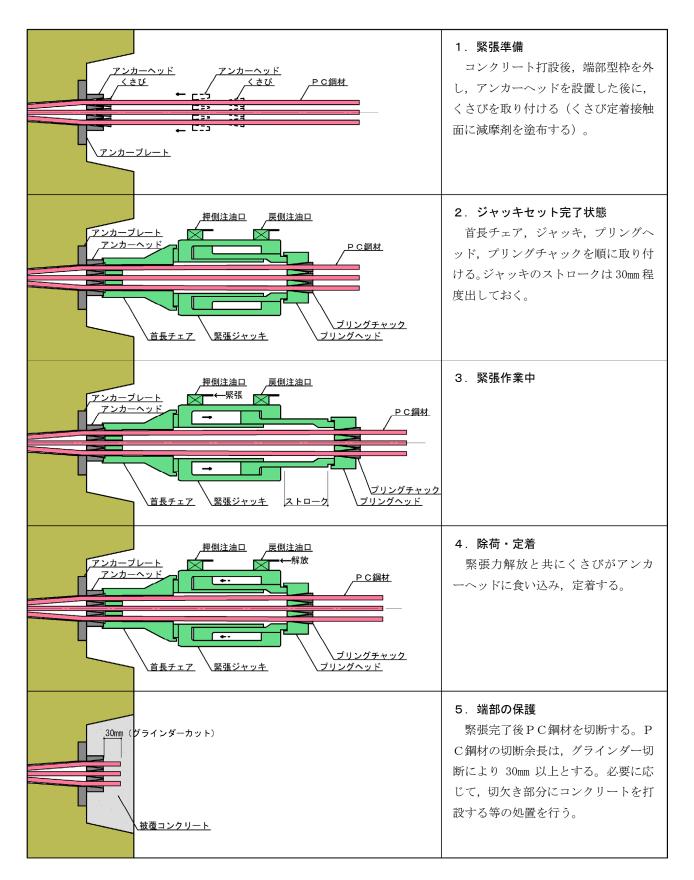
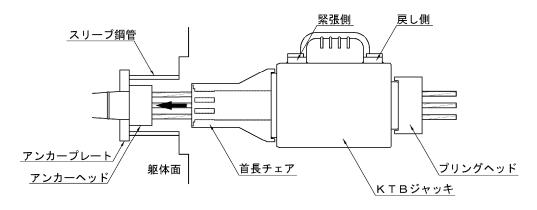


図 7.5 緊張工程の図式(首長チェアの場合)



図表 7.1 首長チェア使用の緊張状況と部品構成例





部 品 名 称	説明
首長チェア	ジャッキ反力をアンカーヘッドに取るタイプで、切欠き等に使用するチェア。 緊張の際にくさびが抜け出してこないように、くさび押さえが兼用になってい る。図では、支圧板にスリーブ管を取り付けて切欠きを構成した例を示す。
プリングヘッド	ジャッキの後部でPC鋼材を一時的に定着するためのアンカーヘッドで、プリングチャックの挿入されるコーン状の孔があいている。
プリングチャック	緊張中にPC鋼材を掴むための三ツ割くさびである。使用前に目視にて外観を確認し、異常がある場合には廃棄処分する。



7.4.3 カーブチェアを使用する緊張作業

カーブチェアは、コンクリート切欠き部等のケーブル軸延長上に緊張作業スペースを確保できない場合に、PC鋼材を切欠き外に導き緊張する場合に使用する。カーブチェアは先端アタッチメントを介してアンカーヘッドに据え付けて、ジャッキ反力をアンカーヘッドに伝達するもので、 10° の勾配がついており 1_{f} ケ所の緊張につき最大 3 個(30°)まで使用できる。先端アタッチメントのクリアランスは、PC 質より線と防食 PC 質より線、二ツ割くさびと三ツ割くさびによって異なるため、その点に留意し調整して使用する必要がある。通常、カーブチェアとジャッキの間には首長チェアを組み合わせて使用する。

カーブチェアを用いる場合の緊張作業工程のフローを**図 7.6 \sim 7.7** に、使用状況と構成を**図表 7.2** に示す。

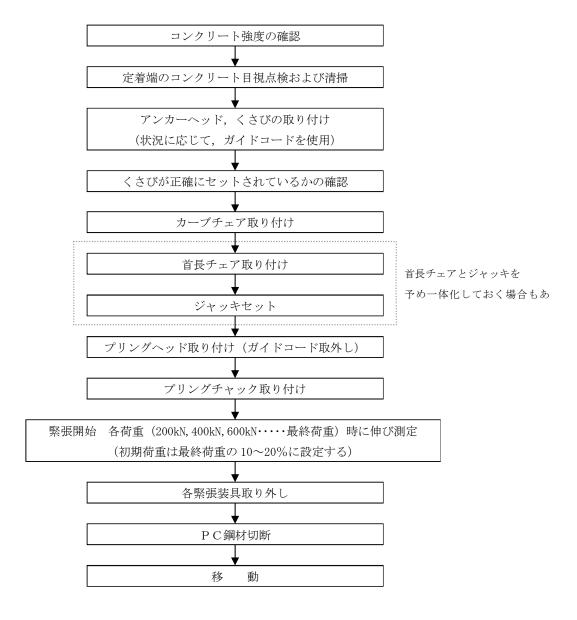


図 7.6 緊張作業工程のフロー (カーブチェアの場合)

張 作

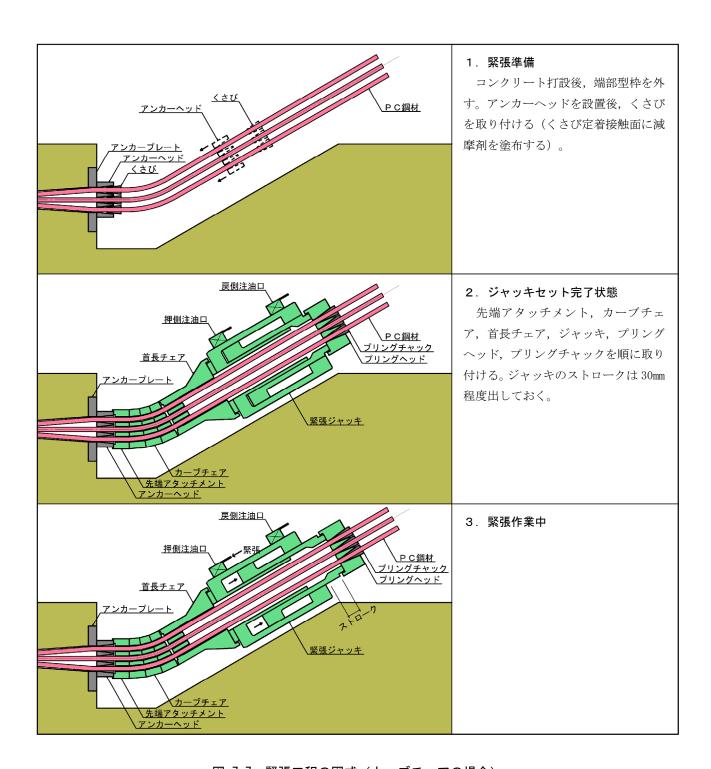


図 7.7 緊張工程の図式 (カーブチェアの場合)

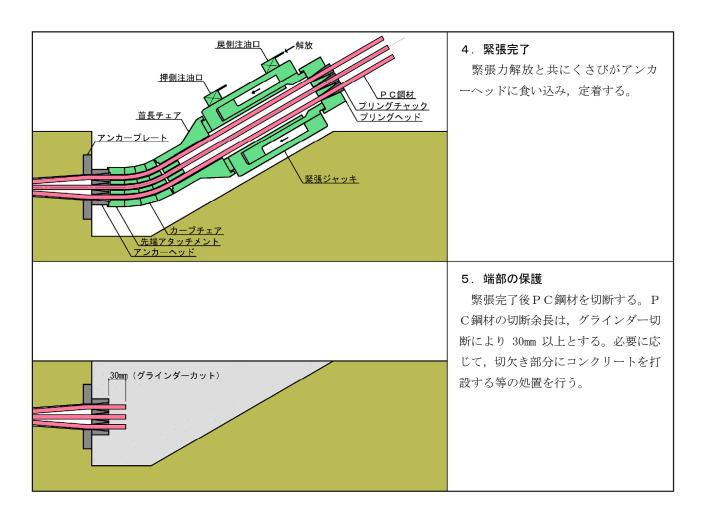


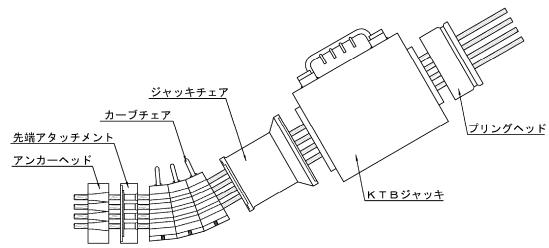
図 7.7の続き 緊張工程の図式 (カーブチェアの場合)

作



図表 7.2 カーブチェア使用の緊張状況と部品構成例





部 品 名 称	説明
カーブチェア	コンクリート切欠き部の外で緊張するためにPC鋼材を導き,ジャッキ反力を アンカーヘッドに伝えるための勾配のついたチェアで,最大3個まで使用でき る。
先端アタッチメント	アンカーヘッドとカーブチェアの間に使用する。
ジャッキチェア	カーブチェアとジャッキの間に使用するチェア。通常は首長チェアを使用する。
プリングヘッド	ジャッキの後部でPC鋼材を一時的に定着するためのアンカーヘッドで、プリングチャックの挿入されるコーン状の孔があいている。
プリングチャック	緊張中にPC鋼材を掴むための三ツ割くさびである。使用前に目視にて外観を確認し、異常がある場合には廃棄処分する。

業



7.4.4 F型チェアを使用する緊張作業

F型チェアは、リングナット付きの定着具(L型またはLL型)を使用し、緊張導入力の調整や再緊張等を行う場合に用いるものである。ただし、最終緊張まではグラウトが注入されていないものとする。F型チェアは支圧板に据え付けて、ジャッキ反力を支圧板に伝達するもので、フラットバーおよびアジャストプレートと組み合わせて使用する。アジャストプレートのクリアランスは、PC鋼より線と防食PC鋼より線、二ツ割くさびと三ツ割くさびによって異なるため、その点に留意し調整して使用する必要がある。また、LL型定着具を用いた場合には、テンションバーおよびカプラーを組み合わせることにより余長切断後に再緊張することが可能である。

F型チェアを用いて緊張導入力を調整する場合の緊張作業の工程フローを**図 7.8** \sim **7.9** に,使用状況を **図表 7.3** に示す。また,余長切断後の再緊張の工程フローを**図 7.10** に示す。

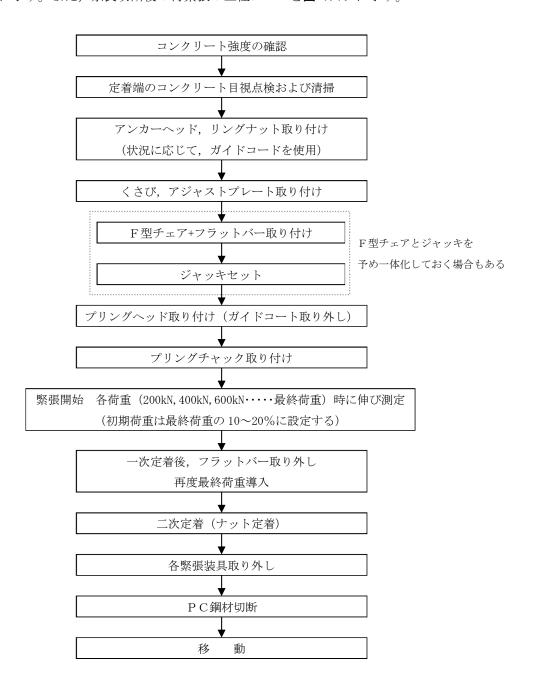


図 7.8 緊張作業工程のフロー (F型チェアの場合)

張 作

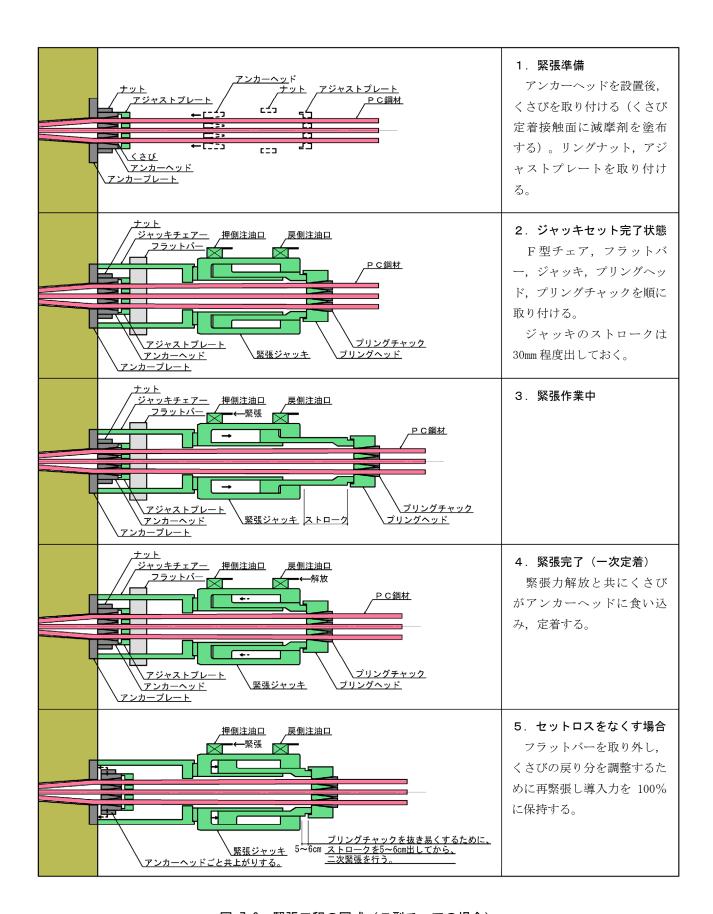


図 7.9 緊張工程の図式 (F型チェアの場合)

張作業

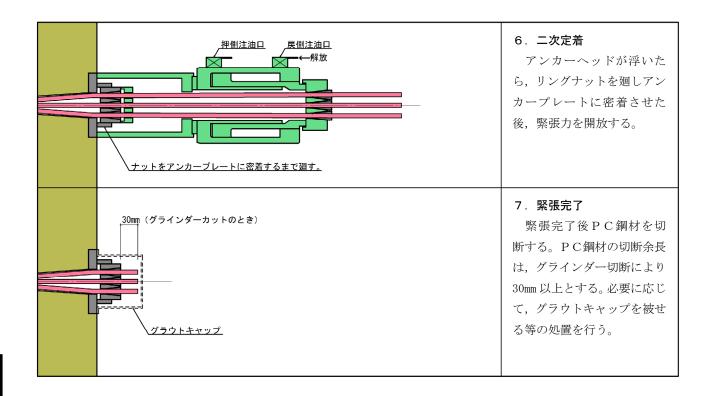


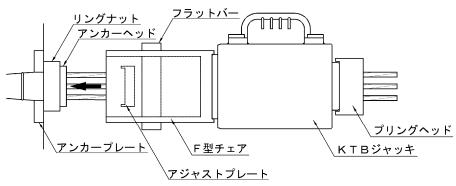
図 7.9 の続き 緊張工程の図式 (F型チェアの場合)

作業



図表 7.3 F型チェア使用の緊張状況と部品構成例





部 品 名 称	説 明
F型チェア	ジャッキ反力を支圧板に取るタイプで、二次緊張に使用できるチェア。
アジャストプレート	アンカーヘッドとフラットバーの間に使用され、緊張の際にくさびが抜け出さ ないようにしている押さえ板。
フラットバー	F型チェアのスリットに差し入れ、アジャストプレートを押さえる。
プリングヘッド	ジャッキの後部でPC鋼材を一時的に定着するためのアンカーヘッドで、プリングチャックの挿入されるコーン状の孔があいている。
プリングチャック	緊張中にPC鋼材を掴むための三ツ割くさびである。使用前に目視にて外観を確認し、異常がある場合には廃棄処分する。



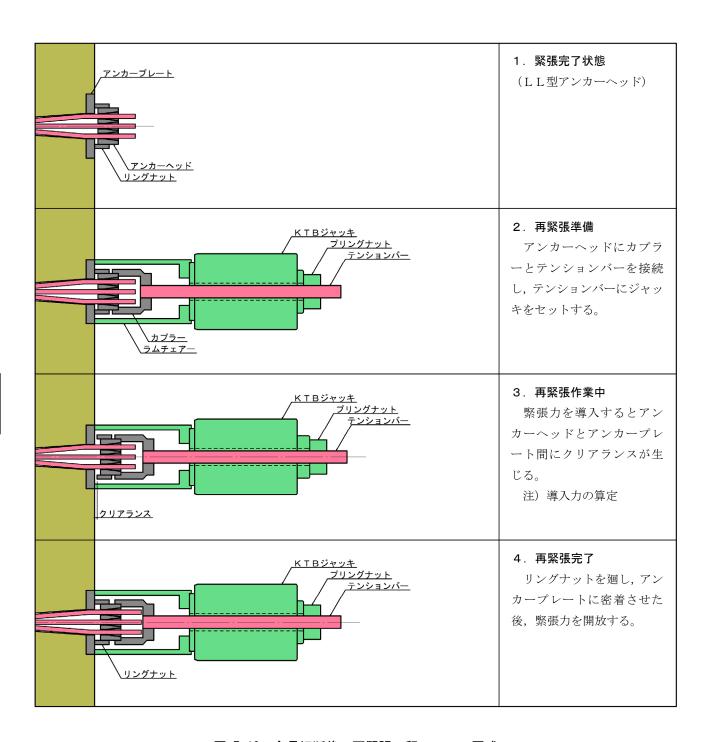


図 7.10 余長切断後の再緊張工程フローの図式



7.4.5 S型チェアを使用する緊張作業

S型チェアは、主に仮設グラウンドアンカーの緊張あるいは二次定着を行う場合に使用する。二次定着が必要となる場合には、リングナット付きの定着具(L型)を使用し(LL型は使用不可)、二次定着時においてもグラウトが注入されていないものとする。S型チェアは支圧板に据え付けて、ジャッキ反力を支圧板に伝達するもので、アジャストプレートと組み合わせて使用する。アジャストプレートのクリアランスは、PC鋼より線と防食PC鋼より線、二ツ割くさびと三ツ割くさびによって異なるため、その点に留意し調整して使用する必要がある。

S型チェアを用いる場合の緊張作業工程のフローを**図 7.11 \sim 7.12** に、緊張機器部品の構成例を**図** 表 7.4 に示す。

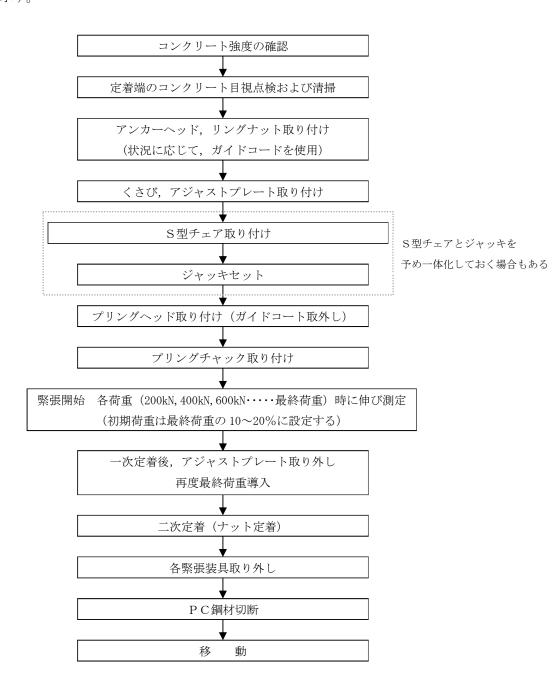


図 7.11 緊張作業工程のフロー (S型チェアの場合)

作



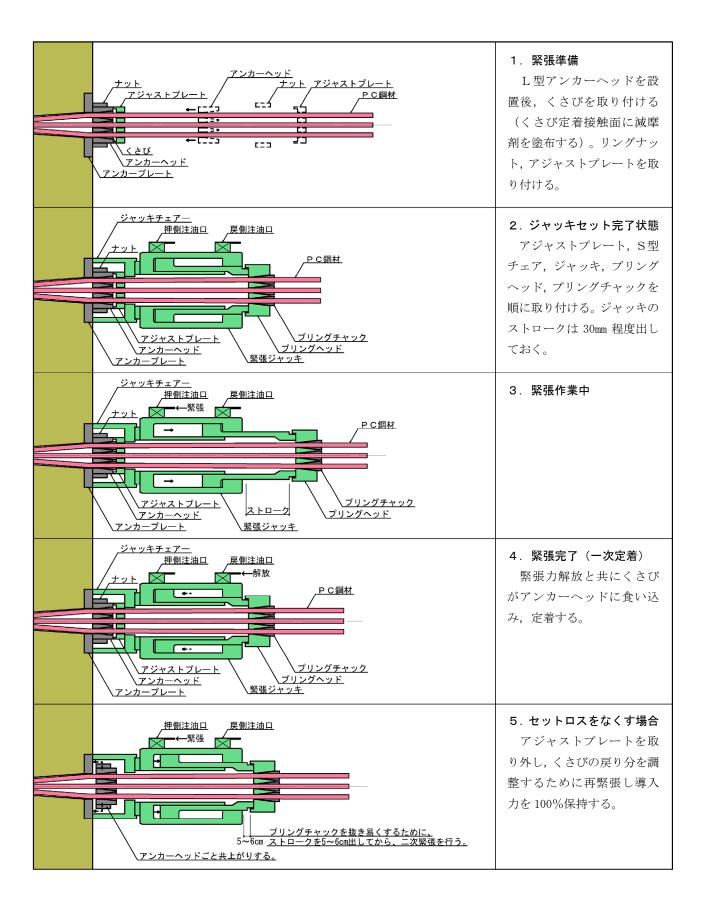


図 7.12 緊張工程の図式 (S型チェアの場合)

緊

張

作

業

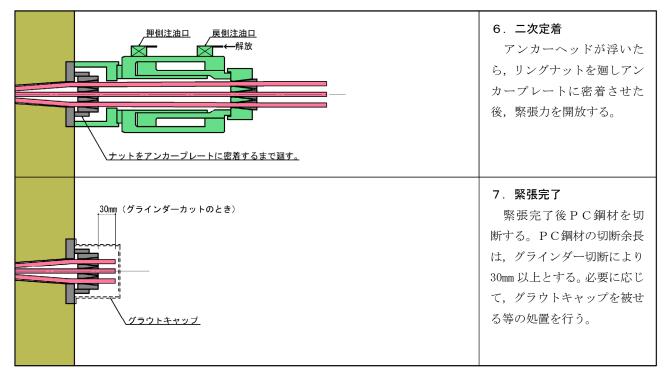


図 7.12 の続き 緊張工程の図式 (S型チェアの場合)

リングナット アンカーヘッド アンカープレート アジャストプレート KTBジャッキ S型チェア

図表 7.4 S型チェア使用の部品構成例

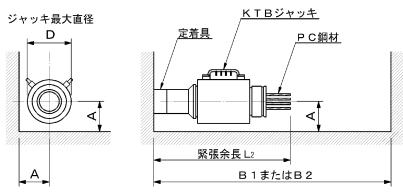
部 品 名 称	説明
S型チェア	ジャッキ反力を支圧板に取るタイプで、二次緊張に使用できるチェア。
アジャストプレート	アンカーヘッドとチェアの間に使用され、緊張の際にくさびが抜け出さないよ うにしている押さえ板。
プリングヘッド	ジャッキの後部でPC鋼材を一時的に定着するためのアンカーヘッドで、プリングチャックの挿入されるコーン状の孔があいている。
プリングチャック	緊張中にPC鋼材を掴むための三ツ割くさびである。使用前に目視にて外観を確認し、異常がある場合には廃棄処分する。

7.4.6 緊張作業に必要な空間

緊張作業にあたっては、ジャッキやチェア等緊張機器の装着、操作に必要な空間をあらかじめ確保しておかなければならない。必要な空間は、緊張機器の種類や定着具の種類によって異なる。緊張作業に必要な空間の算出方法を 図 7.13 に示す。

張作業





 $A \ge D/2 + 30$ mm

B 1 \ge L $_2+$ 緊張機器一式の長さ(ジャッキチェア,プリングヘッドを一体としてセットする場合) B 2 \ge L $_2+$ ジャッキ長(ジャッキおよび付属部品を別々にセットする場合)

図 7.13 緊張作業空間

 L_2 (緊張余長) の算出方法については、「6.3.1 余長」を参照のこと。緊張ジャッキ長は、ストロークが出ていない状態のときの数値である。首長チェアおよびF型チェアを使用した場合における定着ユニットとジャッキの組合せごとの必要作業空間の例を 表 $7.2 \sim 7.3$ に示す。

表 7.2 首長チェアを使用した場合に必要となる緊張作業空間の例

		1	1	1	1		1	1
使用ジャッキ 名称	ユニット	D	$A_{m\ i\ n}$	緊張機器 一式	ジャッキ長	L 2**	В 1 тіп	В 2 _{т і п}
4147		mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm
KTB- 600-200	K5-3	170	120	674	381	1,040	1, 720	1, 430
KTB- 600-400	K5-3	170	120	1034	611	1, 400	2, 440	2, 020
KTB-1000-150	K5-5 • 7	225	150	629	336	990	1,620	1, 330
KTB-1000-250	K5-5 • 7	225	150	714	421	1,080	1,800	1,510
KTB-1000-400	K5-5 • 7	225	150	864	571	1, 230	2, 100	1,810
KTB-1600-150	K5-8	270	165	660	350	1,020	1,680	1, 370
KTB-1700-150	K5-12	275	170	641	361	1,010	1,660	1, 380
KTB-1700-200	K5-12	275	170	693	413	1,060	1,760	1, 480
KTB-2500-200	K5-19	360	220	923	613	1, 300	2, 230	1, 920
KTB-2500-400	K5-19	350	210	1010	700	1, 390	2, 400	2,090
KTB- 600-200	K6-3	170	120	644	381	1,010	1,660	1, 400
KTB- 600-400	K6-3	170	120	874	611	1, 240	2, 120	1,860
KTB-1000-150	K6-5	225	150	629	336	990	1,620	1, 330
KTB-1000-250	K6-5	225	150	714	421	1,080	1,800	1,510
KTB-1000-400	K6-5	225	150	864	571	1, 230	2, 100	1,810
KTB-1700-150	K6-7	275	170	626	361	1,010	1,640	1, 380
KTB-1700-200	K6-7	275	170	678	413	1,060	1,740	1, 480
KTB-2500-200	K6-12	360	220	923	613	1, 310	2, 240	1, 930
KTB-2500-400	K6-12	350	210	1010	700	1, 390	2, 400	2, 090
KTB-4000-210	K6-19	475	270	860	510	1, 260	2, 120	1,770

注)※ 図表 6.1 で示した P C 鋼材の緊張余長。

張

表 7.3 F型チェアを使用した場合に必要となる緊張作業空間の例

使用ジャッキ 名称	ユニット	D	A _{min}	緊張機器 一式	ジャッキ長	L 2**	В 1 m і п	В 2 _{т і п}
4 你		mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm
KTB- 600-200	K5-3	170	120	739	381	1,040	1, 780	1, 430
KTB- 600-400	K5-3	170	120	969	611	1, 270	2, 240	1,890
KTB-1000-150	K5-5 • 7	225	150	694	336	1,000	1,700	1, 340
KTB-1000-250	K5-5 • 7	225	150	779	421	1,080	1,860	1,510
KTB-1000-400	K5-5 • 7	225	150	929	571	1, 230	2, 160	1,810
KTB-1700-150	K5-12	275	170	776	361	1,080	1,860	1, 450
KTB-1700-200	K5-12	275	170	828	413	1, 130	1, 960	1, 550
KTB-1700-250	K5-12	295	180	878	463	1, 180	2, 060	1,650
KTB-1700-400	K5-12	295	180	1058	613	1, 360	2, 420	1, 980
KTB-2500-200	K5-19	360	220	1103	613	1, 410	2, 520	2, 030
KTB-2500-400	K5-19	350	210	1190	700	1, 490	2, 680	2, 190
KTB- 600-200	K6-3	170	120	739	381	1,040	1, 780	1, 430
KTB- 600-400	K6-3	170	120	969	611	1, 270	2, 240	1, 890
KTB-1000-150	K6-5	225	150	694	336	1,000	1,700	1, 340
KTB-1000-250	K6-5	225	150	779	421	1,080	1,860	1,510
KTB-1000-400	K6-5	225	150	929	571	1, 230	2, 160	1,810
KTB-1700-150	K6-7	275	170	776	361	1,080	1,860	1, 450
KTB-1700-200	K6-7	275	170	828	413	1, 130	1, 960	1,550
KTB-1700-250	K6-7	295	180	878	463	1, 180	2, 060	1,650
KTB-1700-400	K6-7	295	180	1058	613	1, 360	2, 420	1, 980
KTB-2500-200	K6-12	360	220	1103	613	1, 410	2, 520	2, 030
KTB-2500-400	K6-12	350	210	1190	700	1, 490	2, 680	2, 190
KTB-4000-210	K6-19	475	270	995	510	1, 300	2, 300	1,810

注)※図表 6.2 で示したPC鋼材の緊張余長。



7.5 緊張機器

7.5.1 KTBジャッキ・油圧ポンプの適用範囲

本工法のPC鋼材に緊張力を導入する場合,KTBジャッキを用いて緊張・定着する。PC鋼材の種類・本数に対応する緊張機器を使用する必要がある。緊張機器は、油圧式ジャッキ、ポンプおよび圧力計等によって構成されている。本工法に用いられる主要ジャッキ・油圧ポンプの組合せと対応する緊張ユニットを表 7.4 に示す。(容量 4,000kN を超えるジャッキについてはKTBにお問い合わせください)

なお,同一ジャッキで緊張対象ユニットが異なる場合は,その付属部品のジャッキチェア,プリングへッド等を交換する。

表 7.4 緊張対象ユニットに対する緊張機器の組合せ

ジャッキ種別		ジャッキ寸法(概略)				即邓北小	L	
		外径	内径	全長	ポンプ		緊張対象ユニット	
	記号-kN×ストローク	mm	mm	mm		K5	К6	
モノストランド	KCL-220×200	100	18	512	E P U-365M	K5-1	K6-1	
ジャッキ	KCL-500×200	146	23	493	E P U-365M	_	_	
	KTB- 500×150	155	50	331	E P U-310 K	VE 0		
	KTB- 500×180	155	50	361	E P U-310K	K5-3		
	K T B− 600× 50	170	74	135	E P U-310K			
	KTB- 600×200	170	70/74	381	E P U-310K	K5-3, K5-5	K6-3	
	KTB- 600×400	170	70/74	611	E P U-310K			
	K T B−1000× 50	215	95	155	E P U-310K		K6-3, K6-4 K6-5	
	KTB-1000×150	225	90	332/336	E P U-310K	K5-3, K5-5		
	KTB-1000 \times 250	225	90	421/445	E P U-310K	K5-7		
センターホール	KTB-1000×400	225	95	586	E P U-310K			
ジャッキ	KTB-1600×150	270	105	310/350	E P U-310K	K5-8, K5-12		
	KTB-1700×150	275	105	361	E P U-310K		We T We o	
	K T B−1700×200	275	105	413	E P U-310K	K5-8, K5-12		
	K T B –1700 \times 250	295	120	463	E P U-310K	NO-8, NO-12	K6-7, K6-8	
	K T B -1700×400	295	120	613	E P U-310K			
	KТВ-2500 \times 200 а	360	140	613	E P U-400	VE 10		
	K T B-2500×200 b	380/410	180	475	E P U-400	K5-19	K6-12	
	K T B –2500 \times 400	350	140	700	E P U-400	_		
	KTB-4000×210	475	206	510	E P U-400	K5-31	K6-19	
フロントエンド	Z P E 100FJ-1000×220	240	_	450	E P U-310K	K5-7	_	
ジャッキ	Z P E 170FJ-1700×220	318	_	470	E P U-310K	K5-12	_	



7.5.2 KTBジャッキの諸元

KTBジャッキの諸元を表 7.5 に、外観形状を図 7.14 ~ 7.16 に示す。

表 7.5 KTBジャッキの諸元

		24 7.0		1 7 1 07 1	H > C			
ジャッキ種別		最大 緊張荷重	最大 ストローク	最大 緊張圧力	緊張側 受圧面積	全 長 (閉じた時)	最大 直径	質 量 (約)
	記号-kN×ストローク	kN	mm	MPa	m^2	mm	mm	kg
モノストランド	KCL-220×200	220	200	68.6	0.00321	512	100	22
ジャッキ	KCL- 500×200	500	200	69	0.00725	493	146	47
	KTB- 500×150	500	150	55. 9	0.00895	331	155	35
	KTB- 500×180	500	180	55. 9	0.00895	361	155	38
	K T B− 600× 50		50	66. 5	0.00903	135	170	17
	KTB- 600×200	600	200	66. 5	0.00903	381	170	52
	KTB- 600×400		400	66. 5	0.00903	611	170	77
	K T B−1000× 50	1,000	50	66. 4	0. 01506	155	215	32
	KTB-1000 \times 150		150	53. 2	0.01880	332/336	225	68
	KTB-1000 \times 250		250	53. 2	0.01880	421/445	225	84
センターホール	KTB-1000×400		400	60.6	0.01649	586	225	120
ジャッキ	KTB-1600×150	1,600	150	60.5	0. 02647	310/350	270	95/101
	KTB-1700 \times 150		150	64. 2	0. 02649	361	275	115
	KTB-1700 \times 200	1 700	200	64. 2	0.02647	413	275	108
	KTB-1700 \times 250	1, 700	250	57.7	0. 02947	463	295	163
	KTB-1700×400		400	57.7	0. 02947	613	295	220
	KTB-2500×200 a		200	61.6	0.04060	613	360	275
	KTB-2500×200 b	2, 500	200	66. 7/56. 8	0. 03746/0. 04398	475	380/410	290/325
	KTB-2500×400		400	66. 7	0.03752	700	350	400
	KTB-4000×210	4,000	210	57. 5	0.06955	510	475	443
フロントエンド	Z P E 100FJ-1000×220	1,000	220	55. 1	0. 01814	450	240	108
ジャッキ	Z P E 170FJ-1700×220	1,700	220	61. 5	0. 02765	470	318	195

注1) 全長および質量は、付属金具(ジャッキチェア、プリングヘッド)を含まない。

注2) 最大直径はシリンダー部外径であり、持ち手およびホース接続部を含まない。

張作業



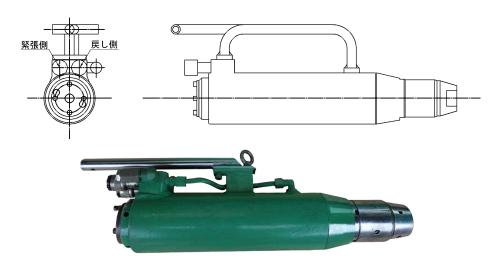


図 7.14 モノストランド用ジャッキの形状

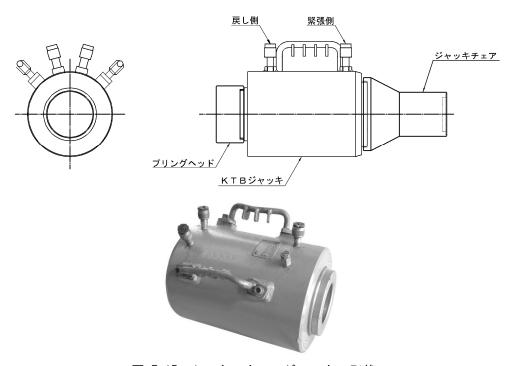


図 7.15 センターホールジャッキの形状

ZPE170FJ (1700kN×220mm)

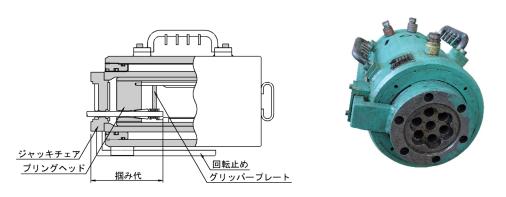


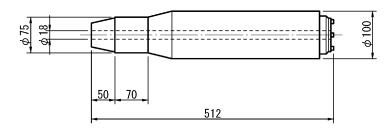
図 7.16 フロントエンドジャッキの形状



(1) モノストランドジャッキ

ジャッキ内にプリングチャックが内蔵されており、プリングヘッドは不要である。PC鋼材ユニット構成が1本のタイプの緊張に使用し、2種類のタイプがある。それぞれの形状・寸法を図7.17に示す。

KCL-220×200



KCL-500×200

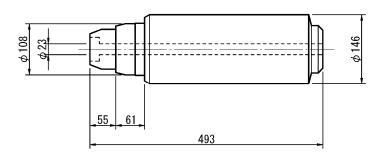
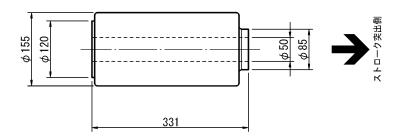


図 7.17 モノストランドジャッキの形状・寸法(全2タイプ)

(2) センターホールジャッキ

マルチストランド用の緊張ジャッキであり、ユニットに対応した 18 種類のタイプがある。それぞれの形状・寸法を**図 7.18** に示す。

KTB-500×150



KTB-500×180

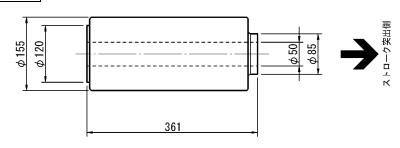
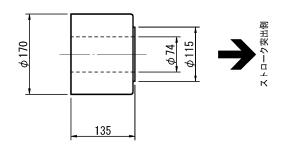
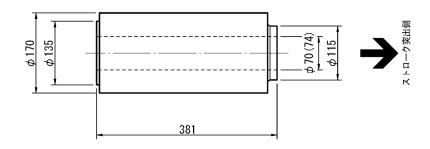


図 7.18 センターホールジャッキの形状・寸法(全18タイプ)

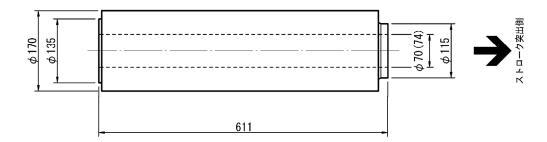
KTB-600×50



KTB-600×200 (センターホール内径 70/74)



KTB-600×400 (センターホール内径 70/74)



KTB-1000×50

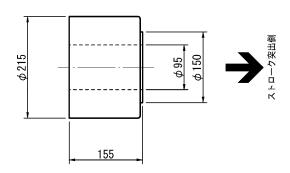
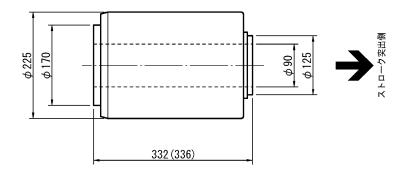


図 7.18 の続き センターホールジャッキの形状・寸法(全18 タイプ)

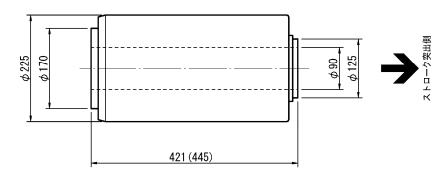
作業



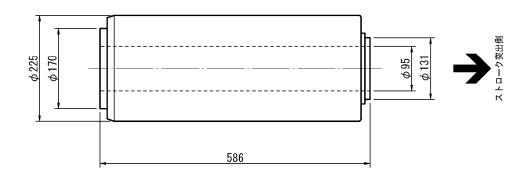
KTB-1000×150 (全長 332/336)



KTB-1000×250 (全長 421/445)



KTB-1000×400



KTB-1600×150 (全長 310/350)

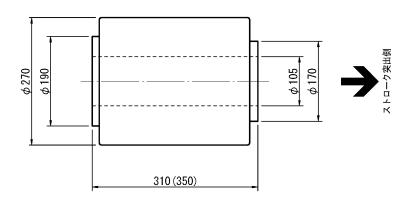
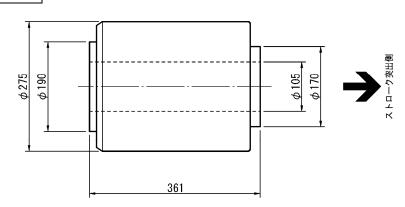


図 7.18 の続き センターホールジャッキの形状・寸法(全18 タイプ)

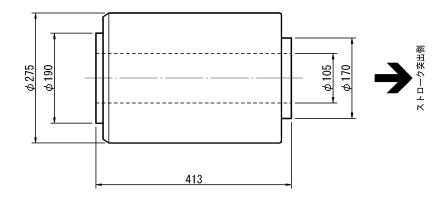
7

緊 張

作 業



KTB-1700×200



KTB-1700×250

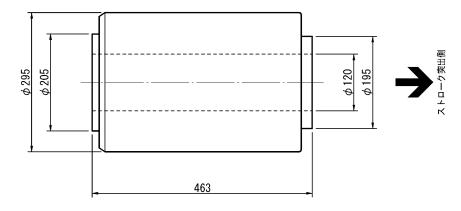
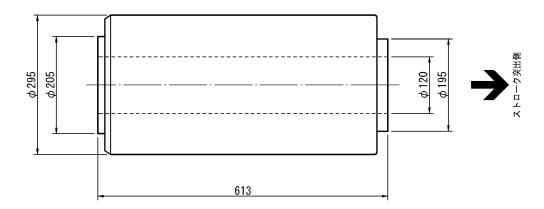


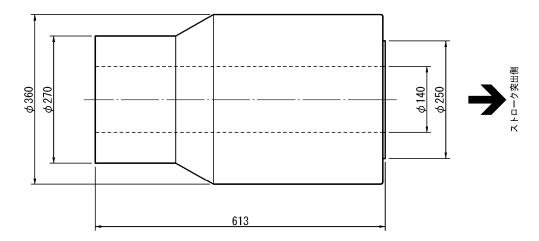
図 7.18 の続き センターホールジャッキの形状・寸法 (全18 タイプ)



KTB-1700×400



KTB-2500×200 a



KTB-2500×200 b (外径 380/410)

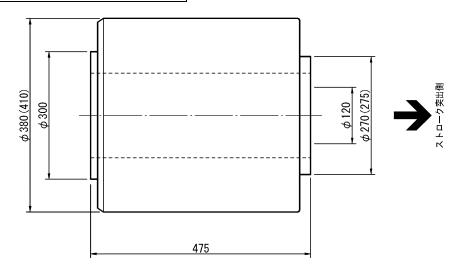
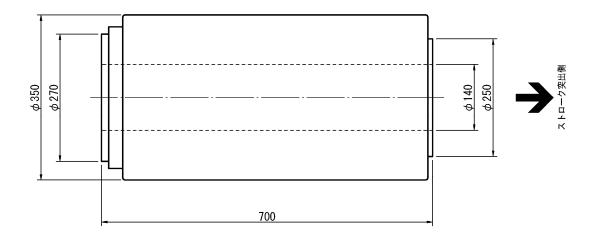


図 7.18 の続き センターホールジャッキの形状・寸法(全18 タイプ)



KTB-2500×400



KTB-4000×210

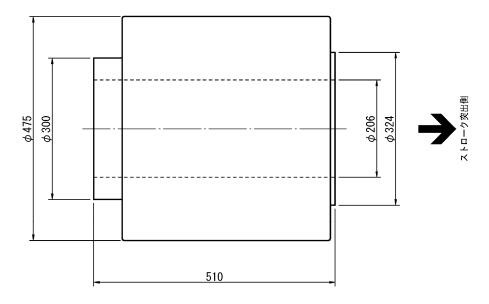


図 7.18 の続き センターホールジャッキの形状・寸法 (全18 タイプ)

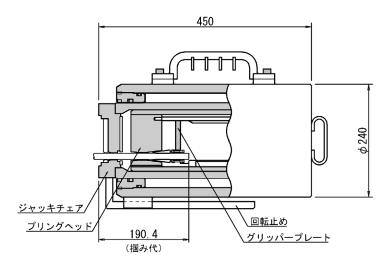
緊張作業



(3) フロントエンドジャッキ

PC鋼材の余長を長くとれない場合には、ジャッキの先端でPC鋼材を掴むフロントエンドジャッキを用いる。2種類のタイプを保有しており、それぞれの形状・寸法を図7.19に示す。

ZPE-100FJ (1000kN×220mm)



ZPE-170FJ (1700kN×220mm)

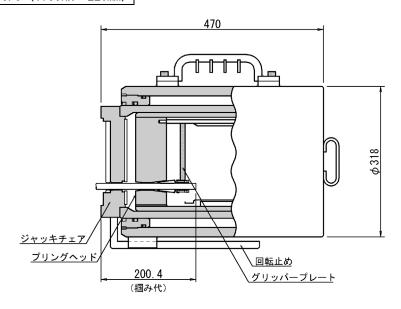


図 7.19 フロントエンドジャッキの形状・寸法(全2タイプ)



7.5.3 油圧ポンプ

ジャッキと油圧ポンプには,**表** 7.4 に示すように適合する組合せがあり,施工時には確認して使用する必要がある。油圧ポンプの外観形状を図 7.20 \sim 7.22 に,その諸元を表 7.6 に示す。緊張時の荷重(ジャッキ内部の圧力)は,図 7.23 に示す圧力計をジャッキに接続して計測する。



図 7.20 EPU - 365M



図 7.21 EPU - 310K



図 7.22 EPU - 400



図 7.23 圧力計

表 7.6 油圧ポンプの諸元

名 称	モーター出力	最高出力	吐 出 量	質量	寸 法
<u></u>	kw	MPa	ℓ /min	kg	mm
E P U-365M	0.75	70	低圧 3.0, 3.6 高圧 0.5, 0.6	78	$550\times250\times551$
E P U-310K	1.5	70	低圧 4.7,5.7 高圧 1.2,1.4	85	$600 \times 250 \times 460$
E P U-400	3. 7	70	低圧 6.5 高圧 2.1	125	$800 \times 350 \times 660$



7.5.4 ジャッキチェアの形状と寸法

各種チェアの外観形状を**図 7.24** に、それぞれの形状・寸法を**図表 7.5** ~ **7.9** に示す。



図 7.24 各種ジャッキチェアの外観形状

作業

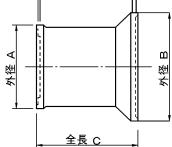


(1) 首長チェア

首長チェアの形状・寸法を**図表 7.5** に示す。首長チェアを使用した緊張方法は,「7.4.2 首長チェアを使用する緊張作業」を参照のこと。下図に示す首長チェアのクリアランスは、PC鋼材の種類およびくさびの種類によって異なる。一般にPC鋼より線と二ツ割くさびの組合せの場合は 4mm のクリアランスがあるもの,防食PC鋼より線と二ツ割くさびの組合せの場合は 8mm のクリアランスのものを使用する。(三ツ割くさびとの組合せについてはKTBまでご相談ください)

クリアランス

図表 7.5 首長チェア



	貫通孔数	PC鋼材	ī	首長チェア	7	質量	
ユニット	貝理化級	本 数	A	В	С	貝里	対応ジャッキ
	個	本	mm	mm	mm	kg	
K5-3	9	0 - 0	95	130	220	9. 7	W.T.D. 500×150 W.T.D. 500×100
K5−3	3	2~3	95	130	350	14. 6	KTB- 500×150, KTB- 500×180
K5-5	5	4~5	108	193	220	17.6	KTB-600×200, KTB-600×400, KTB-1000×150 KTB-1000×200, KTB-1000×400
K5-7	7	6~7	116	193	220	17. 7	KTB-1000×150, KTB-1000×250, KTB-1000×400
K5-8	8	8	126	210	225	15. 5	KTB-1600×150, KTB-1700×150, KTB-1700×200
			160	210	120		
WE 10	10	0 . 10	160	210	195	16. 3	17 D 1600 V 150 17 D 1700 V 150 17 D 1700 V 000
K5-12	12	9 ~ 12	160	210	220	21.8	KTB-1600×150, KTB-1700×150, KTB-1700×200
			160	210	350	26. 0	
K5-19 ^{¾1}	19	13~19	190	270	210	46. 2	KTB-2500×200
K5-22	22	20~22	205	300	200	50. 5	K T B-4000×210
K5-31, I	K5-37, K5-	42, K5-55 k	こついては	KTBに	お問い合為	わせくださ	(V) ₀
K6-3	3	2~3	106	147	190	10. 5	KTB- 600×200, KTB- 600×400
V.C. A	4	4	116	193	205	16. 7	KTD 1000 V 150 KTD 1000 V 050 KTD 1000 V 400
K6-4	4	4	120	193	220	20. 1	KTB-1000×150, KTB-1000×250, KTB-1000×400
K6-5	5	4~5	126	193	220	17.8	KTB-1000×150, KTB-1000×250, KTB-1000×400
K6-7	7	6~7	147	210	180	23. 0	KTB-1600×150, KTB-1700×150, KTB-1700×200
K6-12	12	8~12	190	270	210	39. 0	KTB-2500×200, KTB-2500×400
K6−19 [*] 2	19	13~19	220	330	250	88. 7	KTB-4000×210

注 1) % 1 P C 鋼材に防食 P C 鋼より線を使用するときは、首長チェア先端(外径 A 側)に専用のアタッチメントを接続する。

注2)※2 PC鋼材に防食PC鋼より線を使用するときは、別途検討が必要となる。

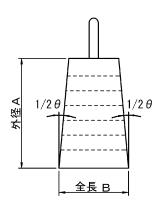
K6-8, K6-22, K6-31, K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせください。



(2) カーブチェア

カーブチェア,カーブチェア用先端アタッチメントの形状・寸法を図表 7.6 ~ 7.7 に示す。カーブチ ェアを使用した緊張方法は、「7.4.3 カーブチェアを使用する緊張作業」を参照のこと。先端アタッチ メントのクリアランスは首長チェアと同様に、PC鋼材の種類およびくさびの種類によって異なる。(三 ツ割くさびとの組合せについてはKTBまでご相談ください)

図表 7.6 カーブチェア



71	A	В	θ	質量
ユニット	mm	mm	0	kg
K5-3	80	40	6	1. 3
K5-7	115	51	10	2.5
K5-8	124	60	10	3. 6
K5-12	144	74	10	6. 0
K5-19	175	90	10	10.8

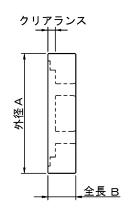
K5-5, K5-22, K5-31, K5-37, K5-42, K5-55 については

KTBにお問い合わせください。

190

K6-3, K6-4, K6-5, K6-7, K6-8, K6-19, K6-22, K6-31, K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせください。

図表 7.7 カーブチェア用先端アタッチメント



7-11	A	В	質量
ユニット	mm	mm	kg
K5-3	95	45	2. 0
K5-7	116	50	2. 3
K5-8	126	50	3. 6
K5-12	160	60	6. 3
K5-19	190	70	12. 0

K5-5, K5-22, K5-31, K5-37, K5-42, K5-55 については

KTBにお問い合わせください。

K6-12 50 9.0

K6-3, K6-4, K6-5, K6-7, K6-8, K6-19, K6-22, K6-31, K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせください。

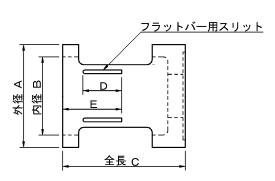
作業



(3) F型チェア

F型チェアの形状・寸法を**図表 7.8** に示す。F型チェアを使用した緊張方法は、「**7.4.4 F型チェアを使用する緊張作業**」を参照のこと。

図表 7.8 F型チェア



対応	A	В	С	D	Е	質量	対象	フラット	バー高さ*						
ジャッキ	mm	mm	mm	mm	mm	kg	ユニット	KN, L	LL						
KTB- 500	135	108	285	100	175	7. 3	K5-3	90	75						
KTB- 600	165	140	285	95	175	10.2	K5-3	90	75						
K I B = 600	100	140	289	95	175	10. 3	K5-5, K6-3	90	65						
							K5-3	90	75						
							K5-5, K6-3	90	65						
KTB-1000	190	160	285/400	100	175	15. 0	K5-7	90	50						
													K5-8	90	45
							K6-5	90	55						
							K5-8	125	80						
KTB-1700	255	224	330	130	210	29. 0	K5-12	125	75						
							K6-7, K6-8	105	60						
KTB-1700	000	050	200	150	0.40	20.0	K5-12	155	105						
(400st)	280	250	360	150	240	36. 0	K6-12	135	75						
IZT D. 0500	200	050	200	150	005	40.0	K5-19	125	_						
KTB-2500	300	250	390	150	225	48. 2	K6-12	120	60						
17 T. D. 4000	340	280	385	130	215	62. 0	K6-19	90	_						
KTB-4000	340	300	385	130	215	73. 0	K5-31	90							

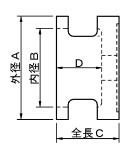
注)※ 対象ユニット緊張時に使用するフラットバーの高さ。



(4) S型チェア

S型チェアの形状・寸法を**図表 7.9** に示す。S型チェアを使用した緊張方法は、「7.4.5 S型チェアを使用する緊張作業」を参照のこと。

図表 7.9 S型チェア



対応	A	В	С	D	質量	対象ユニット	
ジャッキ	mm	mm	mm	mm	kg	К5	К6
V.T.D. 500	155	110	116	86	7. 6	WE 9	
KTB- 500	165	140	120	85	6. 5	K5-3	
KTB- 600	165	140	120	85	6.5	K5-3, K5-5	K6-3
K T B−1000*	190	160	120	85	9. 5	K5-3, K5-5, K5-7, K5-8	K6-3, K6-5
	190	160	120	85	9. 5	K5-8	
KTB-1700	240	200	130	85	17. 5	K5-12	_
	255	224	150	105	19.8	_	K6-7, K6-8
	190	160	120	85	9. 5	K5-8	_
KTB-1700	240	200	130	85	16. 5	K5-12	_
(250st, 400st)	255	224	150	105	19. 9	_	K6-7, K6-8
	280	250/255	150	105	22.8	_	K6-7, K6-8

注) ※ KTB-1000-50stを除く。

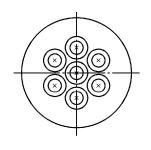
作業

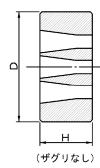


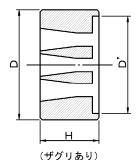
7.5.5 プリングヘッド

プリングヘッドの形状・寸法を**図表 7.10** に示す。プリングヘッドは、KTBジャッキと組み合わせて使用するPC鋼材を緊張し仮定着するためのアンカーヘッドである。

図表 7.10 プリングヘッド









K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 については別途検討. K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-600, KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 65 7.6 KTB-1000 K6-5 5 4~5 150 133 73 7.8 KTB-1000				(ザグリた	に)	(+,	ザグリあり)		
個 本 mm mm kg	l	貫通孔数			1		質量	サウジェッナ	
K5-3 3 2~3 100 86 73 3.5 KTB-500 K5-5 5	ユーツト	個			Б		kg	対応シャッキ	
K5-3 3 2~3 130 116 73 6.0 KTB-600 K5-5 4 150 132 73 8.5 KTB-1000 K5-5 5 4~5 150 131 73 8.0 KTB-1000 K5-7 7 6~7 150 131 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-12 12 9~12 190 173 85 15.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-12 12 9~12 190 173 85 14.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 — 100 46.2 KTB-2500 K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 K<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0<0								KTB- 500	
150 132 73 8.5 KTB-1000 K5-5 5	K5-3	3	2~3						
K5-5 5 4~5 150 131 73 8.0 KTB-1000 K5-7 7 6~7 150 131 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-12 12 9~12 190 173 85 15.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-12 12 9~12 190 173 85 14.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 — 100 46.2 KTB-2500 K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-5 5 4~5				150	132	73	8. 5	KTB-1000	
K5-7 150 134 73 8.0 KTB-1000 K5-7 7 6~7 150 131 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 190 173 85 15.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-12 12 9~12 190 173 85 14.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 - 100 46.2 KTB-1700 K5-31 31 23~31 325 - 100 57.2 KTB-4000 K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 <				130	116	73	6. 0	KTB- 600	
K5-7 7 6~7 150 131 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-8 8 150 135 73 7.5 KTB-1000 K5-12 12 9~12 190 173 85 14.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 — 100 46.2 KTB-2500 K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 たついては別途検討 . ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** **	K5-5	5	4~5	150	131	73	8.0	KTB-1000	
$K5-7$ 7 6~7 150 135 73 7.5 $KTB-1000$ $K5-8$ 8 8 8 150 135 73 7.5 $KTB-1000$ $KTB-1700$ $K5-12$ 12 $9\sim12$ 190 173 85 15.0 $KTB-1600$, $KTB-1700$ $K5-19$ 19 13 \sim 19 250 $-$ 100 46.2 $KTB-2500$ $K5-31$ 31 23 \sim 31 325 $-$ 100 58.2 $KTB-4000$ $K5-37$, $K5-42$, $K5-55$ $K \sim V \sim C i J J E E E E E E E E E E E E E E E E E$				150	134	73	8.0	KTB-1000	
K5-8				150	131	73	7.5	KTB-1000	
K5-8 8 190 173 85 15.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-12 12 9~12 190 173 85 14.0 KTB-1600, KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 — 100 46.2 KTB-2500 K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 KC>VYCは別途検討. K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-7 7 6~7 190 173 85 18.6 <th rowspan<="" td=""><td>K5-7</td><td>7</td><td>6~7</td><td>150</td><td>135</td><td>73</td><td>7.5</td><td>KTB-1000</td></th>	<td>K5-7</td> <td>7</td> <td>6~7</td> <td>150</td> <td>135</td> <td>73</td> <td>7.5</td> <td>KTB-1000</td>	K5-7	7	6~7	150	135	73	7.5	KTB-1000
190		_	_	150	135	73	7. 5	KTB-1000	
K5-12 12 9~12 210 198 85 18.0 KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 — 100 46.2 KTB-2500 K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 たついては別途検討. K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-600, KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 65 7.6 KTB-1000 K6-5 5 4~5 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-7 7 6~7 190 173 85 16.3 KTB-1700 K6-8 8 8 210 198 85 18.6 KTB-1700 K6-12 12 9~12 210 198 85 17.2 KTB-1700 K6-19 19 13~19 324 — 100 35.5 KTB-2500	K5-8	8	8	190	173	85	15. 0	KTB-1600, KTB-1700	
198 85 18.0 KTB-1700 K5-19 19 13~19 250 — 100 46.2 KTB-2500 K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 については別途検討. K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-600, KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 65 7.6 KTB-1000 K6-5 5 4~5 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-7 7 6~7 190 173 85 16.3 KTB-1700 K6-8 8 8 190 173 85 16.3 KTB-1700 K6-12 12 9~12 210 198 85 17.2 KTB-1700 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 KTB-4000				190	173	85	14. 0	KTB-1600, KTB-1700	
K5-22 22 20~22 325 — 100 57.2 KTB-4000 K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 K~0~1 K5-37, K5-42, K5-55 K~0~1 KTB-4000 K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-600, KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 65 7.6 KTB-1000 K6-5 5 4~5 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-7 7 6~7 190 173 85 16.3 KTB-1700 K6-8 8 8 190 173 85 KTB-1700 K6-12 12 9~12 210 198 85 17.2 KTB-1700 K6-19 19 13~19 324 — 100 35.5 KTB-2500 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 KTB-4000	K5-12	12	9~12	210	198	85	18. 0	KTB-1700	
K5-31 31 23~31 325 — 100 58.2 KTB-4000 K5-37, K5-42, K5-55 については別途検討. K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-600, KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 65 7.6 KTB-1000 K6-5 5 4~5 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-7 7 6~7 190 173 85 16.3 KTB-1700 K6-8 8 190 173 85 KTB-1700 K6-8 8 190 173 85 KTB-1700 K6-12 12 9~12 210 198 85 17.2 KTB-1700 K6-19 19 13~19 324 — 100 35.5 KTB-2500 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 KTB-4000	K5-19	19	13~19	250	_	100	46. 2	K T B-2500	
K5-37, K5-42, K5-55 については別途検討. K6-3 3 2~3 150 133 73 8.6 KTB-600, KTB-1000 K6-4 4 4 150 133 65 7.6 KTB-1000 K6-5 5 4~5 150 133 73 7.8 KTB-1000 K6-7 7 6~7 190 173 85 16.3 KTB-1700 K6-8 8 8 190 173 85 KTB-1700 K6-8 8 8 190 173 85 KTB-1700 K6-12 12 9~12 210 198 85 18.6 KTB-1700 K6-19 19 13~19 324 - 100 58.1 KTB-2500	K5-22	22	20~22	325	_	100	57. 2	K T B-4000	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	K5-31	31	23~31	325	_	100	58. 2	K T B-4000	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	K5-37, K5-	-42, K5-55 に	ついては別途	金検討.					
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	K6-3	3	2~3	150	133	73	8.6	KTB-600, KTB-1000	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	K6-4	4	4	150	133	65	7.6	KTB-1000	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	K6-5	5	4~5	150	133	73	7.8	KTB-1000	
K6-8 8 8 210 198 85 18.6 K T B-1700 K6-12 12 9~12 210 198 85 17.2 K T B-1700 K6-19 19 13~19 324 — 100 35.5 K T B-2500 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 K T B-4000	K6-7	7	6~7	190	173	85	16. 3	KTB-1700	
K6-12 12 9~12 210 198 85 18.6 KTB-1700 K6-19 12 9~12 210 198 85 17.2 KTB-1700 250 — 100 35.5 KTB-2500 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 KTB-4000	W. O.		0	190	173	85		KTB-1700	
K6-12 12 9~12 250 — 100 35.5 KTB-2500 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 KTB-4000	K6-8	8	8	210	198	85	18.6	KTB-1700	
K6-19 19 13~19 324 — 100 35.5 KTB-2500 K6-19 19 13~19 324 — 100 58.1 KTB-4000	VC 10	10	0 10	210	198	85	17.2	KTB-1700	
	K6-12	12	9~12	250	_	100	35. 5	KTB-2500	
K6-22, K6-31, K6-37, K6-42, K6-55 については別途検討.	K6-19	19	13~19	324	_	100	58. 1	K T B-4000	
	K6-22, K6-	-31, K6-37, K6	-42, K6-55 V	こついては別	川途検討.	L	1	ı	

業

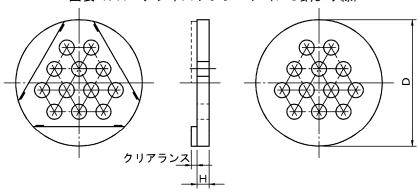


7.5.6 その他の器具

(1) アジャストプレート

アジャストプレートの形状・寸法を**図表 7.11** ~ **図表 7.12** に示す。アジャストプレートはF型チェア,またはS型チェア内で緊張時のくさび移動防止の抑え板として使用される。アジャストプレートを使用した緊張方法は,「7.4.4 F型チェアを使用する緊張作業」および「7.4.5 S型チェアを使用する緊張作業」を参照のこと。アジャストプレートのクリアランスは首長チェアと同様でPC鋼材およびくさびの種類によって異なる。(三ツ割くさびとの組合せについてはKTBまでご相談ください)

図表 7.11 アジャストプレート (PC鋼より線)

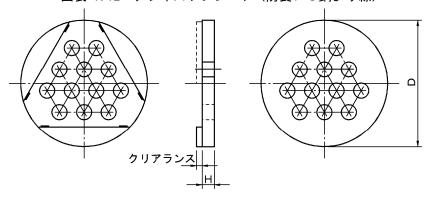


		PC鋼材	アジャス	トプレート	55 8
ユニット	貫通孔数	本 数	D	Н	質量
	個	本	mm	mm	kg
WE O	0	0 0	81	19	
K5-3	3	2~3	125	19	1. 7
K5-5	5	4~5	125	19	1. 7
K5-7	7	6~7	125	19	1.7
K5-8	8	8	125	19	1. 5
K5-12	12	9~12	170	19	3.0
K5-19	19	13~19	175	19	
K5-31	31	28~31	250	19	
K5-22, K5-37, I	K5-42, K5-55 について	てはKTBにお問い合	わせください。		
K6-3	3	2~3	125	19	1. 7
K6-5	5	4~5	125	19	1.6
K6-7	7	6~7	170	19	
K6-8	8	8	170	19	3. 0
K6-12	12	9~12	200	19	2.8
K6-19	19	13~19	215	19	5. 0

業



図表 7.12 アジャストプレート(防食PC鋼より線)



	#****	PC鋼材	アジャス	トプレート	FIF. E		
ユニット	貫通孔数	本 数	D	Н	質量		
	個	本	mm	mm	kg		
K5-3	3	2~3	125	16	1. 5		
K5-5	5	4∼ 5	125	16	1. 5		
K5-7	7	6~7	125	16	1. 5		
K5-8	8	8	125	16	1. 2		
K5-12	12	9~12	170	16	2. 6		
K5-19, K5-22, K	5-31, K5-37, K5-42, K	5-55 についてはK7	TBにお問い合わせく	(ださい。			
K6-3	3	2~3	125	16	1. 5		
K6-5	5	4∼ 5	125	16	1. 5		
K6−7**	7	6~7	170	16	2.8		
K6-8	8	8	170	16	2. 7		
K6-12	12	9 ~ 12	200	19	2. 5		
K6-19	19	13~19	215	16	4. 4		
K6-22, K6-31, K6	K6-22, K6-31, K6-37, K6-42, K6-55 についてはKTBにお問い合わせください。						

注) ※ K6-7 はアンカー用

(2) フラットバー

フラットバーはF型チェアを使用する緊張作業に用い、F型チェアのスリットに差し入れてアジャストプレートの移動を防止するためのものである。フラットバーの幅を選択する際には、定着ユニット、アジャストプレートおよびF型チェアのスリットの長さを考慮して決める必要がある。一般にフラットバーをスリットに通したとき、フラットバーとアジャストプレートの間に 1.5mm 程度の隙間があるものを選択するのが良い。

(3) 突き棒

くさびをアンカーヘッドのくさび孔に挿入するときにPC鋼材を通してくさびを取付けるための鋼管である。

(4) ガイドコード

PC鋼材の端部に取り付け、アンカーヘッドの孔にPC鋼材を挿入しやすいように先行して孔を通す ものである。

張

作

業



その他の緊張用器材を**図 7.25** に示す。また、例として K6-19 タイプの P C 鋼より線を緊張する場合の緊張機器の構成と寸法を**図 7.26** に示す。

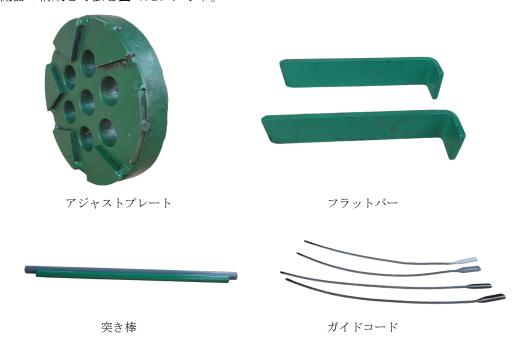
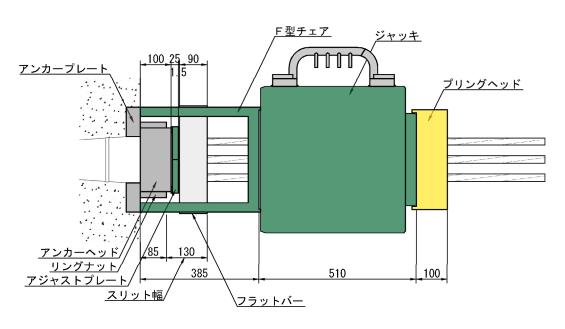


図 7.25 その他の緊張用器材



PC鋼より線: K6-19 (呼び径 15.2mm×19 本タイプ)

L型アンカーヘッド: D×H=206×100mm

ジャッキ: KTB-4000×210

F型チェア: KTB-4000 (外径 340mm×内径 280mm×長さ 385mm) アジャストプレート: D×H=215×19mm (クリアランス 4.5mm)

フラットバー:350×90mm (t=9mm) プリングヘッド:D×H=324×100mm

図 7.26 F型チェアを使用する緊張作業用機器の構成例



7.6 緊張計算用定数

7.6.1 ジャッキのキャリブレーション

KTBジャッキのキャリブレーションは、下記の時期に工場で行うことを標準とする。ジャッキの出荷時にはキャリブレーションの結果を示した表が添付されており、キャリブレーション表の値には、ジャッキ内部の摩擦損失量が含まれている。

- ① 緊張機器の最初の工場出庫時
- ② 緊張機器を修理した場合
- ③ 連続して6ヶ月使用した場合
- ④ その他必要と認められた場合

7.6.2 ジャッキと定着具を組み合わせた摩擦損失率

キャリブレーション表の値には、PC鋼材と定着具、ジャッキチェア(カーブチェア)の摩擦損失量が含まれない。したがって、必要な緊張力を導入するためには、これらの摩擦損失量を考慮する必要がある。 定着具(二ツ割くさび)およびカーブチェアの摩擦損失率は、表 7.7 に示す値を標準値とする。

種 別 摩擦損失率 (%) 備 考

1本タイプ 0
通常マルチタイプ 4
カーブチェア (1個使用の場合) 3 十分な減摩剤の塗布
カーブチェア (2個使用の場合) 6 十分な減摩剤の塗布
カーブチェア (3個使用の場合) 9 十分な減摩剤の塗布

表 7.7 摩擦損失率の標準値

- 注1) カーブチェアを用いる場合は、必ずストランドの通る穴に十分に減摩剤を塗布すること。
- 注 2) カーブチェア 1 個 (10°) 当りの摩擦損失率は、3%である。
- 注3) 三ツ割くさびを使用した場合の摩擦損失率についてはKTBまでご相談ください。

○ 計算例:通常マルチタイプの定着具にカーブチェア3個を用いて,緊張する場合の摩擦損失率 4 (定着具分摩擦損失率) + 9 (カーブチェア分摩擦損失率) = 13% となる。

7.6.3 くさびのセット量

本工法におけるセット量は、L型とLL型でのナット調整を行う場合 0 mm である。ナットを使用しないでくさび(二ツ割くさび)のみで定着する場合は、PC鋼より線、防食PC鋼より線とも表 7.8 による。

表 7.8 くさびセット量の標準値

7-11	セット量 (単位:mm)				
ユニット	KN	L	LL		
К5 (ф 12.7)	5. 0	0	0		
K6 (φ15.2)	5. 0	0	0		

注1) L, LL型はナット調整の場合

注2) 三ツ割くさびを使用した場合のセット量についてはKTBまでご相談ください。



7.6.4 PC鋼材の見掛けのヤング係数および摩擦係数

摩擦係数をパラメータとして緊張管理する場合には、原則として試験緊張を行いPC鋼材の見掛けのヤング係数と摩擦係数を求める必要がある。

試験緊張を行わない場合,一般的な配置形状における本工法のPC鋼材の見掛けのヤング係数とPC鋼材とシースの摩擦係数の標準値は,表 7.9 に示す値とする。

種別	見掛けのヤング係数	角度変化1ラジアン当たりの 摩擦係数	緊張材1m当たりの 摩擦係数			
	kN/mm²	μ	λ			
PC鋼より線+鋼製シース	185	0. 3	0. 004			
PC鋼より線+PEシース	185	0. 3	0.004			
防食PC鋼より線+PEシース	185	0. 2	0.001			
SC-U1e(外ケーブル)	185	0. 15	_			

表 7.9 見掛けのヤング係数および摩擦係数(標準値)

7.6.5 伸び量の測定例とくさびセット量の計算

① 伸び量

PC鋼材の伸び量は、**図 7.27** に示すようにアンカープレートや緊張ジャッキ本体等の不動点からジャッキ背後のPC鋼材のマーク点までの距離の変化量を測定する。

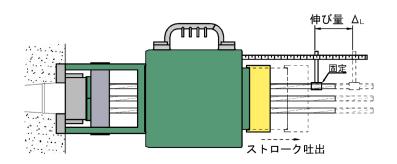


図 7.27 伸び量の測定要領

② セット量

以下の式にてセット量を求めることができる。

セット量 = $L_1 - L_2 - \Delta P \times L_i / (\dot{E}_p \times A_p)$

L1:最大緊張荷重時のジャッキの不動点からPC鋼材マーク点までの距離 (mm)

L2:最大緊張荷重の10~20%に除荷した時のジャッキの不動点からPC鋼材マーク点までの距離(mm)

ΔP:最大緊張荷重 (N) - 最大緊張荷重の 10 ~ 20% (N)

Li:ジャッキセット完了状態における、定着用のくさびからプリングチャックまでの距離(mm)

Ėp: PC鋼材の見掛けヤング係数 (N/mm²)

Ap: PC鋼材の断面積 (mm²)



第8章 PCグラウト

8.1 PCグラウトの材料

8.1.1 練り混ぜ水

PCグラウトに用いる水は上水道水を使用してもよい。上水道水以外の水を使用する場合は、JIS A 5308「レティーミクストコンクリート」に規定される品質に適合する水を使用する。

8.1.2 セメント

PCグラウトに用いるセメントは、JIS R 5210 に適合する普通ポルトランドセメントを用いることを原則とする。ただし、冬季間の施工で早期の強度発現を必要とする場合は早強ポルトランドセメントの使用を検討する。

8.1.3 混和剤, プレミックス材

PCグラウト用混和剤、またはプレミックス材は、PC鋼材等に悪影響を与えない、ノンブリージングタイプのものを使用する。

8.2 PCグラウトの配合設計

PCグラウトは、ダクト内を完全に充填し、PC鋼より線が錆びないように保護するものでなければならない。また、PC鋼材と部材コンクリートとの一体化のために、十分な付着を有するものでなければならない。

上記性能を確保するために、以下の基準が設けられている。また、ノンブリージングタイプの混和剤を 使用した配合例を**表 8.1** に示す。

- ① グラウトの水セメント比は、45%以下を標準とする。
- ② グラウトの材令 28 日における圧縮強度は、30N/mm²以上であることを標準とする。
- ③ グラウトの単位容積質量から推定した水セメント比は、施工時の配合で設定した水セメント比の±1.5%かつ使用可能範囲内とする。
- ④ グラウトの体積変化率は、-0.5%~+0.5%の範囲以内とする。
- ⑤ グラウトのブリーディング率は、0.0%とする。
- ⑥ グラウト中の塩化物イオン量は、セメント質量の 0.08%以下とする。

	表 6.1 PGグラフトの配合例							
Met. Let.		Street In.	水	混和剤	単位	量 (kg/	m ³)	
粘性 タイプ 混和剤タイプ	流動性 規格値	セメント比 W/C	使用量 (Cx%)	セメント** (粉体)	水	混和剤		
低粘性型	ノンブリージング・ 低粘性型	6 - 14 秒 (JP 漏斗)	44 %	1	1312	577	13. 12	
高粘性型	ノンブリージング・ 高粘性型	14 - 23 秒 (JP 漏斗)	43 %	1	1328	571	13. 28	

表 8.1 PCグラウトの配合例

注)※ 計算に使用したセメントの比重: 3.16

ゥ

8



8.3 PCグラウトの施工

8.3.1 施工機械 - 器具

PCグラウト用施工機器は、基本的にグラウトミキサー、ホッパー、およびグラウトポンプで構成される。構成機器の配置例を**図 8.1** に示す。グラウトポンプとPCグラウト注入孔の間に流量計を取付ける場合もある。

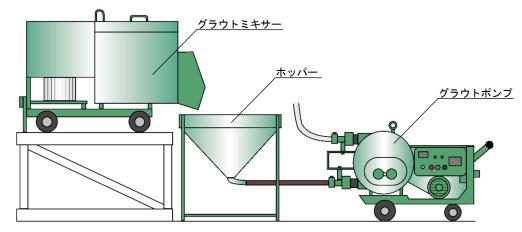


図 8.1 PCグラウト施工機器の配置例

(1) グラウトミキサー

PCグラウトに用いるミキサーは、基本的に回転数が1000rpm以上のものとする。また、ミキサー槽の角や底に未水和のセメントの残り塊ができることなく、均質のPCグラウトが練り混ぜられるものでなければならない。グラウトミキサーの一例を図8.2に、容量1000の場合の仕様例を表8.2に示す。



図 8.2 グラウトミキサーの一例

表 8.2 グラウトミキサーの仕様例(容量:1000)

形式	MG-100
混練量	100@
プロペラ	鋳造4枚羽根, φ300mm
プロペラ回転数	1,000 rpm
モーター	3 相 200V,4P,3.7kW
重量	200kg



(2) グラウトポンプ

グラウトポンプは、空気の混入がなく、PCグラウトを徐々に注入できるものでなければならない。本工法では手動式、または電動式グラウトポンプを使用する。電動式グラウトポンプの一例を図 8.3 に、その仕様例を表 8.3 に示す。



図 8.3 電動式グラウトポンプの一例

表 8.3 グラウトポンプの仕様例

形式	TS-53MT	TS-73MT	
出力	3.7kW x 200V 三相	5.5kW x 200V 三相	
変速方法	インバータ制御	インバータ制御	
水吐出量(低速)	13~300/min	28~630/min	
水吐出量(高速)	17~400/min	35~890/min	
概略寸法	W520 x L1270 x H700	W555 x L1330 x H800	
重量	250kg	300kg	

(3) その他の器具・機器

ホッパーの形状の例を図 8.4 に、ホースと接続具の継手の一例を図 8.5 に示す。なお、塵やセメントの塊を除くためにホッパー上面には 1.2mm のふるいを置き、練り混ぜたグラウトを必ず通さなければならない。また、PCグラウトの注入量を流量計により測定する場合、グラウトポンプ出口とPCグラウト注入ホースの間に流量計を取付ける。流量計の一例を図 8.6 に、その仕様例を表 8.4 に示す。



図 8.4 ホッパーの一例



図 8.5 ホースと接続具の継手の一例



図 8.6 流量計の一例



形式	PFP-1000
測定範囲	流量 300/min 圧力 3MPa
記録計	2 ペン形 (赤ペン/流量, 緑ペン/圧力)
流量指示計	80 角広角指示計 (目盛 0~30ℓ/min)
圧力指示計	80 角広角指示計 (目盛 0~3MPa)
検出器接続口径	25A (R1)
電源	$AC100V/200V \pm 10\%, 50/60Hz$



8.3.2 PCグラウトの施工の注意点

グラウト施工時の注意点をまとめて以下に示す。

- ① グラウトは、混和剤によって練混ぜ時間が変わるので、注意が必要である。
- ② 高粘性グラウトの場合は特に注入圧が高いので、各部分の取付けホースが外れないようにホース取付けバンド等で堅固に固定する。
- ③ 注入作業中は、圧力が異常に高圧にならないことを確かめながら注入を継続する。
- ④ グラウトは注入孔より注入し、排出孔において順次排出するグラウトの濃度や排出エアを確認する。
- ⑤ 排出孔から出るグラウトの濃度が注入孔から入れるものと同一であることを確認した後,グラウトが 充満した排出孔グラウトホースの先端を閉じる。
- ⑥ 排出孔を閉じた後、ポンプ圧力を高粘性型および低粘性型グラウトの場合には最終圧力以上に、超低 粘性型グラウトの場合には最終圧力より 0.3~0.5MPa 程度大きい圧力を保つようにして閉口する。
- ⑦ 注入に使用したグラウトホースは、PCグラウトが硬化するまで垂直に 1.0m以上立てておく。
- ⑧ 注入量は流量計にて測定する。
- ⑨ PCグラウト終了後は、注入忘れのケーブルがないか、作業記録表等と照らし合わせ、注入・排出孔 を目視にて確認する。
- ⑩ PCグラウト硬化後はグラウトホースを切断して切断面をチェックし、PCグラウト充填状況を確認する。特に定められた場合のほかはPC鋼材の緊張作業終了後、なるべく速やかにPCグラウトを注入する。
- ⑪ 暑中における施工の注意点

注入時のPCグラウト温度が 35℃をこえてはならない。そのために、日中の気温の高いときの注入作業は避けて、早朝のなるべく気温の低い時間帯に施工する(引用:土木学会 コンクリート標準示方書)。

② 寒中における施工の注意点

寒中(日平均気温が 4℃以下になる時期)施工を行う場合,施工条件は以下のとおりである(引用: 土木学会 コンクリート標準示方書)。

- 1) シースおよび周辺の温度を注入前に5℃以上にしておかなければならない。
- 2) PCグラウト温度は、注入後少なくとも3日間は5℃以上に保つことを原則とする。



8.4 PCグラウトの品質検査

プレストレストコンクリート構造物の施工において、PCグラウトの品質検査は重要な管理項目である。グラウトの品質は、使用する材料、ミキサーの性能、温度等の条件によって著しく変化するため、施工開始に先立って、これらの条件をできるたけ現場と同じにして、管理のための試験を行い、記録しておく必要がある。PCグラウトの検査は、表 8.5 によることを標準とする。

表 8.5 PCグラウトの品質検査

項目	試験・検査方法	時期・回数	判定基準
流 動 性 (流下時間)	JSCE-F 531 の方法 (JP ロート方式)		施工計画書に規定された範囲 であること
圧 縮 強 度	JSCE-G 531 の方法		材令 28 日で 30N/mm²以上
塩化物イオン 含有量	すべての材料の検査証明書より算出 する方法または信頼できる機関で評 価を受けた方法	注入前,1回/日以上および 品質変化が認められたとき	セメント質量の 0.08%以下
ブリーディング率	JSCE-F 535 の方法		0.3%以下 (3 時間後) 0.0% (24 時間後)
体積変化率	JSCE-F 535 の方法		-0.5%~+0.5%

注)日常管理において、ブリーディング率および体積変化率の検査に代えて、単位容積質量試験(JSCE-F 536) から求められる水セメント比を品質検査の対象としてよい。ただし、予めブリーディング率および体積変 化率が所定の範囲内であることを確認しておく必要がある。



第9章 外ケーブルシステム

9.1 概要

KTB外ケーブル工法に用いる定着具は、内ケーブルに用いたものと同じであり、K5 ユニットと K6 ユニットが使用できる。PC鋼材には、SCストランドにポリエチレン被覆を施したポリエチレン被覆全素線塗装型PC鋼より線(SC-U1e)の使用を基本とし、定着部のPE被覆と充填材を除去してから緊張・定着を行う。

9.2 PC鋼材(SC-U1e)

SC-U1eの形状を図 9.1 に、代表的な定着ユニットの緊張容量を表 9.1 に示す。

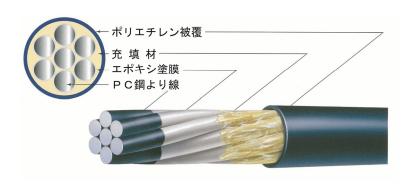


図 9.1 SC-U1eの形状

表 9.1 代表的な定着ユニットの緊張容量

定着具 共通表示		使用鋼材	鋼材断面積	標準単位質量	引張荷重 Pu	降伏荷重 Py
	ユニット		mm^2	kg/m	kN	kN
7S12. 7B	K5-7		691. 0	6. 524	1, 281	1,092
12S12. 7B	K5-12	CWDDZD	1, 184. 5	11. 184	2, 196	1,872
19S12. 7B	K5-19	SWPR7B	1, 875. 5	17. 708	3, 477	2, 964
31S12. 7B	K5-31		3, 060. 0	28. 892	5, 673	4, 836
7S15. 2B	K6-7		970. 9	9. 051	1, 827	1, 554
12S15. 2B	K6-12	CWDD7D	1, 664. 4	15. 516	3, 132	2, 664
19S15. 2B	K6-19	SWPR7B	2, 635. 3	24. 567	4, 959	4, 218
31S15. 2B	K6-31		4, 299. 7	40. 083	8, 091	6, 882



9.3 定着具の構成と偏向具

9.3.1 定着具の構成

定着方法は、くさび定着であり、固定側を圧着グリップ定着とすることもできる。定着部のダクトを二 重管構造とすることで、ケーブルの取り換えが可能である。

施工手順は支圧板、補強筋およびダクトを埋設し、その中にケーブルや保護管等を通す。

緊張のためにポリエチレン (PE) 被覆を除去している区間があるため,定着具に作用する変動応力の 緩和も考慮して,定着部のみ防錆材を充填する。防錆材には,一般的にセメントグラウトを用いる。

定着具の一般的な構成を図 9.2 に示す。

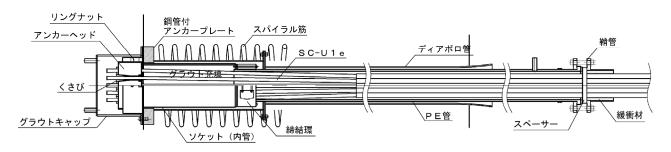


図 9.2 外ケーブル定着具(2重鋼管方式)の一般的な構成

9.3.2 偏向具

偏向具は、偏向管と保護管からなる。偏向管は金属製もしくはポリエチレン (PE) 製、保護管はポリエチレン (PE) 製である。施工手順は偏向管をコンクリートに埋設し、その中に保護管とケーブルを通す。偏向部の保護管内は防錆材を充填する必要はない。

偏向部の配置図を図 9.3 に、保護管内の断面の模式図を図 9.4 に示す。KTB定着工法で用いられる保護管は、定着具背後のSCストランドの露出区間の保護と、SC-U1eが偏向管に接触する区間の保護を目的として配置する。保護管は全長にわたって配置することもできる。

保護管の主な寸法を表 9.2 に示す。

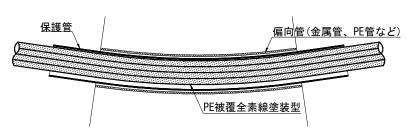


図 9.3 偏向部の配置図



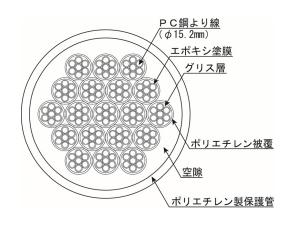


図 9.4 保護管内の断面の模式図 (K6-19)

表 9.2 主な保護管の寸法

共通表示	7-1	内径	外径
共进农小	ユニット	mm	mm
12S15. 2B	K6-12	102	114
19S15. 2B	K6-19	127	140

9.4 曲げ疲労試験

(1)試験方法

偏向部での疲労強度を確認するために、偏向部を模擬した曲げ疲労試験を実施した。試験条件を**表 9.3** に、載荷状況を**図 9.5** に示す。偏向部は2箇所とした。

表 9.3 試験条件

項目	内 容
変動応力導入装置	アクチュエーター (容量±1000kN)
試験材	SC-U1e 19S15.2mm As = 2635.3mm ²
曲げ角度(片側),曲げ半径	7° , R=3000 mm
緊張導入力下限値	0. 6Pu = 2975. 4kN
応力振幅 (ケーブル振幅荷重)	50 ± 1 MPa (131.8 ± 2.6 kN)
下限荷重時の曲げ反力(鉛直荷重)	$2 \times 2975.4 \text{kN} \times \sin 7^{\circ} = 725.2 \text{kN}$
繰返し載荷数	301 万回
振動数	1. 3Hz



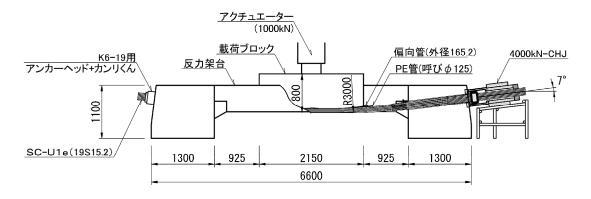


図 9.5 載荷状況

(2) 試験結果

外ケーブルの偏向部を対象とした曲げフレティング疲労 (301 万回繰返し) 試験の結果

- ・ SC-U1eケーブルのポリエチレン (PE) 被覆に亀裂, 破損は確認されなかった。
- PE被覆を除去しエポキシ樹脂塗膜の変状を調査したが、損傷など全く無く防錆層の健全性が確認 された。
- ・ SC U1eケーブルの素線の破断は確認されなかった。

以上より、KTB定着工法に用いるSC-U1eケーブルは耐疲労性能に優れ、腹圧力を伴う疲労荷重下においても二重防錆機能が保持されることが立証された。

ステ



第10章 斜張ケーブルシステム

10.1 概要

KTB斜張ケーブルシステムに用いる定着具は、内ケーブルに用いたものと同じであり、K5 ユニットと K6 ユニットが使用できる。PC鋼材には、SCストランドにポリエチレン被覆を施したポリエチレン被覆全素線塗装型PC鋼より線(SC - U 1)の使用を基本とし、定着部のPE被覆と充填材を除去してから緊張・定着を行う。

10.2 PC鋼材(SC-U1)

SC-U1の形状を図 10.1 に、代表的な定着ユニットの緊張容量を表 10.1 に示す。

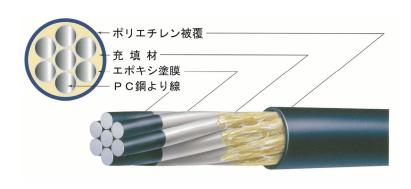


図 10.1 SC-U1の形状

表 10.1 代表的な定着ユニットの緊張容量

定着具 共通表示	使用鋼材	鋼材断面積	標準単位質量	引張荷重 Pu	降伏荷重 Py	
	ユニット		mm^2	kg/m	kN	kN
7S12. 7B	K5-7		691.0	6. 286	1, 281	1, 092
12S12. 7B	K5-12	CWDD7D	1, 184. 5	10. 776	2, 196	1,872
19S12. 7B	K5-19	SWPR7B	1, 875. 5	17. 062	3, 477	2, 964
31S12. 7B	K5-31		3, 060. 0	27. 838	5, 673	4, 836
7S15. 2B	K6-7		970. 9	8. 729	1, 827	1, 554
12S15. 2B	K6-12	CWDD7D	1, 664. 4	14. 964	3, 132	2, 664
19S15. 2B	K6-19	SWPR7B	2, 635. 3	23. 693	4, 959	4, 218
31S15. 2B	K6-31		4, 299. 7	38. 657	8, 091	6, 882

10.3 定着具の構成

定着方法は、くさび定着であり、固定側を圧着グリップ定着とすることもできる。ねじ付きアンカーへ ッド使用時には、緊張力の調整が行える。斜張ケーブル用くさび(三ツ割)を図 10.2 に示す。

緊張のためにPE被覆を除去している区間があるため、定着部のみに防錆材を充填することを基本と する。防錆材には、一般的にグリス、ワックス、または、セメントグラウトを用いる。

定着システムの一般的な構成を図 10.3 に示す。



図 10.2 斜張ケーブル用くさび(三ツ割)

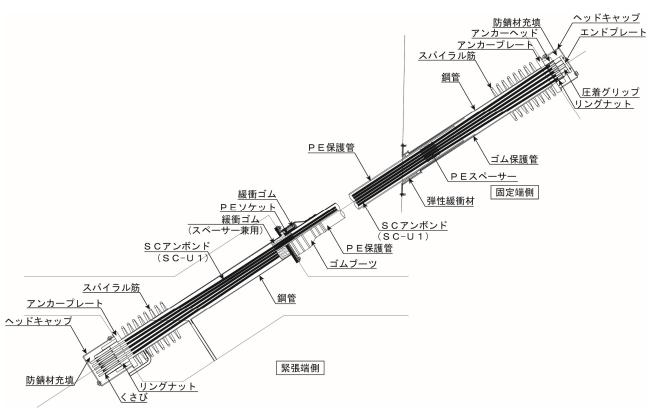


図 10.3 斜張ケーブル定着システムの一般的な構成

品質管理

第11章 品質管理

11.1 定着具および接続具

本工法に使用する定着具および接続具は、原則として JIS, JFPS, GB に規定されている材料を使用して加工を行っている。製品は形状・寸法を決定した際に各種試験を実施してその性能が確認されており、日常の品質管理については、製造メーカから提出された品質証明書類の確認と寸法形状検査を行うことを基本とする。特に、くさびを使用するアンカーヘッドのテーパー孔については専用の検査治具を用いて角度と径を検査する。なお、製品の形状・寸法および材料が変更された場合は、各種試験を実施してその性能を確認する。

11.2 PC鋼材

本工法に使用するPC鋼材は、JIS G 3536 に規定されているPC鋼より線とPC鋼より線の全素線それぞれにエポキシ樹脂静電粉体塗装を施して防錆効果を高めた全素線塗装型のSCストランド、PC鋼より線に亜鉛めっきをした後、エポキシ樹脂静電粉体塗装を施した全素線二重防錆のDucstであり、JISに規定された試験を実施して試験成績書によって性能が保証されたものを使用する。

11.3 シース

本工法に使用するシースは、鋼製シースおよびポリエチレン(PE)シースともに土木学会やプレストレストコンクリート工学会で規定されているシースの品質管理および検査を実施して、その性能が確認されたものを使用する。

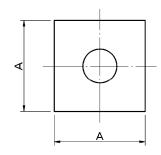
付録 - 1

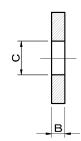
プレストレスを与えてよい時のコンクリート強度 21N/mm²にて用いる定着具に関する資料

付録

・緊張側定着具の形状・寸法

<支圧板>

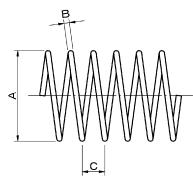




	A	В	С	質量	, ,	A	В	С	質量
ユニット	mm	mm	mm	kg	ユニット	mm	mm	mm	kg
K5-1	90	19	15	1.2	K6-1	100	19	18	1.5
K5-3	145	22	50	3. 3	K6-3	170	32	56	6. 6
_	_	_			K6-4	190	32	74 (71)	8.0
K5-5	200	25	64	7. 2	K6-5	210	32	74	10.0
K5-7	220	36	74	12. 5	K6-7	260	40	84 (92)	19. 5
K5-8	250	36	82	16. 2	K6-8	280	40	95	19. 1
K5-12	290	40	104	23. 7	K6-12	345	55	119 (127)	22.4

上 注)()内の数値はPE製トランペットシースを使用する場合の値を示す。

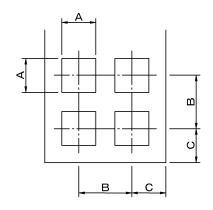
<スパイラル筋>



	A	В	С	MA MA.	質量	質量 kg ユニット	A	В	С	MA 441.	質量
ユニット	mm	mm	mm	巻数	kg		mm	mm	mm	巻数	kg
K5-1	105	9	50	3	0.5	K6-1	110	9	50	3	0.5
K5-3	160	13	50	4	1. 9	K6-3	185	13	50	5	2.8
_	_	_	_	_	_	K6-4	205	13	50	5	3. 1
K5-5	210	13	50	5	3. 2	K6-5	230	13	50	6	4. 3
K5-7	230	13	50	6	4. 3	K6-7	280	13	50	7	6. 1
K5-8	270	13	50	6	5. 0	K6-8	300	13	50	7	6. 6
K5-12	310	13	50	7	6.8	K6-12	375	16	60	8	14. 3



・定着具の最小配置間隔(モノストランドを除く)



A:支圧板の寸法

B:定着具最小間隔

C:定着具中心からの

最小縁あき距離

,	A	В	С	,	A	В	С
ユニット	mm mm ====yr	ユニット	mm	mm	mm		
K5-1	90	120	90	K6-1	100	130	90
K5-3	145	175	115	K6-3	170	205	130
_	_	_	_	K6-4	190	220	140
K5-5	200	230	140	K6-5	210	250	150
K5-7	220	250	150	K6-7	260	300	175
K5-8	250	290	170	K6-8	280	320	185
K5-12	290	330	190	K6-12	345	395	225

注) 別途検討を行い、十分な補強を行う場合は上記寸法を小さくしてもよい.

本マニュアルの内容は、規格改正、あるいは仕様変更等により 予告なく内容が変更となる場合があります。

プレストレストコンクリート定着工法

KTB定着工法設計・施工マニュアルー土木構造物編ー

発 行 日 2018年10月

2020年 9月 改訂

2023年12月 改訂

発 行 KTB協会

〒163-0717

東京都新宿区西新宿 2-7-1

新宿第一生命ビルディング 17 階

TEL 03-6302-0258

FAX 03-3344-2119

印刷·製本 北新印刷株式会社