# 塩害に対するプレキャストPCげたの設計・施工資料

(平成17年3月改訂版)

【追加資料】

平成17年6月

社団法人 プレストレスト・コンクリート建設業協会

本冊子は「塩害に対するプレキャストPCげたの設計・施工資料(平成 17 年 3 月改訂版)」を補足する資料である。

「ポステンげた工場製作セグメントげたのかぶりの適用について」

本編では、ポステン工場製作セグメントげたは、JIS 規格や標準設計図集とのかぶり設定から関係が紛らわしくなることより、原則、**道示Ⅲ 5章 表-解 5.2.1** に規定される構造(2)「(1)以外のプレストレストコンクリート構造(想定している水セメント比 43%)」の最小かぶりによる検討結果にとどめたものとなっています。

ここでは今後の活用をにらんで、水セメント比 36%を想定した**同 表-解 5.2.1** に示される<u>構造(1)「工場で製作されるプレストレストコンクリート構造」</u>の最小かぶりの規定を適用した結果を追加するものであり、各数値表の追加イメージを**表 A** に示します。

表-解 5.2.1 想定している水セメント比

構造	(1) 工場で製作され るプレストレスト コンクリート構造	レストレスト	(3) 鉄筋コンクリ ート構造
想定している水セメント比	36%	43%	50%

(道示Ⅲ 5章 5.2「塩害に対する検討」解説より)

表 6.6.1 最小かぶり

(mm)

		け	た
部材の種類	床版,地覆,高欄,   支間 10m以下の床	工場で製作される	左記以外のけた及
口がりくり重複	版橋	プレストレストコ	び支間が 10mをこ
	八又 们向	ンクリート構造	える床版橋
最小かぶり	30	25	35

(道示Ⅲ 6章 6.6.1「鋼材のかぶり」より)

表 A (着色部が追加項目)

					_				
構造	W/C	区分	対策 区分	最小 かぶり		構造	W/C	区分	対策区分
			S	70					S
			I	70		(1) 工場で			I
		セグメント げた	П	50		製作されるプレストレスト	36 %		П
(2) (1)以外 のプレスト	43 %	, .	Ш	6.6.1 鋼材の かぶり		コンクリート 構造	,0	セグメント	Ш
レストコンク リート構造			S	70				げた	S
		200 Alfo - 190 A	I	70	]/				I
		通常げた (現場製作	П	50	<b>Y</b>				П
		げた)	Ш	6.6.1 鋼材の かぶり		(2) (1)以外 のプレスト	43		Ш
					•	レストコンク リート構造	%		S
								V- 714 1 19 4	I
								通常げた (現場製作	П
								げた)	

以上より、次に示すページ群について、それぞれページ単位の差替資料を用意しました。

## 【差替ページ】

第4章 ポストテンション中空床版橋げた P97, P99, P102

第5章 ポストテンションTげた P126, P128, P130

第6章 PCコンポ橋げた P133, P134, P136, P139

第7章 バルブTげた P142, P143, P144, P146, P148

また【巻末資料】として「コンクリート上部構造各部位のかぶりの規定および運用につ いて(2ページ分)」を追加することとしました。

ここでは最小かぶり規定の根拠について詳しく述べるとともに、本編ではふれていない 種々のケースにおける上部構造各部位に対する最小かぶりの適用について具体例をあげて 説明したものであります。

以上

最小 かぶり

6. 6. 1

鋼材の かぶり 70 70 50

6.6.1 鋼材の

かぶり

Ш

## (2) ウェブ厚

ウェブのかぶりは、中げた側面が間詰めコンクリートで覆われ、また外げた側面が下縁から 70mm をのぞいて地覆水切りで覆われることを想定し、設計上の目標期間の 100年以内には塩分の浸透はないものと考え、通常の環境でのかぶり (35mm) とした。なお、外げた側面が下縁から 70mm をのぞいて地覆水切り等で覆われない場合は、塩分の浸透を考慮したかぶりを確保し、ウェブ厚の検討を行う必要がある。

表 4.2 での最小ウェブ厚の算出方法は、主げた側面のかぶりを確保し、基本断面に配置されているスターラップ (D13) および軸方向鉄筋 (D13) の外径とシース外径を足し合わせ 10mm ラウンドにして求めた。対策区分Sでは、PEシースを使用し外径が大きくなることから、外げた・中げた共にウェブ厚を厚くする必要がある。

表 4.2 対策区分別ウェブ厚

								`	平154 111111/
100.50				対策	側面	シー	ス径	基本	最小
構造	W/C	区分	PC鋼材	区分	かぶり	呼名	外径	ウェフ゛厚	ウェブ厚
				S		φ 70	φ 84		220
			19019 7D	I	35			200	210
(1) 工場で			12S12. 7B	П		φ 70	φ 77	200	210
製作されるプレストレスト	36			Ш	35**				210
コンクリート	%			S		φ 80	φ 95		230
構造			12S15. 2B	I	35			210	220
			12515. 2b	П		φ 80	φ 87	210	220
		セグメント		Ш	35**				220
		げた		S		φ 70	φ 84		220
			12S12. 7B	I	35		φ 77	200	210
				П		φ 70		200	210
				Ш					210
			12S15. 2B	S	35	φ 80	φ 95		230
				I		φ 80		210	220
	43		12310. 2D	П			φ 87	210	220
(2) (1)以外 のプレスト	%			Ш					220
レストコンク リート構造				S		φ 65	φ 77		210
			12S12. 7B	I	35			190	200
			14314. /B	П	ამ	φ 65	φ 68	190	200
		通常げた (現場製作		III					200
		げた)		S		φ 75	φ 90		220
			12S15. 2B	I	35			200	210
				П	30	φ 75	φ 78	200	210
				III					210

注)・着色部は、PEシースを示す。

<sup>・</sup>最小ウェブ厚(10mm ラウンド)≧(側面かぶり+スターラップ+軸方向鉄筋)×2 + シース外径

<sup>※「</sup>道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮 しなければならない。

# 表 4.3 対策区分別PC鋼材配置及び下床版厚

(単位 mm)

				対策	かぶり	シー	ス径	配置	シース	下床版
構造	W/C	区分	PC鋼材	区分	c c	呼名	外径	高さ a	間隔 b	厚
				S	70	φ 70	φ 84	135	130	230
			12S12.7B	I	50			110	120	205
(1) 工場で			12312. 7B	П	35	φ 70	φ 77	95	120	190
製作されるプレストレスト	36			Ш	35**			95	120	190
コンクリート構造	%			S	70	φ 80	φ 95	140	140	235
111 / 2			12S15. 2B	I	50			115	130	210
			12515.25	П	35	φ 80	φ 87	100	130	195
		セグメント		Ш	35**			100	130	195
		げた		S	70	φ 70	φ 84	135	130	230
			12S12. 7B	I	70			130	120	225
			12012. 15	П	50	φ 70	φ 77	110	120	205
				Ш	35			95	120	190
			12S15. 2B	S	70	φ 80	φ 95	140	140	235
				I	70			135	130	230
			12313. 25	П	50	φ 80	φ 87	115	130	210
(2) (1)以外の プレスト	43			Ш	35			100	130	195
レストコンク リート構造	%			S	70	φ 65	φ 77	125	120	225
			12S12.7B	I	70			125	120	215
			14014. ID	П	50	φ 65	φ 68	105	120	195
		通常げた (現場製作		Ш	35			90	120	180
		げた)		S	70	φ 75	φ 90	130	130	235
			19915 9P	I	70			130	130	225
			12S15. 2B	П	50	φ 75	φ 78	110	130	205
				Ш	35			95	130	185

- 注)・着色部は、PEシースを示す。
  - ・配置高さaは、下式による。

配置高さa (5mm ラウンド)≧かぶり+スターラップ+シース径 /2

ただし、セグメントげたは基本断面高さ以上とし、通常げたはポストテンション T げたの項に 準ドス

※「道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

各対策の推奨する方法を表 4.4 に示す。

表 4.4 塩害対策方法のまとめ

対策	対策	主以	げた	間詰め	地覆
区分	<b>刈</b> 來	構造(1)	構造(2)	同品の	地復
	かぶり	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	0	0	_	0
S	主方向PEシース	0	0	_	_
	横締めPEシース	0	0	0	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×
	かぶり	○ (50mm)	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	×	×	_	0
I	主方向PEシース	×	×	_	_
	横締めPEシース	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×
	かぶり	○(35mm)	○ (50mm)	○ (50mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	×	×	_	×
П	主方向PEシース	×	×	_	_
	横締めPEシース	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×
	かぶり	○(35mm) <sup>※1</sup>	○(35mm)	○ (35mm)	○ (50mm)
	塗装鉄筋	×	×	_	×
Ш	主方向PEシース	×	×		_
	横締めPEシース	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×

凡例 「〇:対策必要」, 「×:対策不要」, 「一:範囲外」

- 注)・上記表のうちの主げたにおける区別は、「道示Ⅲ 5.2 表-解 5.2.1 想定している水セメント比」において区別している「構造(1)」と「構造(2)」をそれぞれ表す。
  - ・間詰めのかぶりは、無筋構造のため外気に触れる面よりシース外側までの距離を示す。
  - ・※1のかぶりは、「図集」に従ったものであり、「**道示皿 6.6.1 鋼材のかぶり**」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

# (3) 上フランジ幅と水平区間長

上フランジ幅は標準設計と同じとし、ウェブが厚くなった場合は、型枠の転用を図るために上フランジの水平区間長を短くして調整することを基本とする。表 5.1 には、対策区分ごとに算出されたウェブ厚に対する水平区間長を示す。

表 5.1 対策区分別ウエブ厚及び上フランジ水平区間長

						シー	ス径		最小	上フランシ
構造	W/C	区分	PC鋼材	対策 区分	かぶり c	n=G /z	AL AV	基本 ウェフ厚	ウェブ厚	水 平
				四刀	C	呼名	外径	71/14	f	区間長
				S	70	φ 55	φ 67		400	250
			7C10 7D	I	50			0.40	360	270
			7S12. 7B	П	35	φ 58	φ 65	340	340	280
(1) 工相本				III	35**				340	280
(1) 工場で 製作される				S	70	φ 70	φ 84		440	230
プレストレ	36		12S12.7B	I	50			340	380	260
ストコンク	%		14314. 7D	П	35	φ 70	φ 77	340	350	275
リート 構造				III	35**				350	275
1件 但				S	70	φ 80	φ 95		460	345
			19015 9D	I	50			260	400	375
			12S15. 2B	П	35	φ 80	φ 87	360	370	390
		セグメン		III	35**				370	390
		トげた		S	70	φ 55	φ 67	340	400	250
			7S12. 7B	I	70				400	250
			7512.7B	П	50	$\phi$ 58	φ 65		360	270
				III	35				340	280
			12S12. 7B	S	70	φ 70	φ 84	340	440	230
				I	70				420	240
				П	50	φ 70	φ 77		380	260
				III	35				350	275
				S	70	φ 80	φ 95		460	345
			12S15. 2B	I	70			360	440	355
(2) (1)以			12310. 2D	П	50	φ 80	φ 87	300	400	375
外のプレス トレストコ				III	35				370	390
ンクリート	43			S	70	φ 55	φ 67		400	250
構造	%		7S12. 7B	I	70	_		340	380	260
			1312.10	Π	50	φ 55	φ 58	340	340	280
				III	35				340	280
		通常げた		S	70	φ 65	φ 77		420	240
		(現場製	12S12.7B	I	70	_		340	400	250
		作	14014. ID	П	50	φ 65	φ 68	940	360	270
		げた)		Ш	35				340	280
				S	70	φ 75	φ 90		450	350
			12S15. 2B	I	70			360	420	365
			12010.20	П	50	φ 75	φ 78	360	380	385
				Ш	35				360	395

注)・着色部は、PEシースを示す。

<sup>※「</sup>**道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり**」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

# 表 5.2 対策区分別PC鋼材配置

		Ī	ı	I	1	l				单位 IIIII)
構造	W/C	区分	PC鋼材	対策	かぶり	シー	ス径	配置	配置	側面
III Æ	,,,,	E.77		区分	С	呼名	外径	高さa	間隔 b	配置 c
				S	70	φ 55	φ 67	120	110	145
			7010 7D	I	50			100	110	125
			7S12. 7B	П	35	φ 58	φ 65	85	110	115
			Ш	35**			85	110	115	
(1) 工場で				S	70	φ 70	φ 84	130	125	155
製作されるプ レストレスト	36		12S12. 7B	I	50			105	120	130
コンクリート	%		12312. 7D	П	35	φ 70	φ 77	90	120	115
構造				Ш	35**			90	120	115
				S	70	φ 80	φ 95	135	135	160
			12S15. 2B	I	50			110	130	135
			12310. 2D	П	35	φ 80	φ 87	95	130	120
		セグメント		Ш	35**			95	130	120
		げた		S	70	φ 55	φ 67	120	110	145
			7C19 7D	I	70			120	110	145
			7S12.7B	П	50	φ 58	φ 65	100	110	125
				Ш	35			85	110	115
			12S12. 7B	S	70	φ 70	φ 84	130	125	155
				I	70			125	120	150
				П	50	φ 70	φ 77	105	120	130
				Ш	35			90	120	115
				S	70	φ 80	φ 95	135	135	160
			12S15. 2B	I	70			130	130	155
(0) (1) 1) [4] =			12510.25	П	50	φ 80	φ 87	110	130	135
(2)(1)以外の プレスト	43			Ш	35			95	130	120
レストコンク リート構造	%			S	70	φ 55	φ 67	120	110	145
			7S12. 7B	I	70			120	110	140
			1014.10	П	50	φ 55	φ 58	100	110	120
				Ш	35			85	110	120
				S	70	φ 65	φ 77	125	120	150
		通常げた (現場製作	12S12. 7B	I	70			125	120	145
		(死物表下 げた)	12012.10	П	50	φ 65	φ 68	105	120	125
				Ш	35			90	120	115
				S	70	φ 75	φ 90	130	130	160
			12S15. 2B	I	70			130	130	150
			12010.20	П	50	φ 75	φ 78	110	130	130
				Ш	35			95	130	120

- 注)・着色部は、PEシースを示す。
  - ・配置高さ a  $(5mm ラウンド) \ge かぶり + スターラップ + シース径 / 2 ただし、配置高さ <math>a$   $\ge$  標準設計高さ
  - ※「道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

各対策の推奨する方法を表 5.4に示す。

表 5.4 塩害対策方法のまとめ

対策	Lall Fafe:	主げ	た	場所打ち床版	Lib III
区分	対策	構造(1)	構造(2)	横げた	地覆
	かぶり	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	0	0	0	0
区分S	主方向PEシース	0	0	_	_
	横締めPEシース	0	0	0	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×
	かぶり	○ (50mm)	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	×	×	_	0
区分 I	主方向PEシース	×	×	_	_
	横締めPEシース	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×
	かぶり	○(35mm)	○ (50mm)	○ (50mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	×	×	_	×
区分Ⅱ	主方向PEシース	×	×	_	_
	横締めPEシース	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×
	かぶり	○ (35mm, 30mm) *1	○ (35mm, 30mm)	○(35,30mm)	○ (50mm)
	塗装鉄筋	×	×	_	×
区分Ⅲ	主方向PEシース	×	×	_	_
	横締めPEシース	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	×	×	×

凡例 「〇:対策必要」, 「×:対策不要」, 「-:範囲外」

- 注) ・上記表のうちの主げたにおける区別は、「**道示Ⅲ 5.2 表-解 5.2.1 想定している水セメン** ト比」において区別している「構造(1)」と「構造(2)」をそれぞれ表す。
  - ・※1のかぶりは、「標準設計」に従ったものであり、「**道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり**」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

なお、併記しているかぶりは、35mmはウェブ範囲、30mmは上フランジ範囲を表す。

# 6.1.3 部材寸法

# (1) ウェブ厚

対策区分ごとのかぶりを考慮したウェブ厚Bの参考値を表 6.1 に示す。ここでは、スターラップを D16、軸方向鉄筋を D13 と想定したものであり、使用する鉄筋径に応じて別途検討が必要である。なお、表 6.1 の括弧内数値は「道示皿 5.2 表-解 5.2.1 想定している水セメント比」において区別している「構造(2)」を示す。

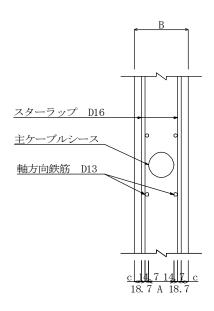


図 6.3 ウェブ厚

表 6.1 対策区分別ウェブ厚

PC鋼材	対策	かぶり	シース径		想定	鉄筋	基本	最小 ウェブ厚
PC調料	区分	С	呼名	外径	スターラッフ゜	軸方向鉄筋	ウェフ厚	リェノ 序 B
	S	70	φ 70	84				300
12S12. 7B	I	50 (70)	φισ	04			220	260 (300)
12512. 7B	П	35 (50)	. 70	77	D16			220 (250)
	Ш	35**	φ 70	11		D19		220
	S	70	1 00	95		D13	230	310
12S15. 2B	I	50 (70)	φ 80	95				270 (310)
14315. 4B	П	35 (50)	1 00	87				230 (260)
	Ш	35**	φ 80	01				230

- 注)・着色部は、PEシースを示す。
  - ・最小ウェブ厚(10mm ラウンド)≧(かぶり+スターラップ+軸方向鉄筋)×2+ シース外径
  - ※「**道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり**」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮 しなければならない。

#### (2) フランジ形状

上フランジ幅及び下フランジ幅は、型枠の転用を図るためウェブ厚の増厚にともない 上・下フランジ幅を広げることを基本とする。なお、表 6.2 および表 6.3 の括弧内数値 は「道示皿 5.2表-解 5.2.1 想定している水セメント比」において区別している「構造 (2) を示す。

#### 1) フランジ幅

表 6.2 には、表 6.1 に示すウェブ厚を基本とした場合の対策区分別上・下フランジ 幅を示す。

						( <del>                                     </del>		
PC鋼材	対策	ウェブ厚B	上フラン	ジ幅 W1	下フラン	下フランジ幅 W2		
区分 区分	717 / <b>4</b> D	基本フランジ幅	最小フランジ幅	基本フランジ幅	最小フランジ幅			
	S	300		1380		780		
12S12. 7B	10010 7D I	260 (300)	1300	1340 (1380)	700	740 (780)		
12312. 7D	П	220 (250)		1300 (1330)	700	700 (730)		
	Ш	220	]	1300		700		
	S	310		1380		780		
1901E 9D	I	270 (310)	1300	1340 (1380)	700	740 (780)		
12S15. 2B	П	220 (260)	1300	1200 (1220)	100	700 (720)		

表 6.2 対策区分別上・下フランジ幅

(単位 mm)

700 (730)

700

### 2) 上フランジ厚とウェブ高

Π III 230 (260)

230

上フランジ厚 d 1 及び P C 板かかり部厚 d 2 (図 6.4 参照) については、表 6.3 に示す。 主げたのけた高は、型枠の転用を図るためウェブ高は変えずにPC板かかり部の増厚 分高くすることを基本とする。

1300 (1330)

1300

表 6.3 には、PC板上面と上フランジ上面を同一高さとした場合の上フランジ厚(d1 = t + d2) の参考値を示す。但、対策区分S及び対策区分Iにおいては、PCIげたと 同様の構造とすることも考えられることから、必ずしもPC板と上フランジ上面の高さ を同一とする必要はない。(「6.1.5 **床版及び横げた (3) その他の対策**」参照)

				(単位 MM)
対策 区分	かぶり c	P C 板厚 t	P C 板かかり部厚 (d2≧100)	上フランジ厚 (d 1≧200)
S	70	160	130	290
I	50 (70)	120	110 (130)	230 (250)
П	25 (50)	90	110	200
11	35 (50)	100	100 (110)	200 (210)
		70	130	200
Ш	35**	80	120	200
"	30	90	110	200
		100	100	200

表 6.3 対策区分別上フランジ厚

- 注)・上フランジ厚 d 1 は 200mm を標準とし、かぶり不足となる場合は増厚する。
  - PC板厚については、「6.1.5 床版及び横げた」を参照のこと。
  - ・ P C 板かかり部厚 d 2 (10mm ラウンド) ≧かぶり+ D13×2 +上面かぶり (30mm)
  - ※「道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮 しなければならない。

# 6.1.4 鋼材配置

支間中央断面(基本断面)におけるPC鋼材の配置を図 6.6に示す。

なお、表 6.4 の括弧内数値は「**道示皿** 5.2 表-解 5.2.1 想定している水セメント比」において区別している「構造(2)」を示す。

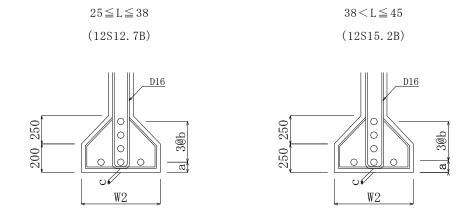


図 6.6 PC鋼材配置図

表 6.4 対策区分別PC鋼材配置

	対策	かぶり	シー	ス径	スターラップ゜	配置	配置
PC鋼材	区分	С	呼名	外径		高さ a	間隔 b
	S	70	1 70	0.1		135	125
12S12. 7B	I	50 (70)	φ 70   84		115 (135)	125	
12312.7B	П	35 (50)	φ 70	77		95 (115)	120
	Ш	35**	φισ		D16	95	120
	S	70	φ 80	95	D10	140	135
12S15. 2B	I	50 (70)	φου	90		120 (140)	135
12313. 2D	П	35 (50)	1 00	87		100 (120)	130
	Ш	35**	φ 80			100	130

- 注)・着色部は、PEシースを示す。
  - ・配置高さa(5mmラウンド) ≥かぶり+スターラップ+シース径 / 2
  - ・配置間隔 b (5mmラウンド) = 最小あき (40mm) +シース径
  - ※「道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や 施工誤差を考慮しなければならない。

各対策の推奨する方法を表 6.6に示す。

表 6.6 塩害対策方法のまとめ

対策	対策	主げた				PC板	場所打ち床版	地覆
区分	刈泉	構造	î (1)	構造	î (2)	PC极	横げた	地復
	かぶり	○(70mm)		○ (70mm)		○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	0		×		×	0	0
S **1	主方向PEシース		)	_	_	_	_	_
	横締めPEシース		)	_	_	_	0	_
	コンクリート塗装		)	0		〇 (下面)	×	×
	かぶり	○(50mm)		○ (70mm)		○ (50mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	0	×	0	×	×	×	0
I **2	主方向PEシース	0	×	0	×	_	1	_
	横締めPEシース	×	×	×	×	_	×	_
	コンクリート塗装	×	0	×	0	×	×	×
	かぶり	○(35mm)		○ (50mm)		○(35mm)	○ (50mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	×		×		×	×	×
П	主方向PEシース	×		×		_	-	_
	横締めPEシース	×		×		_	×	_
	コンクリート塗装	金装 ×		>	<	×	×	×
	かぶり	○ (35, 30mm) **3		○(35, 30mm) <sup>*3</sup>		○ (25mm)	○(35,30mm)	○ (50mm)
	塗装鉄筋	>	<	>	<	×	×	×
Ш	主方向PEシース	>	×		<	_	_	_
	横締めPEシース	>	<	×		_	×	_
	コンクリート塗装	>	<	>	<	×	×	×

凡例 「〇:対策必要」, 「×:対策不要」, 「-:範囲外」

- ・上記表のうちの主げたにおける区別は、「道示Ⅲ 5.2 表-解 5.2.1 想定している水セメント比」において区別している「構造(1)」と「構造(2)」をそれぞれ表す。
- ※1) S区分においては、コンクリート塗装と塗装鉄筋を併用する。
- ※2) I区分においては、塗装鉄筋+主方向PEシース、またはコンクリート塗装を行う。
- ※3) のかぶりは、「JIS標準げた参考図」に従ったものであり、「**道示皿 6.6.1 鋼材のかぶり**」 に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。 なお、併記しているかぶりは、35mmはウェブ・下フランジ範囲、30mmは上フランジ範囲を表す。

表 7.1 対策区分別ウェブ厚

	1				1	1			(単位 mm)
				対策	かぶり	シー	ス径	基本 ウェフ゛厚	最小
構造	W/C	区分	PC鋼材	区分	c c	呼名	外径		取力・ ウェフ <sup>*</sup> 厚
				S	70	φ 55	67		270
			7S12.7B	I	50	ψυυ	01	220	230
			1314. ID	П	35	φ 58	C.F.	220	220
				Ш	35**	ψυσ	65		220
(1) 工場で				S	70	φ 70	84		290
製作されるプ レストレスト	36		12S12.7B	I	50	Ψ10	04	220	250
コンクリート	%		14014. ID	Π	35	φ70	77	220	220
構造				Ш	35**	ψισ	''		220
				S	70	φ 80	95		300
			12S15. 2B	I	50	ψου	90	220	260
			14010.4D	Π	35	φ80	87	220	220
		セグメント		Ш	35**	φοσ	0,		220
		げた		S	70	φ 55	67		270
			7S12.7B	I	70	φ 58	65	220	270
				П	50				230
				Ш	35				220
			12S12. 7B	S	70	φ 70	84	220	290
				I	70		77		280
				П	50	φ 70			240
				Ш	35				220
				S	70	φ 80	95		300
			12S15. 2B	I	70			220	290
(2) (1)以外の			12010.20	П	50	φ 80	87		250
プレストレス	43			Ш	35				220
トコンクリー ト構造	%			S	70	φ 55	67		270
			7S12. 7B	I	70			220	260
				II	50	φ 55	58		220
				Ш	35				220
				S	70	φ 65	77		280
		通常げた (現場製作	12S12. 7B	I	70			220	270
		げた)		II	50	φ 65	68	220	230
				Ш	35				220
				S	70	φ 75	90		290
			12S15. 2B	I	70		78	220	280
				П	50	φ 75		220	240
				Ш	35				220

注)・着色部は、PEシースを示す。

<sup>・</sup>最小ウェブ厚(10mm ラウンド)≧(かぶり+スターラップ(D13)+軸方向鉄筋(D13))×2 +シース外径

<sup>※「</sup>道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮 しなければならない。

# (3) 上フランジ幅と水平区間長

上フランジ幅は基本断面と同じとし、ウェブ厚が厚くなった場合は、型枠の転用を図るために上フランジの水平区間長を短くして調整することを基本とする。表 7.2 には、対策区分ごとに算出されたウェブ厚に対する水平区間長の参考値を示す。

表 7.2 対策区分別上フランジ水平区間長

		区分	PC鋼材	1.1 AA	2 28 10	シース径		П.	上フランジ水平区間長	
構造	W/C			対策 区分	かぶり c	呼名	外径	・最小 りェフ゛厚	上フランジ幅 1500	上フランジ幅 2000
				S	70	φ 55	67	270	75	325
			7S12. 7B	I	50		07	230	95	345
			7812.7B	П	35	. 50	65	220	100	350
(1) 工場で				III	35**	φ 58		220	100	350
製作される				S	70	. 70	0.4	290	65	315
プレストレ	36		10010 7D	I	50	φ 70	84	250	85	335
ストコンク	%		12S12. 7B	П	35	. 70	77	220	100	350
リート				III	35**	φ 70	77	220	100	350
構造				S	70	. 00	0.5	300	60	310
			12S15. 2B	I	50	φ 80	95	260	80	330
			12515.25	П	35	1.00	87	220	100	350
		セグメン		III	35**	φ 80	81	220	100	350
		トげた		S	70	φ 55	67	270	75	325
			7S12.7B	I	70		65	270	75	325
				$\Pi$	50	$\phi$ 58		230	95	345
				Ш	35			220	100	350
			12S12.7B	S	70	φ 70	84	290	65	315
				I	70			280	70	320
				$\Pi$	50	$\phi$ 70	77	240	90	340
				Ш	35			220	100	350
				S	70	φ 80	95	300	60	310
			10C1E 0D	I	70			290	65	315
(2) (1)以外			12S15. 2B	$\Pi$	50	$\phi$ 80	87	250	85	335
のプレスト				III	35			220	100	350
レストコン クリート構	40			S	70	φ 55	67	270	75	325
造	43		7S12. 7B	I	70			260	80	330
	/0		1312.1b	$\Pi$	50	$\phi$ 55	58	220	100	350
				Ш	35			220	100	350
				S	70	$\phi$ 65	77	280	70	320
		通常げた	19019 7D	I	70			270	75	325
		(現場製作) げた)	12S12.7B	П	50	φ 65	68	230	95	345
				Ш	35			220	100	350
			12S15. 2B	S	70	φ 75	90	290	65	315
				I	70			280	70	320
				П	50	φ 75	78	240	90	340
				Ш	35			220	100	350

注)着色部は、PEシースを示す。

<sup>※「</sup>道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

# (4) 下フランジ幅

下フランジ幅は、型枠の転用を図るため下フランジ部テーパー幅を変えることなくウェブ厚の増厚にともない広げることを基本とする。表 7.3には、対策区分ごとに算出されたウェブ厚に対する下フランジ幅の参考値を示す。

表 7.3 対策区分別下フランジ幅

				±1. / <del>1/11</del>	.1. >* 10	シー	ス径	E .1	下フランジ幅	
構造 W/C	W/C	区分	PC鋼材	対策 区分	かぶり c	呼名	外径	最小 ウェブ厚	基本 フランジ幅	最小幅 t
				S	70	. 55	0.77	270		750
			7S12.7B	I	50	φ 55	67	230	700	710
			7312.7D	П	35	φ 58	0.5	220	700	700
				Ш	35**	φοδ	65	220		700
(1) 工場で				S	70	φ 70	84	290		770
製作されるプ レストレスト	36		12S12.7B	I	50	φιο	04	250	700	730
コンクリート	%		12312. 7D	П	35	φ 70	77	220	700	700
構造				Ш	35**	φιο	11	220		700
				S	70	φ 80	95	300		780
			12S15. 2B	I	50	φου	90	260	700	740
			12315. 2D	П	35	φ 80	87	220		700
		セグメント		Ш	35**	φου	81	220		700
		げた	7S12. 7B	S	70	φ 55	67	270	700	750
				I	70	φ 58	65	270		750
				П	50			230	100	710
				Ш	35			220		700
			12S12.7B	S	70	φ 70	84	290	700	770
				I	70			280		760
				П	50	$\phi$ 70	77	240	100	720
				Ш	35			220		700
				S	70	φ 80	95	300		780
			12S15. 2B	I	70			290	700	770
(2) (1)以外の			12010.25	П	50	$\phi$ 80	87	250		730
プレストレス				Ш	35			220		700
トコンクリー ト構造	43			S	70	φ 55	67	270		750
7 117 ×2	%		7S12. 7B	I	70			260	700	740
				Π	50	$\phi$ 55	58	220	, , ,	700
				Ш	35			220		700
		77 44 1 18 h		S	70	φ 65	77	280		760
		通常げた (現場製作	12S12. 7B	I	70			270	700	750
		げた)	12012.75	П	50	φ 65	68	230		710
				Ш	35			220		700
				S	70	φ 75	90	290		770
			12S15. 2B	I	70			280	700	760
			14010.4D	Π	50	φ 75	78	240	700	720
				Ш	35			220		700

注)・着色部は、PEシースを示す。

<sup>・</sup>最小下フランジ幅=最小ウェブ厚 + 240×2

<sup>※「</sup>道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

表 7.4 対策区分別 P C 鋼材配置

	1				l	ſ		ı	(単仏 MM)
		区分	PC鋼材	対策 区分	かぶり	シー	ス径	配置	配置
構造	W/C				c	呼名	外径	高さ a	間隔 b
				S	70	φ 55	67	120	110
			7S12.7B	I	50	φυυ	07	100	110
			1014. ID	II	35	4 50	65	85	110
				Ш	35**	φ 58	00	85	110
(1) 工場で				S	70	φ 70	84	130	125
製作されるプ レストレスト	36		12S12.7B	I	50	φιο	04	110	125
コンクリート	%		14014. IB	II	35	A 70	77	90	120
構造				Ш	35**	φ 70	11	90	120
				S	70	4 00	05	135	135
			12S15. 2B	I	50	φ 80	95	115	135
			14010.4B	II	35	4 80	87	95	130
		セグメント		Ш	35**	φ 80	01	95	130
		げた	7S12.7B	S	70	φ 55	67	120	110
				I	70		65	120	110
				II	50	φ 58		100	110
				Ш	35			85	110
			12S12. 7B	S	70	φ 70	84	130	125
				I	70			125	120
				II	50	φ 70	77	105	120
				Ш	35			90	120
				S	70	φ 80	95	135	135
	43		12S15. 2B	I	70			130	130
(9) (1) PL # (5)			14010.4D	Π	50	φ 80	87	110	130
(2) (1)以外の プレストレス				Ш	35			95	130
トコンクリー ト構造	%			S	70	φ 55	67	120	110
			7S12.7B	I	70			120	110
			1014.10	II	50	φ 55	58	100	110
				Ш	35			85	110
				S	70	φ 65	77	125	120
		通常げた (現場製作	12S12. 7B	I	70			125	120
		(死娠表行	14014. ID	Π	50	φ 65	68	105	120
				III	35			90	120
				S	70	φ 75	90	130	130
			19815 9P	I	70			130	130
			12S15. 2B	II	50	φ 75	78	110	130
				Ш	35			95	130

注)着色部は、PEシースを示す。

<sup>※「</sup>道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮 しなければならない。

各対策の推奨する塩害対策方法を表 7.6 に示す。

表 7.6 塩害対策方法のまとめ

対策	Ja I. 676**		主け	゛た	場所打ち床版	luk and
区分	対策	構造(1)		構造(2)	横げた	地覆
	かぶり	0 (7	Omm)	○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	0		0	0	0
S **1	主方向PEシース			0	_	_
	横締めPEシース			0	0	_
	コンクリート塗装	0		0	×	×
	かぶり	○ (50mm)		○ (70mm)	○ (70mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	0	×	0	×	0
I **2	主方向PEシース	0	×	×	_	_
	横締めPEシース	×	×	×	×	_
	コンクリート塗装	×	0	X	×	×
	かぶり	○ (35mm)		○ (50mm)	○ (50mm)	○ (70mm)
	塗装鉄筋	×		×	×	×
П	主方向PEシース	×		X	_	_
	横締めPEシース	×		X	×	_
	コンクリート塗装	>	<	X	×	×
	かぶり	○ (35, 3	30mm) *3	○(35mm)	○(35, 30mm)	○ (50mm)
	塗装鉄筋	>	<	×	×	×
Ш	主方向PEシース	×		×	_	_
	横締めPEシース	×		×	×	_
-  -	コンクリート塗装	>	<	×	×	×

凡例 「〇:対策必要」, 「×:対策不要」, 「-:範囲外」

- ・ 上記表のうちの主げたにおける区別は、「道示Ⅲ 5.2 表-解 5.2.1 想定している水セメント 比」において区別している「構造(1)」と「構造(2)」をそれぞれ表す。
- ※1) S区分においては、コンクリート塗装と塗装鉄筋を併用する。
- ※2) I区分においては、塗装鉄筋+主方向PEシース、またはコンクリート塗装を行う。
- ※3) のかぶりは、「基本断面」に従ったものであり、「**道示Ⅲ 6.6.1 鋼材のかぶり**」に従ってかぶりを減少する場合は施工条件や施工誤差を考慮しなければならない。

なお、併記しているかぶりは、35mmはウェブ・下フランジ範囲、30mmは上フランジ範囲を表す。

#### 【巻末資料】

- ・コンクリート上部構造各部位のかぶりの規定および運用について
- 1) 道路橋示方書・同解説, Ⅲ編 5.2(2)の規定について

道路橋示方書・同解説(平成14年3月発刊)における塩害に対する対策範囲およびかぶりの最小量(表-5.2.1,表-5.2.2)は、以下の事項に基づいて設定されています。

- ①対策範囲及びかぶりの最小量は、コンクリート標準示方書等のように理論値のみに 基づいて設定したものではなく、鉄筋コンクリート橋やプレストレストコンクリー ト橋に実際に生じている損傷実態を考慮したものである。
- ②塩害対策範囲の設定は,塩害の発生が顕著な範囲を対策区分Ⅱ以上とすることとし,地域区分Aでは全域,地域区分Bでは海岸線から500 m以内,地域区分Cでは海岸線から100 m以内とした。
- ③飛来塩分量は,国土交通省・土木研究所による飛来塩分量全国実態調査より設定した。
- ④海岸からの距離  $\mathbf{x}$  における表面塩化物イオン濃度は、以下の式を用いた。  $\mathbf{C}_0 = 1.2 \times (\mathbf{C}_1 \times \mathbf{x}^{-0.6})^{0.4}$
- ⑤必要かぶりの計算条件は,以下の条件に基づいて設定した。

・設計上の目標期間 : 100 年

・初期混入塩化物イオン :  $C_{in} = 0.3 \, kg/m^3$  ・鋼材腐食発生限界 :  $C_{lim} = 1.2 \, kg/m^3$ 

- ・コンクリートの塩分拡散予測式: Dc = (5×10<sup>-7</sup>)×e<sup>-1.6(c/w)</sup>
- ・コンクリートの水セメント比(道示Ⅲ編,表-解 5.2.1)
- (1) 工場で製作されるプレストレストコンクリート構造: 36% (σ<sub>ck</sub> = 50N/mm<sup>2</sup> 程度)
- (2) (1) 以外のプレストレストコンクリート構造 : 43% ( $\sigma_{ck} = 36N/mm^2$ 程度)
- (3) 鉄筋コンクリート構造 : 50%(σ<sub>ck</sub>=30N/mm²程度)

#### ⑥ひび割れの影響

かぶりの最小量は、有害なひび割れ(0.2mm 程度以上のひび割れ)は補修されることを前提としている。したがって、かぶりの最小量にひび割れの影響(塩分拡散係数の相違)は見込まれていない。

#### ⑦S地区の設定

上部構造では、躯体自重の増加やかぶりコンクリートの剥離等を考慮してかぶりの上限を  $70 \, \text{mm}$  とし、不足分は $+\alpha$ (塗装鉄筋、コンクリート表面塗装)の対策を行うこととした。

- 参考文献: 廣松新, 池田明寛: コンクリート道路橋の塩害対策 その現状と課題〈道路橋示方書の改定を中心に〉, セメント・コンクリート, No. 674, pp. 11-17, 2003. 4.
- 2) 関連解説文:道示皿編, 19章 施工, 19.4.2 解説 3), pp.333

塩害の厳しい環境において、かぶりコンクリートの遮塩性に期待して耐久性を確保する場合は、コンクリートの遮塩性能と水セメント比の関係を考慮して、水セメント比を定めなければならない。なお、5章に規定する塩害に対する最小かぶりの設定においては、表-解 5.2.1 に示す水セメント比で設定しているため、これによらない場合は、別途耐久性の検討を行う必要がある。

3) その他コンクリート上部構造各部位のかぶりの運用について

プレストレストコンクリート橋における各部位の最小かぶりは、1)に示す**道示皿** 編、5.2(2)の規定根拠および、2)に示す**道示皿**編、19.4.2(2) 3) 解説を参考にして設定すればよいと判断されます。

- ①例えば、P C 箱桁橋の下床版や P C 中空床版橋の張出し床版は、橋軸直角方向では「構造(3)」鉄筋コンクリート構造ではあるが、プレストレストコンクリート構造の一般的な水セメント比のコンクリートを使用していることから、「構造(2)」工場で製作される以外のプレストレストコンクリート構造の最小かぶりを適用してよい。
- ②プレキャスト桁を使用した橋で,平面曲線や拡幅等に対応するために場所打ち施工された部位は,当該部位に打設したコンクリートの水セメント比に応じた最小かぶりを適用してよい。
- ③床版上面の最小かぶりについては、舗装をアスファルト舗装とする場合には道示 I編,5.3に規定されるように床版上面には防水層を設けることから、道示Ⅲ編, 6.6.1 に規定する値としてよい。

参考文献:コンクリート橋小委員会:塩害対策区分Sの具体的対策例, 道路. Vol. 755. 2004.1.

④塩害に対する耐久性を向上させるためには、密実なコンクリートを施工することが肝要である。

セメント量を多くして所要のコンクリート強度を満足させることは,温度ひび割れなどが発生しやすくなり耐久性向上につながらない。コンクリートの品質としては設計基準強度ではなく水セメント比(塩化物イオン拡散係数)を低減することが重要となる。