4章 既往の初期変状防止対策の調査

4.1 検討概要

道路橋示方書や各種の設計基準では、外力などの構造的な要因による曲げひび割れ、せん断ひび割れ、局部応力によるひび割れなどに対する防止対策の他にも、コンクリート硬化時の温度発熱の影響や乾燥収縮に起因するひび割れ等の初期変状を防止するために、いくつかの対応策を示している。この章では、これらの基準に示された対策の内容を調査するとともに、従来から経験的に用いられてきた最小鉄筋量の配置規定などの、いわゆるみなし規定の実態調査も実施する。また、これらの規定以外にも設計や施工段階で初期変状を防止するために工夫した事例等の文献調査を実施し、初期変状防止のために、取り得る対応策の技術基準を整理する。そして、これらの調査結果から、PC橋ではどのような部位で、どのような傾向であればひび割れが生じやすくなるのかを整理するとともに、あわせて、今の諸基準に何が足りないのか、どのような対策を実施すればその初期変状が防止できるのか、今後、必要と思われる防止対策の技術基準を探る。

4.2 諸基準の動向調査

4.2.1 諸基準の構成

道路橋の設計を行なう場合、国内の技術基準である道路橋示方書に従って設計を行うこととなるが、その道路橋示方書は、道路構造令第35条(橋、高架の道路等)の規定を受け、都市・地域整備局長、道路局長より「橋、高架の道路等の技術基準」として通達されている。

図-4.2.1に道路橋の設計に関する基準の階層関係、法的関係を示す。

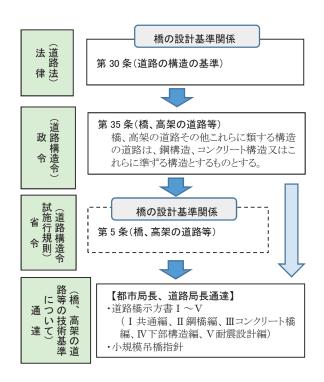


図-4.2.1 道路橋の技術基準の体系

国内の技術基準である道路橋示方書を基に、各種基準類の「かかりうけと位置づけ」の関係を図-4.2.2に示す。

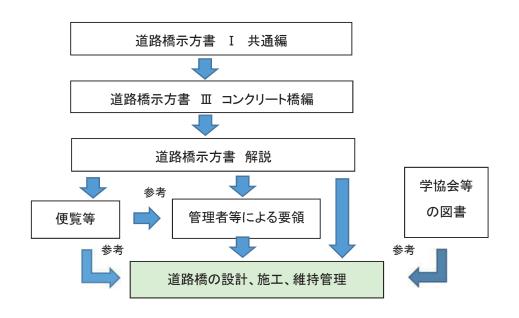


図-4.2.2 各種基準類のかかりうけと位置づけ

そこで、道路橋示方書の基準を基に、各種基準・要領類に示される PC 橋の初期変状を防止するための規定や、許容値の設定方法、最小鉄筋量等を定めた規定の関係を図-4.2.2 に従い整理する。

① 道路橋示方書 I 共通編、Ⅲコンクリート橋編(H24年3月) 日本道路協会

② コンクリート道路橋設計便覧(H6年2月)

およびコンクリート道路橋施工便覧 (H10年1月) 日本道路協会

③ コンクリート標準示方書 設計編(2012年制定) 土木学会

④ 各地方整備局橋梁設計要領

⑤ NEXCO 設計要領第二集 橋梁建設編(H25年7月) 東日本・中日本・西日

本高速道路株式会社

この調査結果を次ページ以降に示す。

【1】コンクリート材料の規定によるひび割れ防止対策

道示 I

3章 使用材料

3.2.2 コンクリート材料

1) セメントは、比表面積、凝結時間、圧縮強さ、有害成分の制限等の特性や品質が確かなものでなければならない。



道示【解説】

1) セメントは JIS R 5210 ポルトランドセメント (早強、普通)、JIS R 5211 高炉セメントを用いる。通常、上部構造にはポルトランドセメント、下部構造には高炉セメントが用いられているが、高炉は初期湿潤養生を特に入念に行う必要がある。また、ASR 対策に FA を用いてもよいが、JIS R 5213 に適合するものを用いる必要がある。

一般的に用いられるセメント種類を示し、異なる種類を使用する場合の施工時の注意喚起をしている。



【コンクリート橋施工便覧】

第3章 材料

3.2コンクリート

3.2.2 セメント

PC部材及びPCa部材等において施工性、経済性の目的で早期に高強度を必要とする場合は、早強ポルトランドセメントを使用している。また、ASR対策として高炉セメントもあるが、上部工に使用された実績が少なく、クリープや乾燥収縮特性も必ずしも明確になっていないため、原則として上部構造に使用しないものとする。

PC は高強度を必要とするため、単位セメント量が多くなるので、部材が厚い場合には、硬化熱によってコンクリートに悪影響が及ばないように配慮する必要がある。



管理者等による要領(各地整)

特に記述無し

管理者等による要領 (NEXCO)

2章 共通

3 使用材料

3-2 コンクリート

(1) コンクリートに関する品質、規格は**道示 I 3.2**による。

【解説・補足等】

参考

解説内で、「使用するセメントの種類ならびに使用量は、構造物に応じ十分検討した上で定めなければならない。」とし、早強セメントは硬化熱が比較的大きいので、寸法の大きな部材を夏期に施工すると温度ひび割れが発生しやすい。このような場合は、経済性や工期、耐久性十分配慮し、普通セメントなど発熱性の低いセメントの使用を検討することが望ましい。

学協会等の基準 コン示【施工編:施工標準】 3章 材料

3.2 セメント

プレストコンクリート工事等には、早強ポルトランドセメントが使用でれる。しかし、高温環境下で早強ポルトランドセメントを用いると、凝結が早いためにコンクリートが困難になったり、コールドジョントが発生しやすくなったりする。早強ポルトランドセメントは、その特性を理解して使用することが重要である。





【2】コンクリートの引張応力度の制限によるひび割れ防止対策

道示皿

3章 許容応力度

- 3.1 一般
- (4) PC 構造のコンクリートの許容引張応力度及び許容斜引張応力度は割増ししてはならない。
- (5) PC 構造の導入直後の許容応力度は割増ししてはならない。



道示【解説】

- (4) 荷重組み合わせによる許容引張応力度および許容斜引張応力度は、表-3.2.4、表-3.2.5 を参照する。
- (5) 施工中の短期間であり、既に割増しされた許容値を設定しているため、更に割増しはしない。

施工時に生じる引張応力による有害なひび割れを防ぐため、コンクリートの引張応力度の許容値を規定している。



【コンクリート橋設計便覧】

第9章 許容応力度

- 9.1 鉄筋コンクリート部材に対する許容応力度
- 9.2 プレストレストコンクリー ト部材に対する許容応力度
- ・道示に同じ



管理者等による要領(各地整)

特に記述無し

管理者等による要領 (NEXCO)

2章 共通

4. 許容応力度および制限値

- (1) RC 構造、PC 構造 道示に同じ
- (2) PRC 構造

コンクリートの縁引張応力度の 制限値はコン示に従う

8章 コンクリート橋

- Ⅲ 構造形式各論
- Ⅲ-1 PRC 橋
 - 6. 連続ラーメン
 - 6-4 主桁の設計

(2) 張出し架設時における主桁の 上縁の曲げ引張応力度は、導入時 の緊張力を用いる場合 1N/mm²以 下を標準とする。

【解説・補足等】

(2) 道示では施工時の許容引張応力度を2.5N/mm² (40N/mm²) でとしているが、緊張力は導入直後から徐々に低下すること、また直接輪荷重が載荷され耐久性が損なわれやすいこと、ラーメン橋はクリープ・乾燥収縮および温度変化の影響により拘束引張力が作用することから上記の値を規定。

学協会等の基準 コン示【設計編:本編】 5章 材料の設計値

5.2 コンクリート

コンクリートの曲げひび割れ強度(fbck)は乾燥、水和熱、 寸法の影響を考慮して適切 に定めるものとする。

 $\textit{f}_{bck}\!\!=\!k_{0b}\cdot k_{1b}\cdot f_{tk}$

kob: コンクリートの引張 軟化特性に起因する引 張強度と曲げ強度の関 係を表す係数

k_{1b}: 乾燥、水和熱など、 その他の原因によるひ び割れ強度の低下を表 す係数

 f_{tk} : 引張強度

8編 プレストレストコン クリート

10章 使用性に関する照査 10.2 応力度の制限

コンクリートの圧縮応力 度、鉄筋の引張応力度は、適 切な制限値を設定し、それ 以下となるようにしなけれ ばならない。

コンクリートの縁引張応 力度の制限値は曲げひび割 れ強度の値としている。







【3】鉄筋の許容応力度の規定によるひび割れ防止対策

1) 一般構造

道示皿

3章 許容応力度

3.3 鉄筋の許容応力度

鉄筋コンクリート構造及び PC 構造に対する鉄筋の許容応力度は D32 以下の鉄筋に対し、以下の値とする。

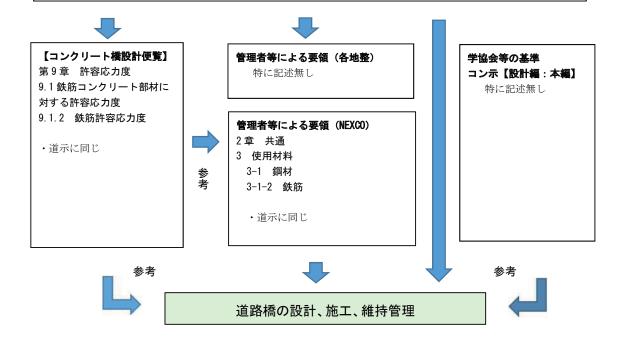
- 1) 死荷重時の許容応力度 100N/mm²
- 2) 床版及び支間 10m 以下の床版橋の設計荷重時の許容応力度 140N/mm²



道示【解説】

- 1) 耐久性上有害なひび割れを防ぐために、ひび割れ幅 0.2mm 以下となるように規定している。
- 2) 繰返載荷によるひび割れの拡大を防ぎ、コンクリートの剥離に進展することを防ぐため許容値を低減。 さらに RC 床版は $20 \mathrm{N/mm^2}$ 程度余裕を持たせるのが望ましい。

耐久性上、有害なひび割れを防ぐために荷重条件や部材ごとに低減した許容値を規定している。。



【3】鉄筋の許容応力度の規定によるひび割れ防止対策

2) 連結桁

道示皿

14 章 連続構造

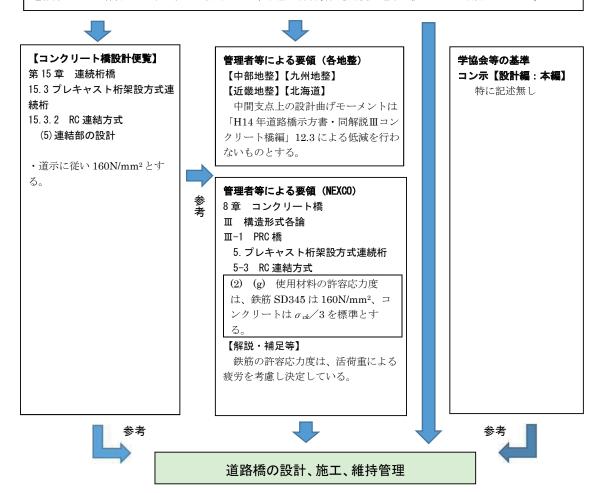
- 14.5 プレキャスト桁架設方式連続桁橋の設計
- (4) 主桁連結部は、連結鉄筋の重ね継手長は、6.6.5 に従い算出し、かつ鉄筋径の25 倍以上とする。



道示【解説】

(4) 連結部の重ね継手長は、支点が 2 箇所あること、主桁が剛な横桁で連結されていることを考慮し 1 断面に集中してもよい。また連結鉄筋の許容値は $160 N/mm^2$ 以下とすることが望ましい。

連結部に生じる有害なひび割れ発生を防ぐために、鉄筋の許容引張応力度を通常の値より小さく規定している。



1) 最小鋼材量の規定

道示皿

6章 形状及び鋼材の配置

6.4 最小鋼材量

- (2) 部材には、乾燥収縮や温度勾配により有害なひび割れが発生しないように鋼材を配置しなければならない。
- (4) 断面積の 0.15%以上の付着のある鋼材を配置する。
- (5) 軸方向に配置する引張主鉄筋の最小断面積は以下のとおり。
- 1) 桁 $A_{st} \geq 0.005 b_w \cdot d$
- 2) 部材が薄く斜引張鉄筋を配置できない版 $A_{st} \geq 0.01 \ b_w.d$
- (6) 桁に配置する斜引張鉄筋

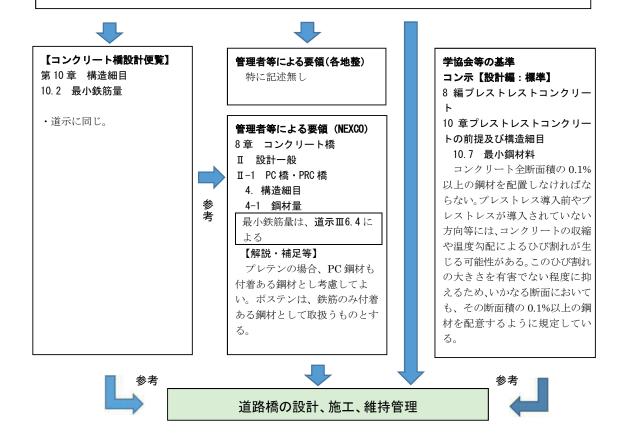
 $Aw \ge 0.002 b_w \cdot a \cdot sin0$ (異形鉄筋の場合)



道示【解説】

- (4) 乾燥収縮や温度勾配によるひび割れを有害でない程度に抑えるために部材のいかなる断面においても鋼材を配置 する規定。
- (5) 桁部材は、引張に弱いコンクリートの急激な破壊を防ぐ目的で配置する。斜引張鉄筋が配置できない部材は急激なせん断破壊を防ぐ目的で配置する。
- (6) せん断破壊を防ぐため、スターラップは、本条の他 6.6.10 に従い配置する必要がある。

乾燥収縮や温度勾配による有害なひび割れを防ぐため、各部材に所定の鉄筋量を配置することを規定している。



2) 引張鉄筋の規定

道示皿

6章 形状及び鋼材の配置

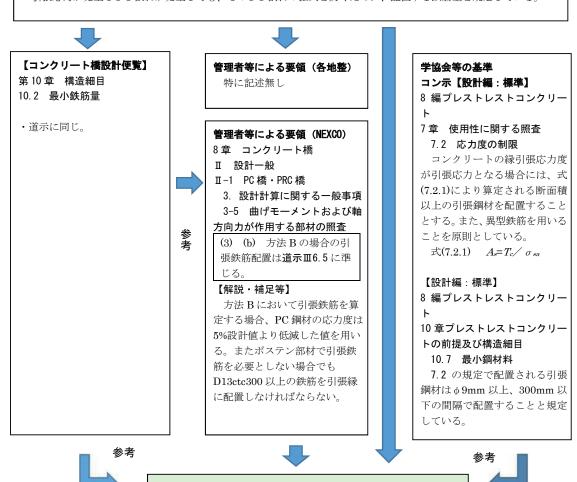
- 6.5 PC 構造の引張鉄筋
- (1) PC 構造では、計算上想定しないひび割れが生じた場合でも、その幅の拡大や集中を防ぐようにしなければならない。
- (3) 引張鋼材量の算出において、PC 鋼材に付着の無い場合は活荷重を 35%増しする。
- (4) 配置する引張鉄筋量は、 $A_s = T_c / \sigma_{sa}$ もしくは、引張応力が作用するコンクリート断面積の 0.5%以上とする。



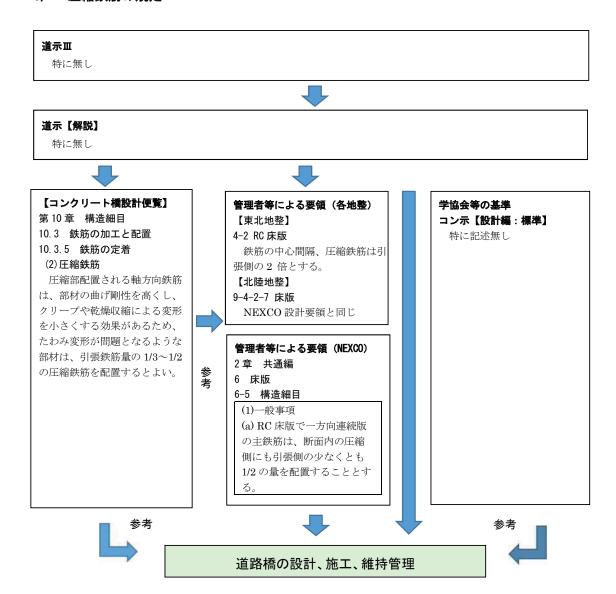
道示【解説】

- (3) PC 鋼材とコンクリートに付着が無い場合は、ひび割れの分散を防止するため、活荷重を割増して算出。
- (4) ひび割れが発生しても、ひび割れ幅の拡大を防止するために規定。

引張応力が発生しひび割れが発生しても、そのひび割れの拡大を防ぐために、配置する鉄筋量を規定している。



3) 圧縮鉄筋の規定



4) スターラップ及び折り曲げ鉄筋の規定

道示皿

6.6.10 スターラップ及び折曲げ鉄筋の配置

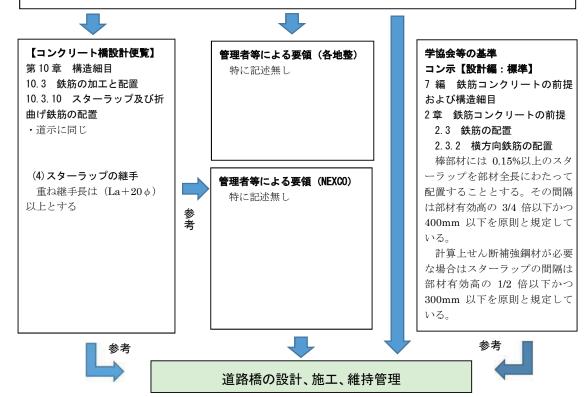
- (3) プレテンを除きスターラップ及び折曲げ鉄筋は D13 以上とする。
- (4) スターラップピッチは有効高さ 1/2 以下かつ ctc300 以下、また計算から算出された場合、桁高の 3/4 以下かつ ctc400 以下とする。



道示【解説】

- (3) 道路橋の桁は断面が大きいことから、確実な施工ができるように鉄筋径を規定。
- (4) 横方向の用心鉄筋とし乾燥収縮によるひび割れを防止するために規定。

確実な施工と乾燥収縮によるひび割れを防止するために、鉄筋量を規定している。



5) ねじり鉄筋の規定

道示皿

6.6.11 ねじりモーメントに対する鉄筋配置

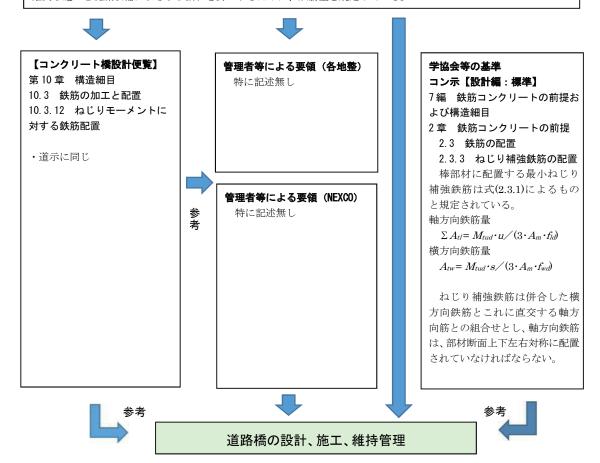
- (3) ねじり鉄筋は D13 以上とする。
- (5) 横方向鉄筋ピッチは部材長辺の 0.4 倍以下かつ ctc300 以下とする。
- (6) 軸方向鉄筋は各隅部に配置し、ctc300以下とする。



道示【解説】

(5)(6) ねじりによるひび割れが必ず鉄筋を横切るように設定

確実な施工と乾燥収縮によるひび割れを防止するために、鉄筋量を規定している。



6) 用心鉄筋の規定

道示皿

6.6.13 用心鉄筋

- (1) コンクリートの乾燥収縮、温度勾配、応力集中等により生じる可能性のあるひび割れを有害でない程度に抑えるように鉄筋を配置しなければならない。
- (3) 場所打ち桁ではウェブ等の側面に D13ctc300 以上の軸方向鉄筋を配置する。
- (4) 打継目付近には、新旧コンクリートの温度差、乾燥収縮等対し用心鉄筋を配置する。
- (5) 下フランジや隔壁等の開口部周辺には、応力集中に対しての用心鉄筋を配置する。
- (6) 床版部には、プレの腹圧によりコンクリートが破損しないように用心鉄筋を配置する。
- (7) 小さなフランジには、架設時の引張応力に対し用心鉄筋配置が望ましい
- (8) 大きな圧縮応力を受ける下フランジには十分な用心鉄筋を配置するのがよい。



道示【解説】

- (5) 開口部で設置できなくなった鉄筋量相当を周辺に配置するとともに、開口部の隅に対して用心鉄筋を配置し、十分 定着させる。
- (6) PC 鋼材分力により引張応力が生じる箇所は腹圧分力相当の鉄筋量を配置する。

道路橋示方書では(4)、(7)、(8)については具体的な鉄筋量は示されていない。



【コンクリート橋設計便覧】

第 10 章 構造細目

- 10.3 鉄筋の加工と配置
- 10.3.14 用心鉄筋
- (1) 軸方向用心鉄筋

ウェブの軸方向鉄筋は、道示の 規定以外に、ウェブ断面積の

0.2%程度配置するのが望ましい。

(2) 打継目付近の用心鉄筋

打継目のひび割れを有害でない 程度に抑えるとし、以下に示すよ うに配置するのが望ましい。

- 1) 一段目は 5~7.5cm の近接に配置する
- 2) 打継面から 50cm 程度の範囲で D13 以上を ctc10~15cm 配置 する
- 3) その 50cm の範囲では、断面積 の 0.2%以上の鉄筋量を配置す ろ

(5) 架設時に生じる引張応力に対する用心鉄筋

設計計算と異なる恐れがある場合には、コンクリートに引張応力が生じると思われる部分に、あらかじめ用心鉄筋を配置しておくのが望ましい。



管理者等による要領(各地整)

特に記述無し

管理者等による要領 (NEXCO)

8章 コンクリート橋

- Ⅱ 設計一般
- Ⅱ-1 PC 橋・PRC 橋
 - 4. 構造細目
 - 4-2 鉄筋の配置
- (1) 鉄筋の径と配置間隔は、コンクリートの施工性とひび割れ分散性を考慮して決定しなければならない
- (4) ポステン部材の鉄筋は、組み立て筋を除き、D13ctc300以上の 鉄筋配置を標準とする。
- (5) 用心鉄筋は**道示 … 6**. 6. 13 により、コンクリートの応力度が集中するまたは急変する位置、部材の結合位置に配置しなければならない。

【解説・補足等】

- (1) 最大鉄筋径 D25、最小配置間隔 ctc100 を標準とする
- (4) 施工性と鉄筋の効果を期待し、 ポステン部材の表面近くは少なくと も D13ctc300 以上の鉄筋を網目状に 配置することとした。

学協会等の基準

コン示【設計編:標準】

7編 鉄筋コンクリートの前提 および構造細目

4章 その他の構造細目

4.2 露出面の用心鉄筋

コンクリートの収縮及び温度変化による有害なひび割れを防ぐため、広い露出面を有するコンクリートの表面には、露出面近くに用心鉄筋を配置しなければならない。用心鉄筋の間隔が小さいほどひび割れを低減するのに有効であるため、細い鉄筋を小間隔に配置するのがよい。

4.3 集中反力を受ける部分の 補強

過大な応力集中が生じる部分ではその悪影響を考えて補強しなければならない。

4.4 開口部周辺の補強

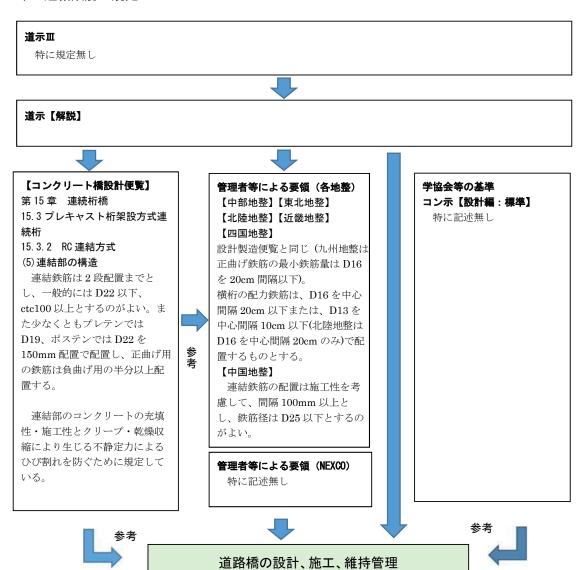
開口部周辺には、応力集中その他によるひび割れに対して、 補強のための鉄筋を配置しなければならない。



7

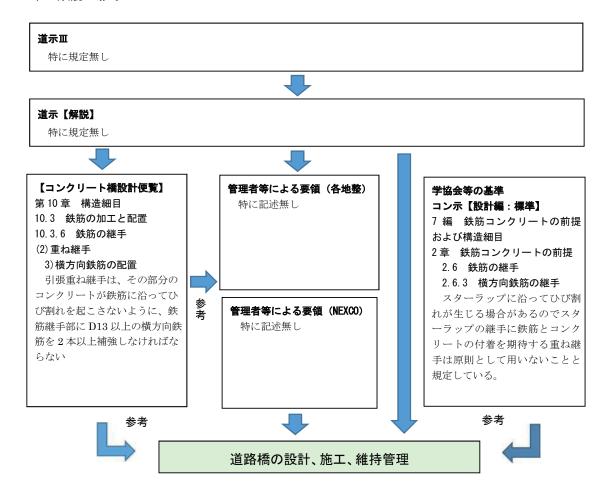


7) 連結鉄筋の規定



90

8) 鉄筋の継手



【5】鋼材のかぶり規定によるひび割れ防止対策

道示皿

- 6章 形状及び鋼材の配置
- 6.6 鋼材の配置
- 6.6.1 鋼材のかぶり
- (1) コンクリートと鋼材との付着を確保し、鋼材の腐食を防ぎ、火災に対して鋼材を保護する等のために必要なかぶりを確保しなければならない。
- (2) かぶりは、鉄筋の直径以上かつ表 6.6.1 の値以上とする場合においては、(1)を満たすものとする。 表 6.6.1 の値を以下に示す
 - ・床版、地覆、高欄、支間 10m 以下の床版橋 30mm・工場で製作されるプレストレストコンクリート構造(桁) 25mm
 - ・工場で製作されるプレストレストコンクリート構造(桁) 25mm・左記以外の桁及び支間が 10m を超える床版橋(桁) 35mm

道示【解説】

(4) コンクリートと鋼材の付着を確保し、鋼材の腐食を防ぎ、火災に対して鋼材を保護するためには、鋼材をコンクリートで十分に包んでおく必要がある。

鋼材の腐食によるコンクリートのひび割れを防ぐために鋼材のかぶりを規定した。



【コンクリート橋設 計便覧】

第10章 構造細目 10.3 鉄筋の加工と 配置

10.3.2 かぶり

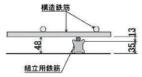
道示に同じ

また、道示に規定 されていないシース のかぶりについて記 載されている。

「シースがスター ラップ等によって取 り囲まれずに用いら れるときは、一般に シース径以上のかぶ りを設けるのがよ い」としている。

管理者等による要領(各地整)

【中部】 対象となる構造物の設計・照査にあたっては、 組立用鉄筋によるかぶりの増加を考慮して鉄筋の有効高を 算定する必要がある。



【東北】【北陸】【近畿】【九州】【四国】【中国】 道示に同じ。組立て鉄筋についても所定のかぶりを確保する必要がある。

【北海道】 シースのかぶりは、シースの直径の 1.0 倍以上が望ましい。

管理者等による要領 (NEXCO)

2章 共通 1. かぶり

- (1) かぶりは、最小厚を確保するとともに、要求される耐久性、施工誤差等を考慮して定めなければならない
- (2) やむを得ず標準かぶり内に鉄筋を配置する場合 は、防錆処理された鉄筋を用いるなど、耐久性を確 保する対策を検討しなければならない。

【解説・補足等】

(道示+10mm(PCa は+5mm))。

- ・床版、地覆、支間、10m 以下の床版橋 40mm
- ・高欄 70mm
- ・工場で製作される PC 構造(桁) 30mm
- ・左記以外の桁及び支間が 10m を超える場合 45mm

学協会等の基準

コン示【設計編:標準】

2編 耐久性に関する照 査

3章 一般的な環境下における構造物のかぶり

3.2 水セメント比の最 大値と最小かぶりの標準 値

かぶりの最小値

柱 : 45±15mm はり : 40±10mm スラブ: 35±5mm 橋脚 : 55±15mm





道路橋の設計、施工、維持管理

参考

【6】鋼材のあき規定による充填不良防止対策

道示皿

- 6章 形状及び鋼材の配置
- 6.6 鋼材の配置
- 6.6.2 鋼材のあき
- (4) 主鉄筋及び PC 鋼材のそれぞれのあき等は、40mm 以上かつ粗骨材部最大寸法の 4/3 倍以上とする。ただしプレキャスト部材は、それぞれ 20mm 以上かつ 4/3 倍以上とする。



道示【解説】

(4) コンクリートの締固めには一般に直径 50~60mm程度の内部振動機が使用されるため、底版の型枠まで容易に挿入でき、締固めが出来るあきを設ける必要がある。

施工時のコンクリート充填不具合を防ぐためにあきの確保と、内部振動機挿入のスペース確保を規定した。



【コンクリート橋設計便 覧】

第 10 章 構造細目 10.3 鉄筋の加工と配置 10.3.3 鋼材のあき

道示に同じ

管理者等による要領(各地整)

【東北地整】

棒状バイブレーター挿入のためのあきを 1 ヶ所以上設けるものとする。

【中部地整】

PC 鋼材のシースの水平方向のあきは振動機の挿入に配慮し 60mm 以上確保する。

管理者等による要領 (NEXCO)

8章 コンクリート橋

- Ⅱ 設計一般
- Ⅱ-1 PC 橋・PRC 橋
- 4. 構造細目
- 4-3 PC 鋼材の配置
- (1) PC 鋼材のあきは、**道示皿6.6.2** にも よるが、60mm 以上を標準とする。また、 原則として棒状バイブレーターを挿入しえ るあきを 1 箇所以上確保する。

【解説・補足等】

施工性を考慮し、棒状バイブレーターの挿入 スペースを確保させることを規定した

学協会等の基準 コン示【設計編:標準】

8編 プレストレストコンク リート

10章 プレストレストコンク リートの前提及び構造細目 10.4 鋼材のあき

緊張材やシースの周辺にコンクリートが十分行きわたり、確実にコンクリートが締固められるように、緊張材あるいはシースのあき、緊張材あるいはシースと鉄筋のあきを確保しなければならない。

一般に締固めには直径 50mm 程度の内部振動機が使用されるため、水平方向のあきを60mm以上とするのがよいとされている。







【7】PC 鋼材配置の規定によるひび割れ防止対策

道示皿

6.6.6 PC 鋼材の配置

- (3) PC 鋼材は、部材縁において有害なひび割れが生じないように配置しなければならない。
- (5) PC 鋼材は、定着具の支圧面から所定の区間を直線状に配置する。
- (6) PC 鋼材を曲線状に配置する場合の鋼材の曲げ半径は以下の値以上とする。

シース用いる場合 シース径の 100D

シース用いない場合 鋼材径の 40D

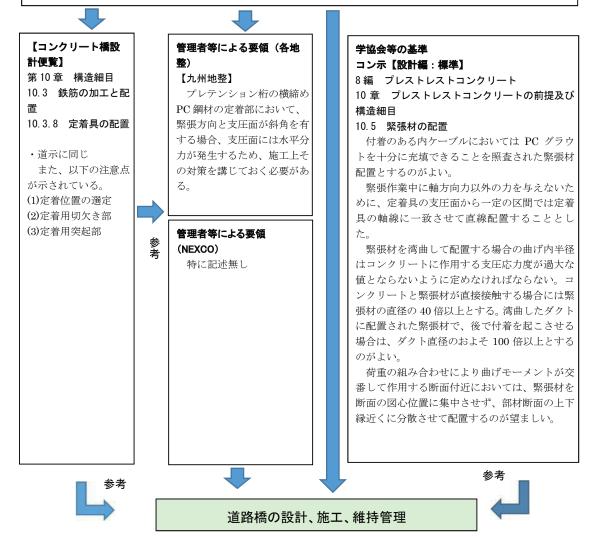
(7) 曲げモーメントの符号が異なる断面付近では、PC 鋼材を部材断面に分散させて配置するのが望ましい。



道示【解説】

- (5) 軸方向以外の力を作用させないため直線区間を 400mm 以上確保することが望ましい。
- (6) 中心方向への分力による局部的な応力や鋼材への付加応力を発生させないために最小半径を規定した。
- (7) 図心位置に集中して配置すると部材縁では鋼材が少なくひび割れが生じやすいため、分散配置が望ましい。

PC 鋼材配置上の不具合から発生するひび割れを防止するために、PC 鋼材配置上の制約事項等を規定した。



【8】PC 鋼材定着の規定によるひび割れ防止対策

1) PC 鋼材の定着

道示皿

6.6.7 PC 鋼材の定着

- (1) 定着具の位置は、部材に所定のプレストレスが導入できるように、また、部材に有害なひび割れが生じないように 選ばなければならない。
- (3) 部材の中間に定着させる場合、応力変動の少ない断面図心に近い位置か、圧縮部に定着させる。

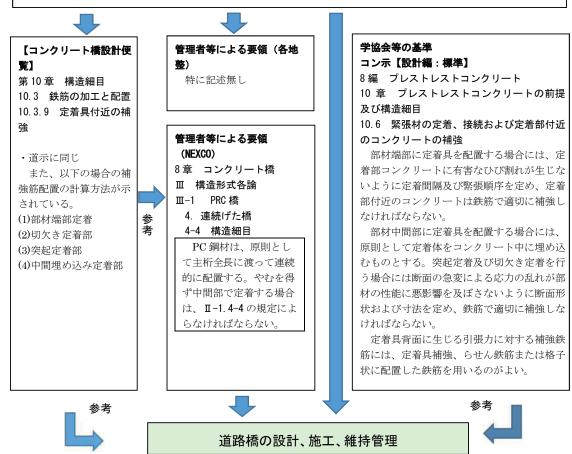


道示【解説】

(3) 定着具付近には局部応力の影響や定着具背面には引張応力によるひび割れが生じやすいことから、上部の様に規定した。

また、プレテン部材でも、ボンドレス付近に局部応力が発生しやすいため、ボンドレス鋼材は全鋼材本数の 1/2 以下、またその範囲は支間の 1/5 以下が望ましい、と解説している。

PC 鋼材定着位置の設定不具合から発生するひび割れを防止するため、定着位置に関する制約事項等を規定した。



【8】PC 鋼材定着の規定によるひび割れ防止対策

2) PC 鋼材定着具の補強

道示皿

6.6.8 定着具付近の補強

- (3) PC 鋼材定着具付近のコンクリートは、PC 鋼材と直角な方向に生じる引張力に対してスターラップ、格子状の鉄筋、らせん鉄筋等で補強する。
- (4) 部材中間に定着具を設ける場合は、定着具付近のコンクリートに対して鉄筋で補強する。



道示【解説】

- (3) 定着具付近のコンクリートは集中荷重が作用するため、他方面に複雑な引張力が生じる。
- (4) 道示では①埋め込み定着、②突起定着、③切欠き定着の補強方法が示されている。

局部応力が発生しやすい PC 鋼材定着付近のひび割れを防止するため、その補強方法等を規定した。



【コンクリート橋施工 便覧】

第5章 型枠および支 保工

5.2 荷重

5.2.4 プレストレ スの影響

PC 橋に用いる型枠 および支保工として、 部材にプレストレスを 与えるとき、コンクリ ートに弾性変形を拘束 しない構造を選ばなけ ればならない。

コンクリートにプレストレスを与える時、型枠や支保工に拘束されたままでは、型枠の脱型が困難となりオーバープレストレスの可能性も生じることから、ひび割れが生じるケースがある。



管理者等による要領(各地整)

特に記述無し

管理者等による要領 (NEXCO)

8 章コンクリート橋

Ⅱ 設計一般

Ⅱ-1 PC 橋・PRC 橋

2-4 外ケーブル

2-4-2 定着部の設計

- (1) 外ケーブル定着部の設計においては、ケーブル緊張力等によって各部材に発生する応力を適切な手法で評価した上で、所要の耐荷力、耐久性を確保しなければならない
- (2) 外ケーブルは、支点横桁もしくは隔壁(ダイヤフラム、リブ)を設けて定着することを標準とする。
- (4) 定着具近傍の補強は**道示Ⅲ-6.6.8**の補強によ

【解説・補足等】

- (1) 定着突起などのコンクリート部材は RC 構造として設計され、FEM 解析で得られたコンクリートの引張応力を全て鉄筋で受け持つものと仮定して鉄筋の引張応力度の照査を行う。一般的には、許容値は過度なひび割れの発生を防ぐため σ 析=120N/mm²程度、 σ 度、-3.0N/mm²程度としている。また、コン示に示す許容ひび割れ幅以内とする場合もある。
- (2) 定着部の設計では、定着部の状況を勘案した適切なモデルで FEM 解析等を実施し補強量を算出するものとする。ただし表 8-2-8 に示す簡易法を用いてもよい。

学協会等の基準 コン示【施工編:特殊 コンクリート】

10章 プレストレス トコンクリート 10.2.3.4 定着具及び 接続具の組立及び配

緊張材が定着具支 圧面に直角になって時に に局部的や定着できる。 でなるおそれがある。 そのため定着しなか 張材が直角になること が望ましい。

10.2.4 型枠および支保工

型枠及び支保工は 緊張の際にコンクリ ート部材が自由に収 縮できるように計画 する。

参考





【9】床版

1) 床版厚

道示皿

- 7章 床版
- 7.3 床版厚さ
- 7.3.1 鉄筋コンクリート床版
 - (3) 車道部の最小全厚は 160mm 又は表-7.3.1 に示す値のうち大きい値とする。
 - (4) 歩道部の最小全厚は 140mm とする。
- 7.3.2 プレストレストコンクリート床版
 - (3) 車道部の最小全厚は次による。
 - 1) いかなる部分も 160mm を下回らない。
 - 2) 片持版の先端厚は表-7.3.1 の 50%以上
 - 3) 床版支間が車両進行方向に直角の場合、表-7.3.1 の 90%以上、床版支間が車両進行方向の場合、表-7.3.1 の 65%以上。
 - (4) 歩道部の最小全厚は 140mm とする。
- 7.5 床版と支持桁の結合
 - (5) ハンチには、その内側に沿って鉄筋を配置することを原則とする。ハンチに沿う鉄筋は D13 以上とする。



道示【解説】

7.3.2

鉄筋コンクリート床版は、大型車の影響や設計・施工の影響等が複雑に影響し、昭和 40 年頃に鉄筋コンクリート床版の損傷が問題となったため、最小厚さを規定。



【コンクリート橋設 計便覧】

第11章 床版

道示に同じ

第10章 構造細目 10.3 鉄筋の加工 と配置

10.3.13 ハンチに沿う鉄筋

構造解析上ハンチ の形状を無視する場 合、主鉄筋の 1/2 程 度以上の鉄筋をハン チに沿って配置すれ ばよい。

管理者等による要領(各地整)

【東北地整】

道示と同じ。

圧縮鉄筋の配置間隔は引張鉄筋の2倍とする。

管理者等による要領 (NEXCO)

- 2章 共通編
 - 6 床版
 - 6-5 構造細目

(2) 一般事項

- (b) RC 床版で一方向連続版の主鉄筋は、断面内の圧縮側にも引張側の少なくとも 1/2 の量を配置することとする。
- (c) 種類及び配筋は、コンクリートの 施工が十分に行え、かつ有害なひび割 れが生じない鉄筋径及び間隔とする。
- (3) 床版の鉄筋は D13~D19 および D22 を標準とする。
- (4) 鉄筋の中心間隔は ctc100~300。 ただし、床版支間方向の引張主鉄筋の間隔は 床版厚以下とする。

学協会等の基準

コン示【設計編:標準】

- 7編 鉄筋コンクリートの前提および構造細目
- 3章 部材の構造細目
 - 3.3 スラブの構造細目
 - 3.3.1 一般

あまり薄いスラブでは施工の不 完全による弱点がスラブの強度に 大きな影響を及ぼすのでスラブの 最小厚は80mm とした。

スラブの正鉄筋及び負鉄筋の中心間隔は、最大曲げモーメントの生じる断面でスラブ厚さの2倍以下で、300mm以下としなければならない。主鉄筋間隔をあまり大きくするとコンクリートと鉄筋とが一体として作用しない場合があるため制限を設けてある。

3.3.7 フラットスラブ

スラブの厚さは 150mm 以上で なければならない。





参考

【9】床版

2) 鉄筋配置

道示皿

7.6 鉄筋の種類及び配筋

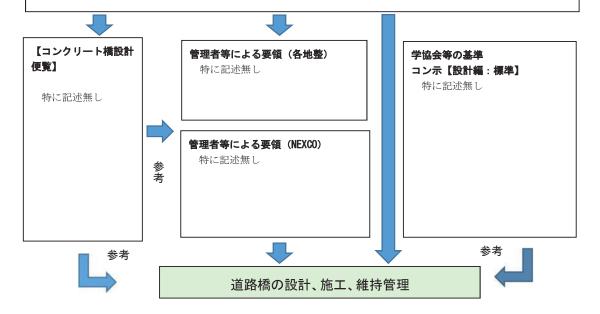
- (1) 床版に用いる鉄筋の種類及び配筋は、コンクリートの施工が十分に行え、かつ有害なひび割れが生じない鉄筋径及び間隔とする。
- (3) 床版の鉄筋は D13~D19 および D22 を標準とする。
- (4) 鉄筋の中心間隔は ctc100~300。ただし、床版支間方向の引張主鉄筋の間隔は床版厚以下とする。



道示【解説】

(3) 太径鉄筋は大きなひび割れが生じやすいため標準的な径を規定。一般的に $D13\sim D19$ が望ましく D22 は鉄筋配置 が困難な場合とする。

(4)施工性と輪荷重が集中的に作用しないように規定。



1) 床版橋

道示皿

8章 床版橋

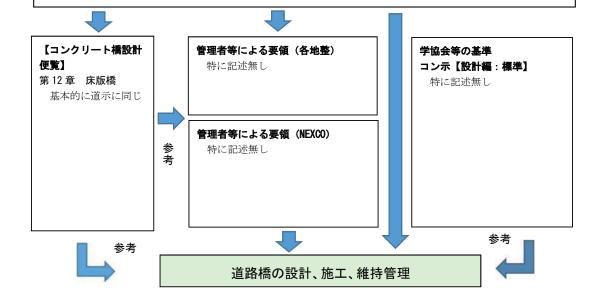
8.4 断面寸法及び鋼材の配置

- (1) 断面には、温度や乾燥収縮等によって有害なひび割れが生じないように鉄筋を配置するとともに、断面は施工の容易な構造としなければならない。
- (2) 斜め床版橋に対しては、作用する断面力に対し有効な鉄筋配置とするとともに、局部的に発生する応力に対し補強を行わなければならない。
- (5) 場所打ちコンクリート中空床版橋の断面の最小寸法は、図-8.4.1 のとおりとする。
- (6) 床版橋の引張主鉄筋は D13 ctc200 以上、版の上・下面の主方向・横方向とも D13ctc300 以上の鉄筋を配置する。また、斜め床版は図-8.4.2 に示す鉄筋を配置する。
- (8) 斜め床版橋の鈍角部の版下面には支承反力に対し D13ctc200 以上の鉄筋を配置する。



道示【解説】

- (5) 円孔の最大径は 1000mm 程度とするのがよい。円孔が大きいと曲げモーメントの影響が生じ床版としての挙動を示すため、1200mm を超える場合は、別途床版として検討を行うのが望ましい。
- (6) 床版橋の版上側及び下側に配置する引張主鉄筋を含む鉄筋の最小径と最大間隔を規定。
- (8) 鈍角部支承付近に生じる支圧応力度に対し、用心鉄筋を規定。



2) T桁橋

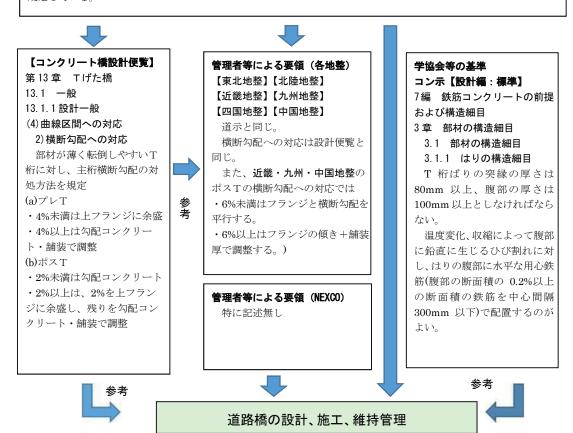
道示皿

- 9章 T桁橋
- 9.2 設計一般
- (1) T桁橋は、横桁や床版によって複数の主桁に適切に荷重分配されるとともに、床版に有害なひび割れ等の影響 を及ぼさないような構造としなければならない。
- (2) 支点部の構造は、主桁や支承等の変形により床版等が有害なひび割れ等を受けないような構造としなければならない。



道示【解説】

(4) 中間横桁の減少は、主桁間の荷重分配作用を低下させ床版の支間曲げモーメントに影響を与えることを考慮し規定している。



3) 箱桁橋

道示皿

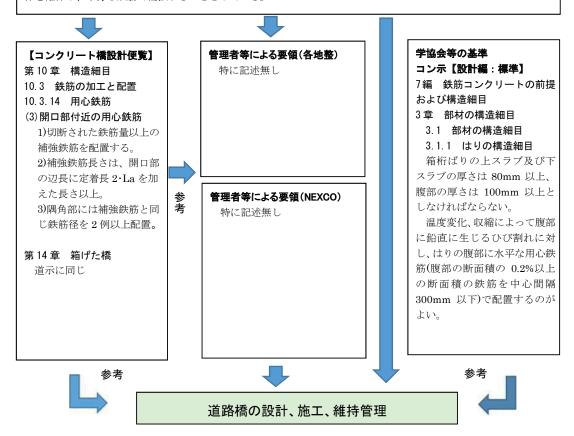
10章 箱桁橋

- 10.5 開口部の補強及び下フランジとウェブの構造
- (1) 開口部を設ける場合はその周辺を補強しなければならない。
- (2) ウェブの橋軸方向と下フランジ上下面の橋軸方向及び橋軸直角方向には、D13ctc250以上の鉄筋を配置しなければならない。



道示【解説】

- (1) 開口部により切断される鉄筋量以上の補強筋を配置する必要がある。
- (2) 構造特性を発揮させるためにねじりモーメント等に対しても十分な抵抗力を持たせるため鉄筋量を規定。 また、桁高変化がある場合は下床版部に配置された PC 鋼材によって下側に腹圧力が作用するため、必要な床版厚 保を確保し、十分な鉄筋で補強することとしている。



4) 合成桁橋

道示皿

- 11 合成桁橋
- 11.2 設計一般
- (1) 合成桁の設計は、施工段階ごとの構造系の変化を考慮して設計しなければならない。
- (5) プレキャスト桁の断面形状は、架設時の安全性についても考慮して決定する。

11.3 桁と床版の接合

(6) 主桁のウェブに配置されたスターラップは、床版まで貫通させて十分な定着を行う。また、ねじりの影響を 考慮する必要のある場合は、接合面の急激な破壊が生じないように、用心鉄筋を配置する。



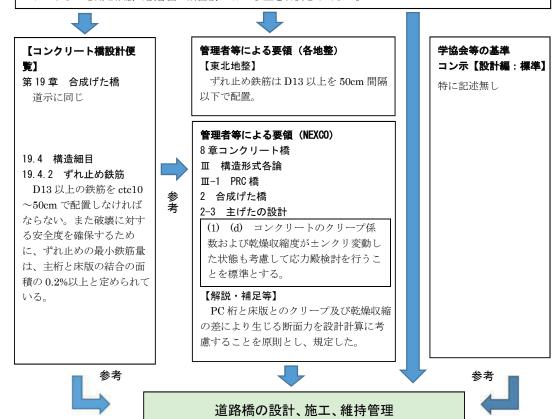
道示【解説】

11 2

- (1) 合成桁橋は、施工順序及び施工工程により、同一断面内の応力分布が異なるため、あらかじめ想定した施工条件に従い、合成前及び合成後のそれぞれの施工段階ごとの応力度を算出し、合成応力度を求める必要がある。
- (5) 合成桁に使用するプレキャスト桁は、上フランジ幅が支間に比べて狭い上にウェブが薄く、横方向の剛性が小さいため、架設中の横座屈等に対する検討も行い断面形状を決定する必要がある。

11.3

曲線橋や斜角の小さな橋では、接合面に急激な破壊が生じないように用心鉄筋を配置する必要がある。その際、スターラップと用心鉄筋で接合面の断面積の0.2%以上を目安としてよい。



5) 連続構造

道示皿

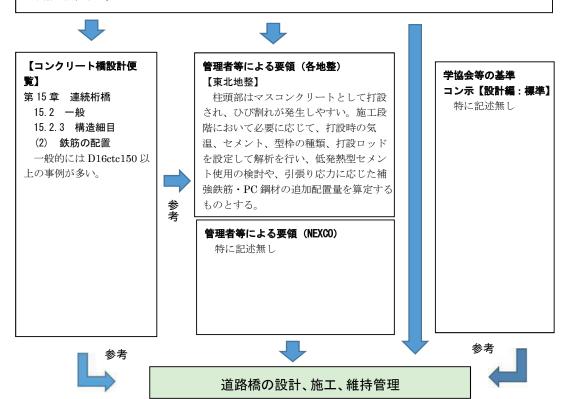
14章 連続構造

- 14.4 中間支点部及び節点部の構造
- (4) 連続構造の中間支点部付近には、ウェブ及び桁下縁側に用心鉄筋を配置する。



道示【解説】

(4) 連続桁の中間支点付近は断面力 (M、S) が最大となり、かつ集中的な支点反力の影響で応力状態も複雑となる。またウェブには水平方向の引張応力、桁下縁には設計以上の大きな圧縮応力が生じること等があるので用心 鉄筋を配置する。



6) 曲線構造

道示皿

15章 曲線構造

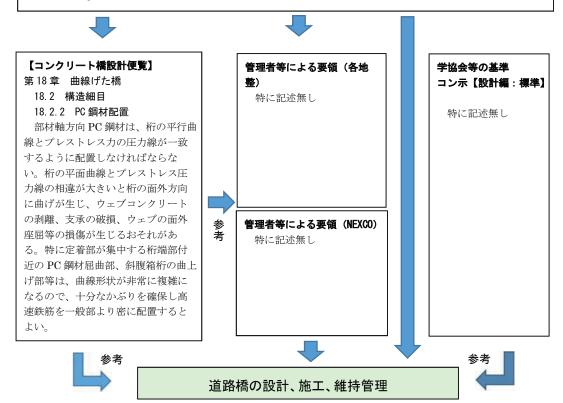
15.5 鋼材の配置及び支承部の構造

- (1) 鋼材の配置は、ウェブコンクリートの剥離等上部構造の損傷が生じないようにしなければならない。また、支承の配置及び構造は、支承の拘束による上部構造への影響が少なくなるようにしなければならない。
- (4) 橋軸方向の PC 鋼材は、断面の水平方向におけるプレストレス力の合力の作用点を結んだ線と、主桁及び主版の軸線が一致するように配置する。
- (5) 支承は、断面力の算出において仮定した支承条件に一致するような構造とする。



道示【解説】

(4) 主桁及び主版の軸線とプレストレス力の圧力線の相違が大きいと、支承の拘束等により二次的な曲げやねじりが発生するために規定。また定着部近傍部等で、やむを得ず PC 鋼材の配置方向を変えなければならない部分においては、コンクリートのかぶりを十分にとり、配置方向が変化することによる局部的な腹圧力に対して補強するのがよい。



7) ラーメン構造

道示皿

16 章 ラーメン構造

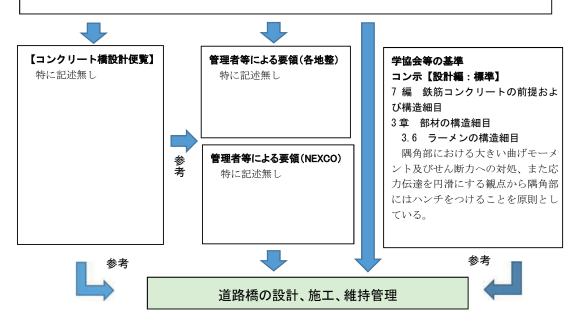
16.3 節点部の設計

- (1) 節点部は、部材相互に断面力が確実に伝達できるようにしなければならない。
- (4) 節点部には、ハンチを設けると共に、ハンチに沿う鉄筋を配置する。道示 6.6.12
- (6) 節点部及びその付近においては、主鉄筋の継手を設けてはならない。



道示【解説】

(6) 節点部は、応力伝達の上で重要な部材であり、また各種の鉄筋が交差しているために規定。やむを得ず継手を 設ける場合は、重ね継ぎ手は避け、機械式継ぎ手を採用するのがよい。



8) プレキャストセグメント構造

道示皿

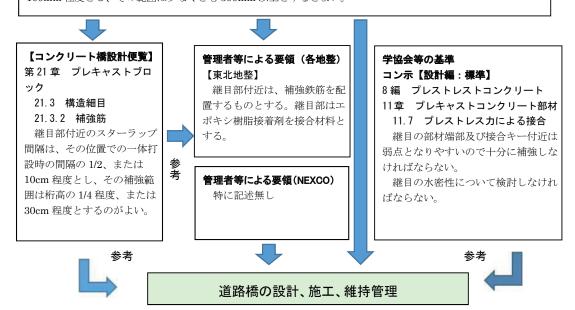
17 章 PCa セグメント構造

- 17.3.7 継ぎ目部の補強及び接合キーの配置
- (1) プレキャストセグメント端部及び接合キーの周辺部は、鉄筋又は鉛直方向の PC 鋼材により補強する。



道示【解説】

(1) 端部は局部的に大きな支圧が作用するため、継目付近のスターラップ間隔は、他の区間の間隔の 1/2 又は 100mm 程度とし、その範囲は少なくとも 300mm 以上とするとよい。



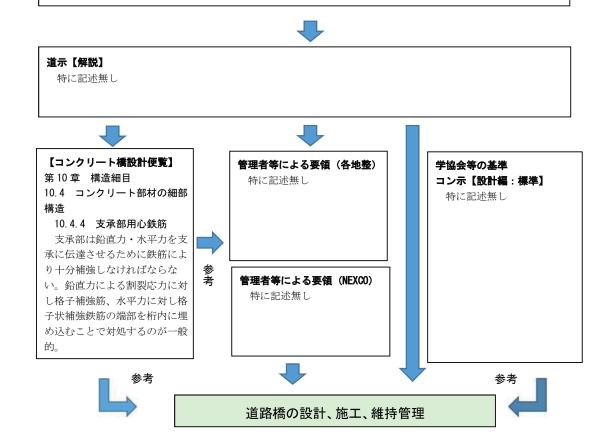
9) その他

道示皿

19章 その他の部材の設計

19.1.3 支承部の補強

支承部は、橋軸方向及び橋軸直角方向に作用する水平力に対して、上部構造の端部がせん断破壊することのないように適切に補強しなければならない。



【11】施工時における不具合防止対策

1) コンクリートエ(その1)

道示Ⅲ

20 章 施工

20.4.2 コンクリート

- (2) コンクリートの使用材料
 - 2) スランプは施工が確実に行える範囲で出来るだけ小さく定める
 - 3) 水セメント比は、コンクリートの配合強度及び耐久性を考慮して定める。
- 4) コンクリートの配合は、所要強度、耐久性、水密性及び作業に適するワーカービリティーを持つ範囲内で、 単位水量が出来るだけ小さくなるように定める。



道示【解説】

- 2) 通常のコンクリートでは、80mm を標準としているが、高性能減水剤を使用する場合、これより大きく設 定してよい。ただし、材料分離が生じていないことを確認する必要がある。
- 3) コンクリートは耐久性の観点から、W/C=50%以下とするのが望ましい。ただし、塩害の厳しい環境におい ては5章を参照する。
- 4) 単位水量の多いコンクリートでは単位セメント量が大きくなり、ひび割れが生じやすく、材料分離も起こ しやすくなる。一般的には $Gmax=20\sim25mm$ の場合で単位水量 $175kg/m^3$ とするのが望ましい。



【コンクリート橋施工便覧】

第6章 コンクリートエ

6.2 コンクリート材料および配合 6.2.4 スランプ

道示(H8)では、8cm を原則とし ているが、ポンプを用いるからとい ってむやみに大きくしてはならな い。流動化剤を使用する場合でもべ ースコンクリートは 8cm とし、荷 卸時でも 18cm を越えないようにし なければならない。

- 6.5 コンクリートエの施工
- 6.5.1 運搬
- 6.5.2 打込み
- 6.5.3 締固め
- 6.5.4 養生
- 6.5.5 打継ぎ目
 - (1) 一般
 - (2) 水平打継目の施工
 - (3) 鉛直打継目の施工
 - (4) プレキャスト部材の打継 目の施工

にて、コンクリート施工時の初期変 状防止のための留意事項を記述



管理者等による要領(各地整) 【中部地整】

マスコンクリートを施工する場 合、事前にセメントの水和熱による 温度応力及び温度ひび割れに対する 十分な検討を行い必要に応じひび割 れ誘発目地を設置するものとする。



考

管理者等による要領 (NEXCO)

2章 共通

3 使用材料

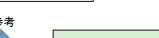
3-2 コンクリート

早強セメントは硬化熱が比較的大 きいので、寸法の大きな部材を夏期 に施工すると温度ひび割れが発生し やすい。このような場合は、経済性 や工期、耐久性十分配慮し、普通セ メントなど発熱性の低いセメントの 使用を検討することが望ましい。

耐久性の向上や維持管理の低減を 図るため、W/C=50%程度に抑えるの が望ましい。

学協会等の基準 コン示【施工編】

材料、配合設計、製 造、運搬、打込み、締 固め、仕上げ、養生、 継目、鉄筋工、型枠及 び支保工についての 施工時の初期変状防 止のための留意事項 を記述。



参考

【11】施工時における不具合防止対策

2) コンクリートエ(その2)

道示皿

20.6 コンクリートエ

(7) 打継目

打継目は、温度応力及び乾燥収縮によるひび割れが発生しないように考慮する。

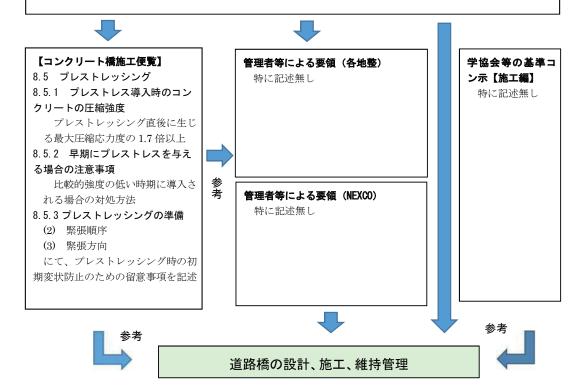
(8) マスコンクリート

セメントの水和熱に起因する温度応力によるひび割れが懸念される場合は、材料、打ち込み方法、養生方法等 についても検討を行い、構造物の機能上有害となるひび割れの発生を防止する。



道示【解説】

- (7) 打継目は、水和熱や外気温による温度応力、乾燥収縮等によるひび割れが懸念されるため、新旧コンクリートの温度差を少なくし、また他の部分より密な配筋とする必要がある。
- (8) 温度応力によるひび割れを防止又は制御するために、材料及び配合、打継目の位置、打込み時間、型枠の材料や構造、コンクリートの冷却、養生方法等、適切な選定が必要である。



【12】その他

道示皿 道示【解説】 学協会等の基準 管理者等による要領(各地 【コンクリート橋設計便覧】 コン示【設計編:標準】 第10章 構造細目 整) 7編 鉄筋コンクリートの前提 10.1 構造細目の重要性 特に記述無し 10.1.2 設計図 および構造細目 2章 鉄筋コンクリートの前提 (1)一般的注意事項 2.3.4 ひび割れ制御のための 現行のコンクリート橋の設計にお 鉄筋の配置 いては、以下の事項が見逃されがち であり、特に注意する必要がある。 ひび割れ制御を目的とする 1) PC 構造、RC 構造 鉄筋は、必要とされる部材断面 ①スターラップ、帯鉄筋の定着 参考 管理者等による要領 の周辺に分散させて配置しな ②スターラップ、帯鉄筋の継手 ければならない。この場合、鉄 (NEXCO) ③かぶり表示 特に記述無し 筋の径および間隔はできるだ ④異形鉄筋のフシ高さの取扱い け小さくするのがよい。 ⑤主鉄筋と配力鉄筋の取扱い 2) PC 構造 軸方向筋及びこれと直交する ⑥PC 鋼材がスターラップを横切 横方向鉄筋の配置間隔はひび 割れ分散性等から 300mm 以下 る場合の処理 とするのがよい。 ⑦せん断鋼棒定着具と鉄筋の取合 い、コン充填性能 ®PC 鋼材定着具付近の補強鉄筋 とコン充填性能 ⑨支承アンカーと PC 鋼材の取合 ⑩伸縮継手用切欠きと PC 鋼材定 着具との取合いや切欠き部の配筋 参考 参考 道路橋の設計、施工、維持管理

4.2.2 諸基準の初期変状防止対策の分析

現在の諸基準における初期変状防止対策がどの程度のレベルとなっているか分析を行う。初期変状事例と現行の対策を照らし合わせることで、図-3.5.1 に示す 6 項目に分類し、今後の初期変状防止対策の方向性について提案する。

初期変状防止対策の分類結果を表-4.2.1に示す。

表-4.2.1 分析結果一覧表(その1)

//超纤曲		・ 分類1 「コメトト 中国、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 ロメント 一	「コメト 道路橋示方書に許容応力度が示されている が、全での部材・荷重組合せに対して網羅されているわけではなく、あらたな留意事項の追加 を図っていくことも必要と判断して「分類4』とし	分類1 [コズト] 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 [コズント] 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 [コメト] 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 [コダント] 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 「コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。
	学会等の基準	・ 早強セベントの凝結の速さ~ 対する注意事項[コン示]	・曲げひび割れ強度の規定 [コン示]	特になし	特になし	- 断面積の0.1%以上配置 [コン次]	[・最小鋼材量 φ 9@300以上[コン示]	特になし	- 断面積の0.15%以上、ピッチ は有効高の3/4倍以下かつ 400mm以下[コンボ] - 計算上必要な場合のピッチ (注、有効高の1/2以下かつ 300mm以下[コンボ]
	管理者要領	・構造物に応じて検討すること・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	・張出し施工時の主桁上縁に対する許容応力度の規定	道示に同じ	・中間支点上の曲げモーペント は道元による低減を行わない 「中部地盤【九州地盤】 【近畿地整】【北海道】	・プレテンの場合、PC鋼材も付着のある鋼材として考慮してよい、	・PRC構造方法Bにおける引張 鉄筋量の算出方法 ・ポステン部材の最小鉄筋量 D13®300以上	・引張鉄筋の1/2 【東北地盤】【北陸地整】 【NEXCO】	特になし
規定	設計便覧	・高ケセメントの原則禁止・硬化熱への配慮	通头 行回 ご	通示に同じ	道示に同じ	通光が国で	道示に同じ	・引張鉄筋の1/3~1/2を配置 するとよい	・スターラップの重ね継手長 La+20¢
	角军記	・153適合品を用いる・異なる種類を使用する場合の注意事項	条文に同じ	・床版は20N/mm ² 程度余裕を持たせるのが望ましい	・連結鉄筋の許容値は 160N/mm ² 以下	条文に同じ		特になし	条文に同じ
		・品質が確かなものを使用する	・PC構造の許容値割り増しの		・主杯連結部の連結鉄筋の重 治離手長は6.6.5に従い算出 し25D以上	・断面積の0.15%以上配置 ・桁As≥0.005bw・d ・斜引張鉄筋を配置できない As≥0.01bw・d ・桁に配置する斜引張鉄筋 Aw≥0.002bw・a・sin θ	- PC鋼材に付着がない場合は 条文に同じ 活荷重を38v増しする - 引張鉄筋量As=Tc/ σ sa - コングリート断面積の0.5%以 上	幹になり	・鉄筋径はD13以上 ・ピッチは有効高さ1/2以下、 ctc300以下 ・計算から算出された場合、桁 高の3/4以下かつctc400以下
工程日本	_	[1]コンクリート材料の規定によるひ・・ び割礼防止対策	[2]コンクリートの引張応力度の制限によるひび割れ防止対策		【3)鉄筋の許容応力度の規定による、 いび割れ防止対策 2)連結桁	【4】鋼材配置量の規定によるひび 割れ防止対策 1)最小鋼材量の規定	【4】綱材配置量の規定によるひび 割れ防止対策 2)引張鉄筋の規定	【4】綱材配置量の規定によるひび 割れ防止対策 3)圧縮鉄筋の規定	[4]鋼材配置量の規定によるひび 割れ防止対策 4)スターラップ及び折り曲げ鉄筋の 規定
			67	ю	4	ıo	_Q	2	∞

表-4.2.1 分析結果一覧表(その2)

分類結果	分類1 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。		分類1 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	ク類1 ロメント 今回、変状事例の確認はなかった。 担状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類3 【コメント】 コンクリート打設は、示方書や指針など技術基準に従って確実な施工を行えば、初期変状の防止が可能であると考えられる。しかし、再発防止には施工者の技術レベルの向上に向けた教育・訓練が重要であると判断し、『分類3』とした。
小公符户甘灌	- 軸方句表面 - 軸方向鉄師 - 文本E-Mtud·u/(3·Am·fld) - 文本=Mtud·s/(3·Am·flvd) - 上下左右対称に配置する [コン示]	同左	等になし	・スターラップの継手にコンク リートとの付着を単存する重ね 継手は原則用いない	在:45±15mm - 元が:40±10mm - スラグ:35±5mm - 橋脚:55±15mm [コン示]	-60mm以上 [コン示]
超用 本 田 炭	道示に同じ 道示に同じ	・施工性とひび割れ分散性を 考慮して配置する ・ボスン部材はD13cts300以 ・ボスン部材はD13cts300以 ・長を配置 ・長大鉄筋径はD25、最小間 隔はctc100 ・ボステンはD13ctc300以上 「NEXCO】	最小鋼材量、ビッチの規定	巻になし		・シースの水平方向あきは 60m以上 【中部地整】【NEXCO】
規定部計佈監	道示に同じ 1000 1100 1100 1100 1100 1100 1100 11	・ウェブ面積の0.3%程度の軸 方向鉄筋を配置 ・打継目付近の用心鉄筋の配置 置 ・探設時に対する用心鉄筋	-RC連結方式 2段以下、D22以下、ctc100以 上 エ プレテンではD19 ポステンで はD22を150mmで配置 正曲げ鉄筋は、負曲げ鉄筋の 半分以上配置	・引張重ね継手は、鉄筋維手 約にD13以上の横方向鉄筋2 本以上配置する	適分に回じ	通永ら回じ
只≣ 应带		・PC鋼材分力により引張が発生する場合は腹圧力相当の鉄筋量を配置	特になし	棒になし		·50mm~60mm程度の内部振 動機で容易に締め固めが出来 るあき
中十二	R -1	・場所打ち桁のウェブ等の側 面にD13ctc300以上の軸方向 鉄筋を配置 行が第1、開口部、床版、フラインがで対して用心鉄筋を配置 する	特になし	特になし	・床版 地覆、高欄、床版橋 (文間10m以下)=30mm ・工場製作のPC桁=25mm ・工場製作のPC桁=25mm -35mm	-40mm以上かつ租骨材製大 - 大弦4/3倍以上 - プレキャスト部材は20mm以上、 かつ4/3倍以上
抽出項目		[4]銅材配置量の規定によるひび 割小防止対策 6)用心鉄筋の規定	[4]銅材配置量の規定によるひび 「 割れ防止対策 7)連結鉄筋の規定	[4]銅材配置量の規定によるひび [2]割札防止対策 割札防止対策 8)峻筋の継手		[6]鋼材のあき規定による充填不良・ 防止対策
	9	10 60	11	12 8 mm 8	E 13	14

表-4.2.1 分析結果一覧表(その3)

分類結果	<u>分類2</u> 「コメント】 グラケトに関する技術は、古くからその時々に 生じた問題や改良された材料・機材などを反 映して改定がなされている。PC工学による指針 においても新たな知見を取り入れた不具合防 止対策が示されており、今後の橋梁点様で事 例の確認がされるか否かを監視していく必要が あるものと判断し、『分類2』とした。	<u>分類4</u> [コメント] 位置の部材縁端距離、定着間隔および補強筋 の配置がかぶされてかる。しかし、温度応力 などの影響に関しては、設計者の判断でその 対策が行われており、新たな留意事項の追加 などを示していくことも必要と判断し、「分類4』 とした。	<u>分類4</u> [コメント] 佐着工法ごとに示される技術資料には、定着 位置の部材縁端距離、定着間隔および補強筋 の配置などが示されてかる。しかし、温度応力 などの影響に関しては、設計者の判断でその 対策が行われており、新たな留意事項の追加 などを示していくことも必要と判断し、「分類4』 とした。	分類1 (コメント) 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 (コメント) 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 要状は防止できると判断し、『分類1』とした。
学会等の基準	・グラウ/を十分に充填できるこ とを照査された配置とするのが よい 【コン示】	・有害なひび割れが生じない ように間隔及び緊張順序を定 め、鉄筋で補強力。 ・用電音の場合は、定着体 をコングリート中に埋め込む 【コン示】	・定着具と緊張材は直角に配置 置・ ・型棒・支保エはコンクリートが ・型車・以の縮できるように計画 する 【コン示】	・スラブの最小厚は80mm ・正鉄筋及び負鉄筋の中心間 隔はスラブ厚さの2倍以下で 300mm以下とする [コン示]	棒になし
管理者要領	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	・原則として主桁全長に渡って 連続的に配置する 【NEXCO】	・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	本におし	道示に同じ
規定設計便管	道示に同じ	道示に同じ ・補強筋配置の具体の計算方 法	・型枠・支保工はプレストレスを 与えるとき、コングリートを拘束 しない・構造を選ばなければな らない	道示に同じ ・ハンチには主鉄筋の1/2程度 以上の鉄筋を配置	がにない
角军言於	- 正幾 区間 40 0 m.	・プレテンでボンドレス圏材は 全圏材本数の1/2以下、衛囲 は支間の1/5以下が望ましい	条文に同じ	条文に同じ	条文に同じ
道路権示方書		 ・所定のアレが導入できるよう (た、有害なりび割れが生じないように選ばなけばなない。 ・以うに選ばなければならない。 ・部材中間に産業させる場合、応力変動の少ない断面図心に近い位置が、圧縮部に定着させる ・セる 	・スターラップ、格子状の鉄 筋、と七人鉄筋等で補強する ・中間定着する場合は付近の コンクリートを鉄筋で補強する	・床版の最小厚の規定・ハンチには、内側にそって 1013以上の鉄筋を配置する	 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
抽出項目	【7】PC鋼材配置の規定によるひび 割れ防止対策	【8】PC鋼材定着の規定によるひび 割れ防止対策 1)PC鋼材の定着	【8】PC鋼材定着の規定によるひび 割れ防止対策 2)PC鋼材定着具の補強	[9]床版 1)床版厚	2)跌筋配置
	15	16	17	18	19

表-4.2.1 分析結果一覧表(その4)

分類結果	分類1 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	 分類5 カリダダント】 カリダダンド、オナる技術は、施工方法のみの 対策では不十分であったり、設計段階で対策 を行び場合に施工条件の設定が困難であったりするなど、多くの課題がある。さらに、ひび 割れの発生自体を防止するためには更なる技 術の向上が必要と判断して、『分類5』とした。 	分類1 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類5 [コメント] 使用材料、養生方法および現場の環境などを 考慮して、初期変状防止のための鉄筋量を定 量的に示すことが望ましいが、誤事・手がの確 立や部材寸法の影響の把握などの課題が考 えられる。よって、ひび割れの発生自体を防止 するためは更なる技術の向上が必要と判断し 『分類5』とした。
学会等の非雑	特にない	・突縁の厚さは80mm以上、腹 部の厚さは100mm以上 ・温度変化、収縮によって腹部 に生じる鉛直びび割れに対 し、腹部に水平な用心破筋 (腹部の断面積の0.2%)を配置	・スラブの厚さは80mm以上、 腹部の厚さは100mm以上 ・温度変化、収縮によって腹部 に生じる鉛直ひび割れに対 し、腹部に水平が用心破筋 (腹部の断面積の0.2%)を配置	特にない	特になし
(金田- <u>大田</u>)	幹にない	条文に同じ ・ポスTの横断勾配は6%未満 はフランシと横断勾配を並行 する 6%以上はフランジの傾き+舗装 で調整する 「近畿地整】【九州地整 【中国地整】】	等になし	- ずれよめは鉄筋はD13以上 を50cm間隔以下で配置[東北地盤] ・コンカリートのカリーア係数 ・ 乾燥収縮度が±30%変動した 状態も考慮して検討する 「NEXCO]	・温度解析による検討、低発熱型セメントの使用、鉄筋・PC鋼材の追加配置の検討【東北地整】
規定計劃計值	道示に同じ	・主桁横断勾配の対処方法	・補強鉄筋の長さは開口部の 辺長に定着長2・Laを加えた長 さ	- ずれ止め鉄筋はD13以上をct10~50cmで配置 - 主桁と床版の結合の面積の 0.2%以上	・一般的にはD16ctc150以上 の事例が多い
点层发明	·머孔の最大 度、1200mm 途後計	・中間横桁の減少は、主桁間の荷重分配作用を低下させ、 支間曲げモーメントに影響を 与える	・開口部に切断される鉄筋量 以上の補強筋を配置する必要 がある があ変化がある場合には、下 床板に配置されたで鋼材に よって腹圧力が作用するた め、床板厚を確保し、十分な 鉄筋で補強する	・用心鉄筋はスターラップと用心鉄筋で接合面の断面積のの2%以上を目安としてよい	条文に同じ
	・有害なりの割れを生じないように鉄筋を配置、断面は施工を容易な構造とする。 ・斜め床版橋に対して、高 ・斜め床版橋に対しては、高部 ・引張主鉄筋は113年200以 ・引張主鉄筋は113年200以 ・引張主鉄筋は13年200以上の鉄 がを配置する。 ・斜め床版橋の鈍角部の版下 面には113年200以上の鉄筋	・適切に荷重分配 ・床版に有害なひび割れ等の 影響を及ぼさないような構造	・開口部を設ける場合は、その 周辺を補強する ・ウェブの橋軸方向と下フラン ・プェア面の橋軸方向および橋 軸直角方向には D13ctc250mm以上の鉄筋を配置する	・施工段階ごとの構造系の変 化を考慮 ・水設時の安全性も考慮 ・スターラップは床版主で貫通 させる ・ねじりを考慮する場合は、桁 と床版の接合部に用心鉄筋を 配置	・中間支点部付近には、ウェブ 及び桁下縁側に用心鉄筋を 配置する
抽出項目	1)床版橋 大学 1) 大学 1) 大学 1) 大学 1) 1) 1) 1) 1) 1) 1) 1	[10]構造形式別の防止対策 2)7.桁橋	10]構造形式別の防止対策3)循桁橋	(10)構造形式別の防止対策 4)合成桁橋	[10]構造形式別の防止対策 5)連続構造
	20	1	3 2 2 2		4.2 4.2

表-4.2.1 分析結果一覧表(その5)

H +7:23% \/	—————————————————————————————————————	今類1 「コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	とし 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	75 し 【コメント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	分類1 □メント】 今回、変状事例の確認はなかった。 現状の対策技術を確実に施工することで初期 変状は防止できると判断し、『分類1』とした。	「項」コント】 (日 オント) (世 日 本 大)、 (世 日 本 大)、 (世 日 本 大)、 (世 日 本 大)、 (東 市 本 市 本 市 本 市 本 市 本 市 本 市 本 市 本 市 本 市	今類5 [コメント] 使用材料、養生方法および現場の環境などを 考慮して、初期変状防止のための鉄筋量を定 量的に示すことが望ましいが、設計手法の確 立や部材寸法の影響の把握などの課題が考 えられる。よって、ひび割れの発生自体を防止 するためは更なる技術の向上が必要と判断し 『分類5』とした。	5の「コント」 使用材料、養生力法および現場の環境などを 時間材料、養生力法および現場の環境などを 考慮して、初期変状防止のための鉄筋量を定 重的に示すことが望ましいが、設計手法の確 立や部材寸法の影響の和握などの課題が考 えられる。よって、ひび割れの発生自体を防止 するためは更なる技術の向上が必要と判断し
	学会等の基準	奉におし	・ハンチをつけることを原則としている【コン示】	・継目付近は十分に補強する ・水密性についての検討をし なければならない【コンボ】	奉におし	・初期変状のための留意事項を記載[コン示]	奉におし	・ひび割れ制御を目的とする 鉄筋は在と間隔が小さくするの がよい ・300mm以下とするのがよい
	管理者要領	等になし	等になし	・継ぎ目付近は補強鉄筋を配置する、維目部はエポキシ樹脂接着剤を接合材料とする。 【東北地整】	等になし	・温度応力に対する検討を十 分に行い、必要に応じて誘発 目地を設置する[中部地盤] ・寸法の大きな部が投 にする場合は普通セメントなど 発熱性が低いセメントと使用を 検討する。 W/C=50%程度に抑えるのが 望ましい【NEXCO】	奉行なし	特になし
規定	設計便覧	特になし	特になし	・継ぎ目付近のスターラップ間 隔は、一体打設時の間隔の 1/2次はJocm程度、その補強 範囲は桁高の1/4程度または 30cm程度	・鉄筋により十分補強しなければたらない	・流動化剤を使用する場合も ベース式8cm、荷削時でも 18cmを越えないように 18cmを越えないように 7切期変状のための留意事項 を記述	 ・ブレ導入時のコングリートの 圧縮応力度は直後に生じる最大圧縮応力どの1.7倍以上 大圧縮応力どの1.7倍以上 上期にブレを導入する場合 は緊張順序、緊張方向に留意 する 	・見逃されがちな留意点について記載
	解説	やむを得ず配 場合は、かぶり 部的な腹圧力 る	棒になし	・継ぎ目付近のスターラップ間 隔は、他の区間の1/2または 100mm程度とし、その範囲は 少なくと5300m以上とすると よい	棒になし	・スランブ80mm標準 ・W/C=50%以下が望ましい ・Gmax=20~25mmの場合で単位水量178kg/m³が望ましい	 ・新旧コンクリートの温度差を りなくし、密な配筋とする必要 反 がある ・対料及び配合、打雑目の位 ・間、打ち込み時間、型枠の材 は 料や構造、コンクリートの冷 、料、準生方法等適切な選定が 必要 	年になし
	道路橋示方書	・PC鋼材はウェブコングリート の刻離等上部構造の損傷が 生じないようにしなければなら ない ・支承の拘束による上部構造 への影響が少なくなるようにし なければならない すりと特の図心が一致するよう にする	・断面力が確実に伝達できるより うにしなければわない ・ハン子を設け、鉄筋を配置する も、土鉄筋の継手を設けてはな らない	・セグメント端部及び接合キー 周辺は鉄筋または鉛直方向の PC鋼材により補強する	・支承部は水平力に対して、「上部構造器がもん断破験 上部構造器がもん断破験 することのないように適切に補 強しなければならない	・スランプは施工が確実に行える範囲でできるだけ小さく定め、いては配合強度・耐久性を・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	・打雑目は、温度応力及び乾・・ 燥収縮によるひび割れが発生 り しないように考慮する か ・温度な力によるひび割れが 懸念される場合は、材料、打ち 電 込み方法、養生方法等につい。 ても検討を行い、有害なひび、共 智れの発生を防止する 、	特になし
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	#田利田 -		10)構造形式別の防止対策・アラーメン構造・アラーメン構造・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	[10]構造形式別の防止対策8プレキャストセグメント構造	(10)構造形式別の防止対策 9)その街	[11]施工時における不具合防止対策 (1)コングリートエ(その1)	[11]施工時における不具合防止対 繁 2)コングリートエ(その2)	[12]その他
		9 9.	7 7 7	8 8	1 87 87 87 87 87 87 87 87 87 87 87 87 87	50 62	30 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	31

4.2.3 初期変状防止対策の方向性

今回の調査範囲において変状事例が確認できなかったものは、分類 1 または分類 2 となる。 【6】鋼材のあき規定による充填不良防止対策は、基準に従えば初期変状の防止が可能である と考えられるが、調査結果においてコンクリートの充填不良によるひび割れが確認されており、 実務者への更なる周知の徹底が必要と考えられることから分類 3 とした。【3】鉄筋の許容応力 度の規定(一般部)は、現行で定められているとおり鉄筋の応力度を制限すれば初期変状の防止が可能と考えられるが、すべての部材や荷重組合せに対して網羅されているわけではなく、 今後個別のケースに対して検討が必要であると考えられることから分類 4 とした。また、【8】 PC 鋼材定着の規定は、他の鉄筋との取り合いから所定の位置に配置できず期待する効果を発揮できていないことにより、初期変状が発生している可能性が懸念されるため、他の対策との 組合せ方法について更なる検討が必要であると判断し分類 4 とした。分類 5 は、主に温度応力 や乾燥収縮に対する対策である。これらは、施工方法のみの対策では不十分であったり、設計 段階で対策を行う場合に施工条件の設定が困難であったりするなど、多くの課題があり対策の 改善や追加が必要であると考えられる対策である。

諸基準における初期変状防止対策のレベルと更なる対策の方向を図-4.2.3に示す。

分類	初期 変状 の実態	初期変状防止レ	ベル	分類結果	更なる初期変状防止に向けた 対策の方向性
分類 1	なし	初期変状防止対 策がとれている と考えられるも の	高	[1] コンクリート材料の規定によるひび割れ防止対策 [2] コンクリートの引張応力度の制限によるひび割れ 防止対策 [3] 鉄筋の許容応力度の規定によるひび割れ防止対策 2)連結析 [4] 鋼材配置量の規定によるひび割れ防止対策 1)最小鋼材量の規定 2)引張鉄筋の規定 3)圧縮鉄筋の規定 3)圧縮鉄筋の規定 5)ねじり鉄筋の規定 7)連結鉄筋の規定 7)連結鉄筋の規定 1)はり鉄筋の規定 1)はり鉄筋の規定 1)は下版幅 1)は、	今後、定期点検による初期変状事例が報告される場合を想定して継続した監視を行う
分類 2		新たな初期変状 防止技術であ り、その効果の 確認段階にある もの		【7】PC鋼材配置の規定によるひび割れ防止対策	初期変状の防止効果を確認し、必 要に応じて改善などの検討を行う
分類 3		変状事例が確認 されたが、基準 の見落としてが原 切と考えられる もの		【6】鋼材のあき規定による充填不良防止対策	実務者への周知の徹底や教育により、人為的ミスを減らすための対策を講じる
分類 4		初期変状防止技 術はあるが、対 策方法が標準化 されていないも の		【3】鉄筋の許容応力度の規定によるひび割れ防止対策 1) 一般構造 【8】PC鋼材定着の規定によるひび割れ防止対策 1)PC鋼材の定着 2)PC鋼材定着具の補強	個別の技術から標準化へ向けた対 策を進める
分類 5	あり	初期変状対策技 術の改善や追加 が必要であると 考えられるもの		【4】鋼材配置量の規定によるひび割れ防止対策 6)用心鉄筋の規定 【10】構造形式別の防止対策 1)箱桁橋 5)連続構造 【11】施工時における不具合防止対策 1)コンクリートエ (その1) 2)コンクリートエ (その2) 【12】その他	現状の技術で不十分な点を洗い出 し、対策を講じることで技術レベ ルの向上を図る
分類 6		初期変状の原因 が不明であるため、初期変状防 止技術を示すこ とが困難なもの	低		原因の究明と対策技術の確立を進 める

図-4.2.3 分類結果による対策の方向性

4.3 初期変状防止対策に関する文献調査

初期変状を防止するために実施した設計上の工夫、施工上の工夫を、以下の文献から調査し、その概要をまとめる。

・調査文献

① 「プレストレストコンクリートの発展に関するシンポジウム論文集(以下、PC シンポジウムという)プレストレストコンクリート工学会

② 「プレストレストコンクリート」

プレストレストコンクリート工学会

③ 「コンクリート工学」

日本コンクリート工学会

④ 「橋梁と基礎」

(株) 建設図書

•調査期間

2012~2014年 の3年間に発刊されたもの

•調査内容

初期変状防止のための方策とし、具体的には「温度ひび割れ防止」、「乾燥収縮ひび割れ防止」、「プレストレスに起因するひび割れ防止」、「施工全般的なひび割れ防止」、「その他」とした。

4.3.1 文献調査結果

(プレストレストコンクリートの発展に関するシンポジウム 2012~2014) (1) 初期変状防止対策に関する文献調査

				無王				初期落	初期変状の分類	異	
$_{0}^{N}$	表題	基本	出展名	年月日	該当頁	概要	-	乾燥	施工	緊張	8 :
							応力 1	収縮	全般		田
1	中空床版橋のマスコンクリート部 における解析的検討	和立、大久保	第 21 回 PC シンポジウ ム	2012.10	pp.41-44	PC連続中空床版橋の中間支点横桁について、温度差による 引張力の発生レベルをつかむことを目的に、マスコン寸法 (主に桁高)・打設時期をパラメータとした温度応力解析に結 果、早強セメントの量を 400kg/m ³ に特定した場合、ひび割 れ指数 1.0 以下の領域における、温度応力の平均は 3N/mm ² 程度である。また、この発生応力に対する補強の目安は、 D19-125mm ピッチであることが確認された。	0				
67	片持ち架設 PC 箱桁橋のブロック 施工に関する解析的検証	荻野目、中村 村 古賀、狩野	第 21 回 PC シンポジウ ム	2012.10	pp.45-48	片持ち架設工法で施工するPC箱桁橋において、張出し床版 先端付近の橋軸方向張力に着目し、拘束条件や材料特性がど のように温度応力に影響するかパラメータスタディを実施 し、ブロック長や幅員の影響が特に顕著であり、打設温度や 施工サイクルの影響は単体では影響が少ない結果を得られて いる。	0		0		
ಣ	高橋脚・非対称張出しを伴う4径 間連続ラーメン箱桁橋の施工ー大 坂谷川橋ー	田邊、重越豊島、鈴木	第 21 回 PC シンポジウ ム	2012.10	pp.171	大坂谷川橋(ラーメン箱桁橋)の柱頭部(桁高 9.0m)では、下記の温度ひび割れ対策を実施の温度ひび割れ対策を実施の38 次元 FEM 温度応力解析を実施し、打設リフト割り(5分割)と使用セメントを普通ポルトに変更②外ケーブル偏向管を用いたエアクーリング③型枠存置期間の延長	0				
4	長支間を有する波形鋼板ウェブ箱 桁橋の設計・施工	大房、和埼能島	第 21 回 PC シンポジウ ム	2012.10	pp.179	第二東名 生平橋では、柱頭部では、3 次元 FEM 温度応力解析結果に基づき、下記の温度ひび割れ対策を実施② 夏季施工時に外ケーブルダクトを用いたエアクーリング②ひび割れ補強筋の設置	0				

	8 色		0		
分類	緊張				0
初期変状の分類	施工 全般				
初期	乾燥収縮			0	
	温度応力	0			0
	整脚	きがみ縦貫相模原愛川IC上部(その15)橋(ラーメン箱桁橋)では、3 次元 FEM 温度応力解析結果に基づき、下記の温度ひび割れ対策を実施 ①断面分割部(ラーメン橋脚部、上床版、ウェブ)にひび割れ補強銃の設置 ②ひび割れ補強筋の設置	持続荷重(クリープ)に影響を及ぼす要因の1つとして考えられる鉄筋配置に着目し、梁供試体による載荷試験に関する中間報告(約6か月間実施での評価)。プレストレス導入時のプレストレスロスは、軸方向鉄筋比に比例して生じ、持続荷重の大きさ、横方向鉄筋量の影響は顕著ではないなどの結果が得られている。	設計基準強度 24N/mm ² のコンクリートに保水養生テープを用い、コンクリートの品質やひび割れの発生状況に与える影響について実施工で試験的に検討した結果、マット養生がひび割れ総延長 92.2m、平均ひび割れ幅 0.28 mmに対し、保水テープ養生はひび割れ総延長 86.7 mm、平均ひび割れ幅 0.15 mmと抑制効果が確認された。	表題に示す構造物では、温度応力解析等から以下の要因でひび割れが生じやすいことがわかった。 ・主桁幅が厚く、温度降下時に内部拘束が発生する ・固定支保工架設ではプレニ次力の作用と自重の作用バランスに配慮する必要がある。 ・主桁と床版の剛性差が大きいため、床版との温度差で主桁図心位置付近に引張り応力度が作用する。
	該当頁	pp.195	.396	pp.579 -536	pp.1-4
出展	年月日	2012.10	2012.10	2012.10	2013.10
	出展名	第 21 回 PC シンポジウ ム	第 21 回 PC シンポジウ ム	第 21 回 PC シンポジウ ム	第 22 回 PC シンポジウ ム
	著者名	田中、池上	吉川、玉越北村、横井	天谷、原、濱岡、森本	中井、後藤香川、大場
表題		さがみ縦貫相模原愛川 IC 上部 (その15)工事の施工	鉄筋配置が PC 構造物の特続荷重 に及ぼす影響に関する研究	保水養生テープを用いたコンクリートの養生に関する実験的検討	2 径間一括施工による PRC2 主版 析橋の設計 - 第二東名高速道路 樫山橋
	No	ro	9	L-	∞

	か <i>色</i> 套				
分類	緊張	0	0	0	
初期変状の分類	超 全工 報				
初其	乾燥収縮				0
	型 位 ○			0	
	费财	中間支点の剛性を確保するため断面寸法が大きくなる、馬桁一体 PC 連続桁の馬桁の温度ひび割れ対策として、 1. 桁の上面を防炎シト、側面と下面を発泡スチロールで覆い、内外温度差を防ぎ内部拘束ひび割れを抑制。 2. 緊張順序を事前に検討し、馬桁と主桁各々1次緊張、2次緊張を行うことで、馬桁に早期のプレストレスを導入。を実施した。	広幅員 (最大 31.7m)を有する中空床版橋の緊張作業では、緊張力の与え方によっては反り上がりのあるウェブと無いウェブとに別れ、橋軸直角方向に引張応力が生じる懸念がある。そのため FEM 解析によって緊張順序、本数を設定しひび割れが生じないように緊張作業を実施した	支点上横桁(4.5m×2.3m×3.0m)のマスコン対策として、部材中心部から表面に向けクーリングパイプを配置し通水することで、コンクリートの全体温度を抑制するとともに内外温度差も抑制できる配温式パイプクーリングを実施。また、主桁(箱桁)2分割施工時の上床版との打雑目に発生するひび割れ対策として、3 次元 FEM 温度応力解析を実施し、ひび割れ補強鉄筋を配置。さらに、R=280m 部の緊張管理は、鋼材の鉛直方向変化に加え、左右ウェブの曲線影響も考慮した 3 次元形状で緊張計算したデータに基づき管理を実施。	第二東名高速道路 新戸川橋(リブ付き床版波形鋼板ウエブ箱 桁)では、床版の初期ひび割れ対策として下記の項目を実施。 ①初期被膜養生剤の散布 ②高機能養生マットの採用 ③塗布型収縮低減剤の塗布
	該当頁	pp.13-16	pp.75-78	pp.79-82	pp.145
出展	年月日	2013.10	2013.10	2013.10	2013.10
	出展名	寒 22 回 PC シンポジウ ム	第 22 回 PC シンポジウ ム	第 22 回 PC	第 22 回 PC シンポジウ ム
	著者名 下律、玉井 跡部		香田、圓尾太田、木村	杉村、川上東田、田尻	藤岡、関井大嶋、河東
表題		整備新幹線における馬桁一体 PC 連続桁について	松山外環状道路 井門 (いど) 高架橋上部工事の緊張について	港湾ふ頭内における PC4 経間連 続箱祈橋の施工報告	第二東名高速道路 新戸川橋の設計と施工
	No	6	10	111	12

う類	条砂 緊張 他		0	0		0
初期変状の分類	施工全般					
初期	乾燥収縮	0		0		
	温度応力	0			0	
	概要	川合高架橋二期線(箱桁ラーメン橋)では、上床版のひび割れ 対策として下記の項目を実施。 ①温度応力解析結果に基づき膨張材の使用 ②コンクリート打設時に遮光ネットの設置 ③コンクリート圧送管への養生マット設置と散水	設計における特続荷重の考慮方法の違いが、ひび割れ発生リスクなどに及ぼす影響を、鉄筋配置を変えた供試体の実験や解析により検討した結果、軸方向鉄筋比の相違がクリーブ変形に差異が生じることが実験により確かめられ、解析結果よりひび割れなどの発生原因になりうることが示唆された。	PC 橋梁の場所打ちコンクリート (移動作業車による張出施工) を対象に, 材齢3日での脱枠後、7日間ミスト養生を実施し、圧縮強度、質量変化、透気係数は水中養生に近い値を示し, 水中養生と同程度の効果を得られることが確認された。	PC4 径間ラーメン連続箱桁橋の端部機桁(2.5m×1.95m×5.4m)に、あらかじめ冷却媒体を密封した「ヒートパイプ」を使ったパイプクーリングを適用し、温度上昇量の低減が可能であり、ひび割れ抑制対策として有効な手段であることが確認された。	グラウトの充填が良好である箇所で桁腹部シース沿いひび割れが発生原因の解明を目的とし、解析的検討を行い、 ・PC鋼材の緊張により桁腹部に表面応力が発生し、その応力は曲上げ角度が大きいほど、曲上げ区間が長いほど大きくる。 ・コンクリートとグラウトの熱膨張係数の差により桁腹部に表面応力が発生する可能性がある。 ことが、推定された。
	該当頁	pp.413	pp.437	pp.13-16	pp.17-20	pp.91-94
出展	年月日	2013.10	2013.10	2014.10	2014.10	2014.10
	出展名	第 22 回 PC シンポジウ ム	第 22 回 PC シンポジウ ム	第 23 回 PC シンポジウ ム	第 23 回 PC シンポジウ ム	第 23 回 PC シンポジウ ム
	著者名	岡、大柳豆後藤、島津	吉川、王越北村	國富、松尾下貞、浅井	高須賀、船 本 前田、伊吹	小林、中西北野、本間
	表題	2 径間連続 P C 箱桁ラーメン橋の 施工報告 一川合高架橋 二期線ー	PC 橋の特続荷重に及ぼす鉄筋拘 束力の影響に関する研究	ミスト養生を用いた PC 橋の継続 養生 (三遠南信 20 号橋)	ヒートパイプを利用したパイプクーリングの施工報告	PCT桁橋の桁腹部に発生したシ ース沿いひび割れ原因に関する解 析的検討
	No	13	14	15	16	17

	表 名 色 角	0	0
の分類	緊張		0
初期変状の分類	施 会 照		
故	乾燥収縮	0	
	温度応力		0
概要		一般に隅角部の拳動が設計上考慮対象になっていない近上字型橋脚に関し、水分移動問題と時間依存挙動としての収縮・クリープを考慮可能な3次元非線形有限要素解析を用いて、 健全な状態での荷重によるひび割れ進展挙動と,時間依存挙動としての収縮・かリープを考慮可能な3次元非線形有限要素解析を用いて、 解析的検討を実施し、以下の結論を得た。 の終局時に隅角部で斜めひび割れが発生,進展して最大荷重となる挙動を解析的に確認した。 ①終局時に隅角部で斜めひび割れが発生,進展して最大荷重をなる拳動を解析的に確認した。 相対湿度分布を考慮した収縮・クリープの影響によって,構造物程面は引張初期応力が発生することで,曲げひび割れ発生 相対湿度分布を考慮した収縮・クリープの影響を適切に評価することが重要である結果が示された。 3上部工載荷後の時間依存挙動の進行によって,構造物に損傷が生じる可能性を解析的に示した。その際、構造物内部において構造物表面からでは確認できない損傷が生じている可能性を示唆する結果を得た。	張出し架設部のコンクリートに使用するセメントを、コンクリート温度上昇量を低減し、初期ひび割れを抑制する目的で、早強セメントから普通セメントに変更。また、定着部近傍のコンクリートの強度管理手法に温度追従養生システムを採用することで、圧縮強度試験を行わず、温度追従養生システムによって精度を確認した強度推定式により対象構造物の緊張可能時期をタイムリーに把握できる管理手法を確立。
	該当頁	pp.107	pp.203
出展	年月日	2014.10	2014.10
	出展名	第 23 回 PC シンポジウ ム	第 23 回 PC シンポジウ ム
著者名		渡邊、中村上田、木曾	片山、野島中島、頃安
表題 PRC 逆L字型橋脚のひび割れ進 展挙動と構造性能評価		PRC 逆 L 字型橋脚のひび割か進 展挙動と構造性能評価	小牧高架橋における温度追従養生システムを用いた緊張強度管理
	No	18	19

	かる	
分類	緊張	
初期変状の分類	加 会 般	
初期	乾燥収縮	
	温度応力	0
	概要	張出架設する箱桁橋(音羽川橋)の中間支点部では、温度ひび割れ防止対策として以下の項目を実施。 ①施工前に実施した温度解析によるひび割れ抑制対策の最適化検討 ②3 リフト施工とし、早強セメントに替え、施工月が外気温 20℃未満となる 10 月~5 月では全リフト普通セメント、外気温 20℃大満となる 6 月~9 月では1,2 リフト低熱セメント 3 リフト普通セメントを使用③パイプケーリングの実施(期間はコンクリート温度が最高温度に達した後 1.5 日後 (クーリング終了後に、再度温度上昇 月しても最高温度を超えない期間)
	該当頁	-210
出展	年月日	2014.10
	出展名	第 23 回 PC シンポジウ ム
	基 者名	本人 (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本)
	表題	箱祈橋の中間支点部における温度ひび割れ抑制対策の検討
	No	50

	w の も	0	0
の分類			
初期変状の分類	祖 供 聚		
例	乾燥収縮		0
	題 位		
	概要	鉄筋の拘束がクリーブの評価に及ぼす影響に着目し、持続荷 重の大きさや軸方向鉄筋量、横方向鉄筋量などをパラメータ とした供試体のクリーブ載荷実験についての長期計測の結 果、以下の結論が得られている。 ①各基準のクリーブ予測式で算出した値を比較すると,道示 のクリープ値は,コン示(H8)の2 倍以上であり,欧米基準は 両者の中間である。 ②コンクリートのひずみは,軸方向鉄筋量が多いほど小さく なるが,横方向鉄筋量の影響は小さい。 ③鉄筋拘束の影響を控除したクリーブ係数は,軸方向鉄筋量 の違いにかかわらずほぼ同じであり,本実験の結果では, EN1992 または AASHTO のクリーブ係数と近い値である。 ④実橋モデルにおける主桁応力に着目した場合については, 配筋量が多い場合,鉄筋拘束の影響による応力度は無視でき ないレベルとなることがわかった。 ⑤実橋モデルにおいて,クリティカルになる断面の主桁応力 に着目した場合については,実験値のクリーブ係数と鉄筋拘 東の組合せ、または,道示のクリーブ係数かつ鉄筋拘束を考 慮する組合せで計算した結果,後者が安全側の設計結果を与 える。	上部工で用いられる設計基準強度 40 N/mm ² 程度の早強コンクリートのひび割れ抵抗性に与える骨材量の影響について実験的に検討し、収縮によるひび割れに対する抵抗性を高めるためには、単位ペースト絶対容積を小さくするのが効果的であり、粗骨材量を大きくするとひび割れ発生材齢が大きくなる結果が得られている。
	該当頁	pp.247	pp.269
田庵	年月日	2014.10	2014.10
	出展名	第 23 回 PC ンンポジウ ム	第 23 回 PC シンポジウ ム
	著者名	李 野、王 村	佐々木、谷口面口面
	表題	鉄筋による拘束がP C橋の持続荷 重の評価に及ぼす影響に関する研究	PC 部材に用いる早強コンクリートのひび割れ抵抗性に与える骨材量の影響
	No	21	22

表題		著者名	出展名	出展年月日	該当頁	通		初期	初期変状の分類 燥 施工 緊	類	64
国内最大級スパン長を有する波形 内田、森田 323 回 PC 鋼板ウェブ橋の施工 笠倉 ム	所 所 新 が が が が が が が が が が が が が	23 回 PC ンポジウ	72	2014.10	pp.319	敦賀衣掛大橋(波形鋼板ウェブ箱桁ラーメン橋)の柱頭部では、下記の温度ひび割れ対策を実施 ①3 次元 FEM 温度応力解析を実施し、適切なコンクリート配合と打設リフト割りについて検討 ②4分割打設とし、1~3リフトに低熱ポルトを使用し、打設厚さの薄い4リフトには膨張コンクリートを採用。	(C)	以及 新音	供 教		
那智勝浦道路インターBランプ橋 佐藤、前田 5ンポジウの施工 倉富 ム	佐藤、前田 第 23 回 PC 倉富 ム	23 回 PC ンポジウ		2014.10	pp.323	那智勝浦道路インターBランプ橋(ラーメン箱桁橋)の柱頭 部では、下記の温度ひび割れ等の対策を実施 ①自己収縮、水和熱の低減を目的とし単位セメント量の低減 ②盛夏におけるコンクリート打設時の対策(生コンドラム散 水、遮光ネット設置、ミスト噴霧、遅延型混和剤使用) ③3 次元温度応力解析に基づくパイプクーリング ④保水養生マットや養生テープによる暑中の養生対策	0	0			
由良川橋 (A 1~P 3径間) の施 鈴木、吉田 第23回PC エ 森 ム	8大、 本 本	第 23 回 PC シンポジウ ム		2014.10	pp.327	由良川橋(箱桁橋)の中間支点横桁部では、温度ひび割れ対策として、3 次元温度応力解析に基づき、リフト割と効率的なパイプクリーングの検討を行い実施	0				
東九州自動車道今川橋の設計・施 中村、前原 シンポジウ ゴエ 南上、保田 ム	第 23 回 PC 中村、前原 シンポジウ 南上、保田 ム	23 回 PC ンポジウ	37	2014.10	pp.331	東九州自動車道今川橋(波形鋼板ウェブ箱桁橋)の分割施工を行った固定支保工架設部では、他径間と閉合の後に外ケーブル緊張まで間があく上床版に、乾燥収縮によるひび割れ防止のため内ケーブルを1施工単位に最低2本配置。		0			

	8	他		
類		緊張		
初期変状の分類	施工	全般		
初期翌	乾燥	収縮		
	温度	応力	0	0 0
	魏要		マスコンとなる新鳴合橋の A 1 橋台に対し、下記の温度ひび 割れ対策を実施 ①高性能 A E 減水剤を使用し単位セメント量を 13kg/m³ 低減 ②収縮補償として膨張材を使用。 ③分割施工による新旧コンクリート打継の拘束度を低減。 ④隔壁などに誘発目地を設置して、外部拘束を低減。 ⑤上記対策後、温度応力解析によりひび割れ指数 1.45 を満たさない箇所に補強鉄筋の配置	福知山道路堀高架橋(ラーメン箱桁橋)では、3 次元 FEM 温度応力解析結果に基づき、下記の温度ひび割れ対策を実施 ①柱頭部では、リフトの2 分割打設、普通セメントへの変 更、2 リフトへの膨張材使用、パイプケーリング、保温型枠 (スタイロフォーム) の設置 ②分割施工目地部の拘束ひび割れ対策として、発生引張応力度に対する必要鉄筋量を配置と、表面のかぶり部分に FRP 格子筋を配置。なお、上床版における引張応力度の超過については、横締め PC 鋼材のプレストレスにより改善されることから FRP 格子筋による補強のみ実施。 153 号伊南バイバス2 号橋(ラーメン箱桁橋)では、3 次元 FRP 格子筋による補強のみ実施。 153 号伊南バイバス2 号橋(ラーメン箱桁橋)では、3 次元 がら FRP 格子筋による補強のみ実施。 2 切頭面では、空冷式パイプケーリング、膨張材添加、断熱型枠の設置、ガラス繊維ネットの設置。 3 独特の設置、ガラス繊維ネットの設置。 3 建造セメントへの変更
	該当頁		pp.335	.342 -342 pp.387
出展		年月日	2014.10	2014.10
	出展名		第 23 回 PC シンポジウ ム	第 23 回 PC シンポジウ ム 第 23 回 PC シンポジウ ム
	著者名		売渡、田村 岡本、白浜	品, 本 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一
	表題		新鳴合橋新設工事における施工報 告	福知山道路堀高架橋の施工 カウンターウェイトを有する PC 箱析橋の施工報告 -伊南バイパ ス2 号橋-
	No		27	59 59

				出展				初期	初期変状の分類	う類	
	表題	著者名	田田	П	上	夷	温度	乾燥	超口	当に	8
			日孫分	I 7+	X II		応力	収縮	全般	米班	他
						中波 2 号跨道橋(ポストテン PC 方杖ラーメン中空床版橋)で					
						は、下記のひび割れ対策を実施					
						①橋脚基礎部の温度ひび割れ対策として、かぶり部の FRP 格					
***************************************		‡ †	第 23 回 PC		j.	子筋を設置					
出 解 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田 田	干校 2 万圬 垣間 上事の 周	1	ツンポジセ	2014.10	pp.947	②橋台部では、分割打設による外部拘束ひび割れ対策として	0	0		0	
山 禁 十		三田、石畑	4		nee-	耐アルカリ性ガラス繊維補強材を設置、乾燥収縮ひび割れ対					
						策として脱枠面に塗布型高性能収縮低減剤を塗布					
						③壁式橋脚(方杖部)では、上部工主ケーブルの緊張計画の					
						見直しにより、緊張作業によるひび割れを防止					
			\$ CC			首都圏中央連絡自動車道 宮山高架橋 (PRC 連続箱桁橋) で					
首都圏	首都圏中央連絡自動車道 宮山高	高岡、本圧	形 23 回 FC	6	pp.555	は、マスコンクリートとなる支点横桁で、温度ひび割れ対策	(
架橋の	架橋の設計・施工	實延、石田	\ \ \ \ \ \	2014.10	-558	として配温式パイプクーリングを実施)				
			4								

(2) 初期変状防止対策に関する文献調査 (プレストレストコンクリート 2012~2014)

				出展				初期	初期変状の分類	う類	
$^{ m N}_{ m o}$	表題	著者名	田田	年日日	就 就 就	概要	温度	乾燥	加工	到已经	4
			EÄA		Ž II IČ		応力	収縮	全般	*	到
						片持ち張出架設工法にて施工する箱桁橋の脚頭部の部材厚が					
		日社	1,77,17	9019.0		80cm 以上であるため、マスコンクリートであり温度ひび割					
-	新東名高速道路佐奈川橋の施工	王 五 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三 三	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	Z012.3 Vol 54	5. 2.	れが懸念される。	C				
-	-高橋脚 BC 箱桁橋の施工-	(† ; † ; † ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ; ;	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	VOI. 04	р.о то	このため、温度応力解析の実施し、打設リフト割、およびセ)				
		± +	<u> </u>	0.0VI		メント種別(中庸熱ポルトランドセメント、普通ポルトラン					
						ドセメント)を決定した。					
	桟1号橋の設計・施工	秋田、中	プレストレ	2013.5		上路式RCアーチ橋のアーチアバットが、マスコンクリート					
6.1	ー曲線桁を有する上路式 BC 固定	嶋、玉匱、	ストコンク	Vol.55	p.23-30	となるため、温度解析と配温式パイプクーリング(部材中心	0				
	アーチ橋ー	内堀	リート	No.3		部の硬化熱を表面部に配熱)を実施した。					
						連続多主版桁橋のマスコンクリートとなる支点横桁部には、					
	田口古妇核化9株(DC L並上)					事前温度解析の結果、コンクリート打設後の初期材齢時に横					
	※11回米信向3倍(FC 上部上) ホナサ	梶川、佐	プレストレ	2013.5		桁表面のひび割れ指数が1.1程度(ひび割れ発生確率)とな					
ಣ	出土事・有事を見せた方法・十十2年等で出	藤、松原、	ストコンク	Vol.55	p.37-45	ることがわかった。	0				
	- 七塚のよが大名も9の信米の取割・井・井下	田出	<u></u>	No.3		このため、部材内部の温度上昇を抑えて部材表面との温度差					
	_ Tur					を低減する方法として、横桁内に冷水を通水するパイプクー					
						リングを実施した。					
	(十四一 DC) 苯酚 为苯甲甲二甲					現場内施工ヤードにて、U形のプレキャスト桁を製作して架					
	※11回米信向3倍(FO 上引力) サナザ	黒田、實	プレストレ	2013.9		設する工法を採用しているが、柱頭部については充実断面で					
4	- 台山宇	延、西村、	メトコンク	Vol.55	p.16-23	ありマスコンクリートとなる。	0				
	-	☆ 田	7 7	No.5		このため、事前に温度解析を行い、柱頭部に冷却水を通水し					
	4~~米欧上/5~					パイプクーリングを実施した。					
						柱頭部が桁高 6.0m、横桁厚 4.0m のマスコンクリートとなっ					
	毎冊年父母かの古甲が7岁オナス					ていることに加え、早強セメント使用、且つコンクリートの					
	何当然行道へいては多にの任うので、	土田、市	プレストレ	2014.5		打設時期は平均気温の高い時期となっていた。					
20	より 値の割上 一番大田 中部 一番 大田 中田 一番 十二番 中田 神田	田、大平、	メトコンク	Vol.56	p.42-47	このため、事前に温度解析を行い、打設リフト割、養生方法	0				
		長尾	<u></u>	No.3		を決定した。更に、コンクリートの硬化熱を抑える目的で、					
	11783					外ケーブル偏向管を利用したエアパイプクーリングを実施し					
						, A					

(3) 初期変状防止対策に関する文献調査 (コンクリート工学 2012~2014)

No		著者名						rk/r/l.	びがダイングを	K K C	
		一一一一					# #	14	1		7
			出展名	年月日	該当頁	见文	母 広 大	12 凝	祖 华	緊張	h } ∉
						to the second of	1		Ì		!
						片持ち張出架設工法にて施工する箱桁橋の柱頭部がマスコン					
		五 五 五		1701 81		クリートとなる。					
	Ē	E T	コンクリー	VOL. 9.1,		このため、低熱ポルトランドセメントの使用(上床版部は早	(
		田、坂本、	7 H 小	No.8,	p.641-647	強ポルトランドセメント+膨張材)、打設リフト割(5リフ)				
				2013.8		ト)、温度応力解析の実施(最小ひび割れ指数1.0以上を満					
						足)により配合を決定した。					
						移動架設桁を用いた張出架設工法にて施工するフィンバック					
						箱桁橋の柱頭部がマスコンクリートとなり、温度応力による					
		栃木、野	1 4 7	Vol.51,		有害なひび割れの発生が懸念された。					
		村、長谷	 つ (1) 1 1 1 1 1 1 1 1 1	No.10,	p.801-806	このため、早強ポルトランドセメントを普通ポルトランドセ	0				
		、森丁	I+ -1 -∠	2013.10		メントに変更、暑中はエアクーリングを実施、打設リフト割					
						と膨張材を使用 (2 リフトのみ)。これらを、温度応力解析を					
						実施(最小ひび割れ指数 1.0 以上を満足)して決定した。					
		古川、大	1 4 7 1	Vol.51,		片特ち張出架設工法にて施工する箱桁橋の柱頭部がマスコン					
		谷、中安、	1 - 2 1 -	No.11,	p.911-916	クリートとなり、温度ひび割れ防止が課題となった。	0				
	岩崎	崎	7.上子	2013.11		事前に温度応力解析を行い、打込みリフトを決定した。					
						橋脚躯体は形状寸法が大きくマスコンクリートとみなされ					
						る。このため、次のような対策を実施した。					
						・温度ひび割れ対策:中庸熱ポルトランドセメントの使用、					
		野島、片		Vol.52,		パイプクーリングの実施、保温・湿潤養生の実施、温度応力					
割れ防止対策		山、細野、	レージンコーラット	No.6,	p.534-539	解析の実施、温度応力解析でひび割れ指数が 1.0 以上を満足	0	0			
	垂 本	鱼	↑ -1 	2014.6		していない部位へのガラス繊維ネットの設置。					
						・収縮ひび割れ対策:収縮低減型高性能 AE 減水剤の使用、					
						石灰石骨材の使用、保温・湿潤養生の長期間の実施、連続式					
						RIコンクリート水分計による計測。					

(4) 初期変状防止対策に関する文献調査 (橋梁と基礎 2012~2014)

				出展				初期	初期変状の分類	う類	
No	表題	著者名	田田夕	<u> </u>	平八条	概要	温度	乾燥	施工	三	40
			日東名	н Н Н			応力	収縮	全般	米	伊
						片持ち張出架設工法にて施工する箱桁橋(エクストラドーズ					
						ド)の柱頭部がマスコンクリートとなり、柱頭部が主塔の基					
		元 元 十				部となるため過密配筋となる。このため、次のような対策を					
	是 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	今 、今				実施した。					
10	七座利軒様 仲通川橋りようの政	, 	橋梁と基礎	2013-11	p.5-10	・マスコンクリート対策:打ち込みを3リフトに分割し、断	0				0
	丁曜•温	* · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				熱型枠の使用と型枠設置期間を 11 日以上とし、温度応力解					
		一 今、 徳心				析を実施 (最小ひび割れ指数の目標値 1.5) した。					
						・過密配筋対策:高性能 AE 減水剤を使用し、スランプ					
						15cmのコンクリート(維持時間2時間)で施工した。					
		###				片特ち張出架設工法にて施工する箱桁橋の柱頭部がマスコン					
	二年中が四)地口や中でできた。	在久間、入				クリートとなる。					
11	- 6794年製工備(仮約4年展) - 第71年で発力	(三)	橋梁と基礎	2014-3	p.29-34	このため、普通ポルトランドセメント+膨張材の使用、打設	0				
	一個八十十十十十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二	. 19				リフト割 (3 リフト)、温度応力解析を実施 (最小ひび割れ指					
		从、 () 口				数1.0 以上を満足)した。					
						片特ち張出架設工法にて施工する箱桁橋の脚頭部および柱頭					
						部がマスコンクリートとなる。このため、いくつかのケース					
		林、函田、				で検討を行い次のような対策を実施した。					
12	海上ラーメン箱桁橋の計画・設計	渡辺、山	橋梁と基礎	2014-9	p.20-25	打ち込みを5リフトに分割し、低熱セメントを使用(上床版	0				
		本、島田				部のみ普通セメント使用)、暑中コンクリートとなる場合は					
						プレクーリングを実施。これらを温度応力解析により決定し					
						冷。					

4.3.2 文献調査結果のまとめ

文献調査結果より、以下のことが言える。

(1)全体的な傾向

コンクリート硬化時に生じる水和熱に対する温度ひび割れ防止に関する文献が多く、柱頭部や中間支点上等のマスコン部材に対する温度上昇の防止対策や、分割施工による打継目部の外部拘束を低減するための工夫が多く示されている。調査結果から、ここでは温度ひび割れの防止対策とプレストレスに起因するひび割れの防止についてまとめる。

(2) 温度ひび割れ防止対策

コンクリート標準示方書「設計編:本編]2012 12章 初期ひび割れに対する照査では、

12.1 一般

(3)セメントの水和に起因するひび割れが問題となる場合には、実績による評価、または温度応力解析による評価のいずれかの方法により照査しなければならない。

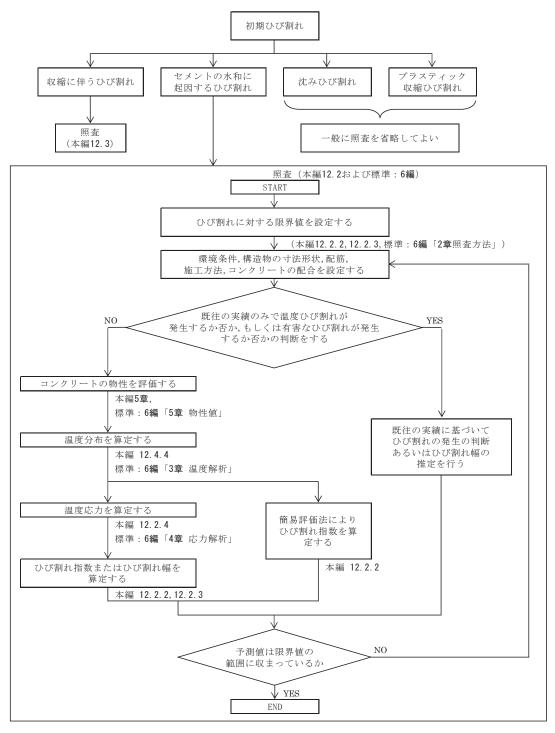
とし、初期ひび割れに対する照査フローを図-4.3.1のように示している。

このフロー図の中段に示す「既往の実績のみで温度ひび割れが発生するか否か、もしくは有害なひび割れが発生するか否かを判断する」の判定では、明確にひび割れの発生を判断することも困難であることから、近年では、電算技術の発展も有り、温度解析を実施するケースが増えてきている。

そして、調査した文献では、マスコン部材のセメントの水和熱に起因するひび割れ(温度ひび割れ)防止対策として、以下の様な手法を用いて解決に至った事例が示されている。

1) 設計的な工夫

- ・多くのケースで三次元温度応力解析を実施し、施工前にその効果を検討している。
- ・温度解析等で検討を行ない、柱頭部などでは打込み時のリフト割の変更し、1回の打込 み量を低減させている事例もある。
- ・温度応力により引張応力が生じる箇所には、引張力に相当する補強鉄筋を配置し、有害なひび割れ発生を防いでいる。
- ・二主版桁橋のように主桁と床版に剛性差の大きな断面形状では、温度差が生じひび割れ が生じやすいとしている。事前に温度解析等を行ない、補強方法を検討した事例もある。
- ・片持ち架設工法で施工する PC 箱桁橋では、張出し床版先端付近の橋軸方向引張力(目開き)に着目した場合、新設部のブロック長、全体幅員や張出し床版長の影響が顕著となり、打設温度や施工サイクルの影響は少ないとした検討結果もある(PC シンポジウム No.2)。



※コンクリート標準示方書 [設計編:本編] 2012 (公社)土木学会より

図-4.3.1 初期ひび割れに対する照査フロー

2) 施工的な工夫

- ・パイプクーリングやエアークーリングを実施し、コンクリート硬化時の発熱温度を低減させ、内部と外部の温度差を少なくし、ひび割れを防いだ事例もある。また、クーリングのダクトとしてシースや外ケーブルの偏向管を利用した事例もある。
- ・温度応力によりひび割れが発生しやすい箇所はかぶり内に FRP 補強筋やガラス繊維ネットを設置し、ひび割れを防いでいる事例もある。
- ・養生面では、急激な乾燥収縮を防ぐ目的とは別に内部温度と外部温度の差が少なくなる まで型枠の設置期間を延期しひび割れを防ぐ事例もある。
- ・通常の木製型枠以外にも保温型枠や保水養生テープを使用して乾燥収縮を防いでいる事 例もある。

3) 使用材料の工夫

- ・打継目箇所のひび割れ防止対策として、膨張剤や収縮低減剤を利用し、収縮によるひび 割れを防いでいる事例もある。
- ・早強コンクリートから普通コンクリートに材料変更している事例もある。更に、低発熱 セメント (PC シンポジウム No23) を使用した事例もある。その他にも高性能 AE 減水 剤を用いて単位セメント量を低減させた事例もある。

4) まとめ

・以上をまとめると、温度ひび割れについては、以下の点に着目しながら温度解析を実施 して、ひび割れ防止に努めていることがわかった。

項目別	対処事例
設計的な工夫	 ・マスコン部材では1回の打込み量を減らしたり、リフト割りを変更し、発熱を防いでいる(特に発熱量が高くなるマスコン部材に多い)。 ・ひび割れ発生が予想される箇所では、補強鉄筋を配置しひび割れ幅を抑制している。 ・打継ぎ目箇所は、既設コンクリートからの拘束を少なくするような工夫を行なっている。
施工的な工夫	 ・クーリング養生を行ない、発熱量を抑制している(特に発熱量が高くなるマスコン部材に多い)。 ・表面の乾燥収縮によるひび割れ発生が予想される箇所には FRP 補強筋やガラス繊維ネットを設置している。 ・型枠の設置期間を延ばしたり、もしくは保温型枠、保湿養生テープなどを使用し、乾燥収縮を防いでいる。
材料的な 工夫	・膨張剤や収縮低減剤を利用し、収縮によるひび割れ防止に努めている(特に打ち継ぎ目箇所で多い)。・発熱量の少ないセメントへ材料変更している(特に発熱量が高くなるマスコン部材に多い)。

(3) プレストレスに起因するひび割れ防止対策

プレストレスに起因するひび割れは、道路橋示方書Ⅲ H24 にその防止策が下記に示すようにいくつか示されているが、いずれも基本的なことが中心であり、特殊な事例まで示されたものではない。

- ・6章 形状及び鋼材の配置
 - 6.6.6 PC鋼材の配置
 - 6.6.7 PC鋼材の定着
 - 6.6.8 定着具付近の補強
- •10章 箱桁
 - 10.5 開口部の補強及び下フランジとウェブの構造
- ・18章 外ケーブル
 - 18.2 設計一般
- ・20章 施工
 - 20.8 PC鋼材工および緊張工

また、近年では、電算技術の発展も有り、プレストレスによる局部応力を確認するため3 次元 FEM 解析を実施するケースも増えてきている。

プレストレスの導入方法について工夫されている事例は以下のとおりである。

1) 設計的な工夫

- ・部材の途中に定着を行なう突起定着では、その部材周辺に局部的な作用が生じるためひび割れが生じやすい。また、大容量ケーブルの使用や複数本の定着もひび割れが生じやすい。3次元 FEM 解析等でその補強方法を検討している事例がある。
- ・広幅員の橋梁では、いずれかのウェブのみ集中してプレストレスを導入するとそのウェ ブのみが反り上がり、ウェブ同士のたわみ差から橋軸方向にひび割れが生じやすい。緊 張時の施工性をも考慮し、ひび割れが発生しない順序を検討している事例もある。

2) 施工的な工夫

- ・コンクリートの打込み後、プレストレスを導入するまで時間を要する構造では、乾燥収縮等でひび割れが生じやすい。そのため、一部の PC 鋼材を先に 1 次緊張し、その後に最終的なプレストレスを導入しているケースもある。
- ・新幹線の馬桁の様に、橋軸方向、橋軸直角方向に同時に断面力が作用する構造では、ど ちらか一方だけにプレストレスを作用させないように、自重とプレストレスが適切に作 用するように両方向の緊張順序を検討している事例もある。
- ・固定支保工架設では、自重とプレストレスの関係から支保工に固定され自重が作用しない状態のままでプレストレスを作用させるとひび割れが生じやすいとしている。導入したプレストレス力に適した支保工開放を行なった事例もある。

3) 使用材料の工夫

- ・プレストレスに起因するひび割れの防止対策として、使用材料まで工夫した事例は特に は無かったが、大容量ケーブルで局部的な応力を作用させるより、応力を適切に分散で きる容量の小さいケーブルを用いることは有効と考えられる。
- ・また早期にプレストレスを導入するためには早期強度が求められるが、逆に硬化熱が上 昇することで温度ひび割れにつながる可能性が高いため、コンクリートの選定は慎重に 行う必要がある。

4) まとめ

・以上をまとめると、以下の点に着目しながらプレストレスに起因するひび割れ防止に努めていることがわかった。

項目別	対処事例
	・部材途中に定着を行なう突起定着や大容量ケーブルを複数本の定着させる
設計的な	ような構造では3次元 FEM 解析等でその補強方法を検討している。
工夫	・プレストレスによる応力を均等に主桁に作用させるとともに施工性も考慮
	しプレストレスの導入順序を決定している。
	・プレストレスを導入するまで時間を要する構造では、乾燥収縮によるひび割
	れ防止のために一部の PC 鋼材を先に部分緊張する。
施工的な	・支持方向が複雑な構造では、自重とプレストレスが適切に作用するように緊
工夫	張順序を検討している。
	・固定支保工の施工では自重とプレストレスが適切作用するようにプレスト
	レス力に応じた支保工開放を行なっている。
材料的な	・材料的な工夫は特に見あたらなかったが、応力を適切に分散できる容量の小
工夫	さいケーブルを用いることは有効と考えられる。

4.3.3 まとめ

初期変状防止対策に関する文献調査結果から、コンクリート硬化時に生じる水和熱に対する 温度ひび割れ防止対策とプレストレスに起因するひび割れの防止対策についてまとめた。温度 ひび割れの防止対策については、コンクリート標準示方書にはその考えは記載されているもの の、道路橋示方書では施工時の規定や留意事項として示されている程度である。そのため、主 に施工者が各構造形式の特性を考慮した検討を行い、ひび割れの抑制に努めていることがわかった。

また、プレストレスに起因するひび割れの防止対策は、道路橋示方書の設計に関する章で示されている内容も多いが、失敗から学んだと思われる事例もあった。プレストレスに起因するひび割れの防止対策は PC 構造を理解して適切な設計が行われ、それが施工に反映されることではじめて有効になる。

4.4 初期変状防止のための提案事項

4.4.1 施工時および竣工後の弱材令時に生じやすいひび割れ事例

いままでに示した内容等から、施工時および竣工後間もない時期に生じやすい初期変状(初期ひび割れ)とは、PC 橋ではどのような部位で、どのような傾向であれば生じやすくなるのかを整理すると共に、その発生原因や防止対策の検討を行なった。なお、ここでは初期変状を対象としているため、供用後の荷重の影響や材料劣化の影響等による変状を除き、施工時および竣工後の弱材令時に生じやすいひび割れを対象としている。また、各々のひび割れに対し、「発生状況」、「特に発生しやすい箇所」、「発生原因」、「防止対策」、「防止のための基準類」、「ひび割れパターン事例」の6項目についてまとめた。

次ページ以降に 3.5 および 4.2 で整理した初期変状防止レベルの分類から主にひび割れが発生しやすい原因と考えられる(1)~(5)の項目について検討を行った結果を示す。

- (1) 温度応力によるひび割れ
 - ① 柱頭部
 - ② 中間支点および端支点横桁
- (2) 打継ぎ目箇所のひび割れ
 - ① プレキャスト桁の間詰めコンクリートとの打継ぎ目
 - ② プレキャスト桁と現場打ち張出し床版との打継ぎ目
 - ③ 固定支保工箱桁橋でウェブと上床版を2分割施工する打継ぎ目
 - ④ 連続形式の箱桁橋および中空床版橋で支間毎に分割施工を行なう場合の打継ぎ目
 - ⑤ 張出し架設するブロックの打継ぎ目
 - ⑥ 柱頭部で分割施工する打継ぎ目
 - ⑦ 地覆・壁高欄
- (3) 後打ち箇所の不具合によるひび割れ
 - ① プレキャスト桁の横桁カバーコンクリート
 - ② 定着具箱抜き後埋め
- (4) プレストレスによる影響のひび割れ
 - ① 主桁端部の定着部
 - ② 突起定着部
 - ③ 偏向部
 - ④ プレストレスと自重の作用
 - ⑤ 箱桁下床版に配置した支間ケーブルの腹圧作用
- (5) コンクリートの施工要因に起因するひび割れ
 - ① かぶり不足

- ② 締め固め不良
- ③ 養生不良
- ④ セグメント継手不良

(1) 温度応力によるひび割れ

① 柱頭部

項目	解 説
	・張出し架設の柱頭部のように桁高が高く、部材寸法が大きな箇所ではコン
発生状況	クリートの 1 回当たりの打込み量が多くなりコンクリート硬化時の温度
	発熱が高くなるため温度ひび割れが生じやすい。
 特に発生し	・部材寸法が大きく1回の打込み量が多くなる場合。
やすい傾向	・暑中施工などコンクリート温度が高くなる場合。
V 7 V 1941FJ	・早強セメントなど硬化時の発熱量が高い材料を使用した場合。
発生原因	・マスコンの温度発熱。
	・温度応力解析を実施し、有効な対策を検討する。
	・分割施工(リフト割)数を増加させ1回の打込み量を減少させる。
 防止対策	・普通セメントにするなど使用材料を見直す。
197 T. X1 X	・練混ぜ前の材料クーリング、パイプクーリングやエアークーリングなどを
	行い、発生温度を抑制する。
	・ひび割れに対する補強鉄筋を配置する。
注意事項	・1回の当り打込み量を減らし分割数を増やすと、逆に打継目箇所が増える
正心于人	ため外部拘束の影響を受けやすくなる。
	【道示】20.6 コンクリートエ(8)
	・温度応力によるひび割れが懸念される場合は、材料、打ち込み方法、養生
防止のため	方法等について検討を行い、有害となるひび割れ発生を防止する。
の基準類	・【解説】、防止のために各種の検討が必要であるとし、具体的な制御方法に
72-7	は、「マスコンクリートのひび割れ制御指針 2008」 - 日本コンクリートエ
	学会、「2012 制定 コンクリート標準示方書[設計編]」-土木学会 を準
	用するとよいとしている。
	・橋梁点検要領等には、この種のひび割れ
	の記載無し。
	・4回に分けて打込んだ解析事例を右図に
ひび割れパ	示す。温度上昇が大きいため内部拘束
ターン事例	によりひび割れが生じやすい。

② 中間支点および端支点横桁

	のより指文は独立
項目	解説
	・箱桁などの中間支点部や端支点部のように部材寸法が大きな箇所ではコ
発生状況	ンクリートの1回当たりの打込み量が多くなりやすく、コンクリート硬
	化時の温度発熱が高くなるため温度ひび割れが生じやすい。
特に発生し	・部材寸法が大きく1回の打込み量が多くなる場合。
やすい傾向	・暑中施工などコンクリート温度が高くなる場合。
() ()	・早強セメントなど硬化時の発熱量が高い材料を使用した場合。
発生原因	・マスコンの温度発熱。
	・温度応力解析を実施し、有効な対策を検討する。
	・普通セメントにするなど使用材料を見直す。
防止対策	・練混ぜ前の材料クーリング、パイプクーリングやエアークーリングなど
	を行い、発生温度を抑制する。
	・ひび割れに対する補強鉄筋を配置する。
沙	・一般的には型枠の仕切り版の設置や打継ぎ処理に手間がかかり、他の主
注意事項	桁部と同時打込みするケースが多い。
	【道示】20.6 コンクリートエ(8)
	・温度応力によるひび割れが懸念される場合は、材料、打込み方法、養生
THE OF THE STATE O	方法等について検討を行い、有害となるひび割れ発生を防止する。
防止のため	・【解説】防止のために各種の検討が必要であるとし、具体的な制御方法に
の基準類	は、「マスコンクリートのひび割れ制御指針 2008」 - 日本コンクリート
	工学会、「2012 制定 コンクリート標準示方書[設計編]」 - 土木学会 を
	準用するとよいとしている。
	・橋梁点検要領等には、この種のひび割れの記載無し。
	・端支点横桁では、張出し床版下側の橋軸方向に生じやすく、プレストレ
	スによるひび割れ(新分類【16】、橋梁点検要領 H26-(19))と区別が困
	難となる。
	- office-
ひび割れパ	
ターン事例	50000
2 4 101	

(2) 打継ぎ目箇所のひび割れ

① プレキャスト桁の間詰めコンクリートとの打継ぎ目

項目	解 説
7 1	・プレキャスト桁同士の間に打込まれる間詰めコンクリートは、主桁から
 発生状況	の外部拘束により橋軸直角方向にひび割れが生じやすい。
光生状况	・乾燥収縮の影響で主桁と間詰めコンクリートとの隙間が生じやすい。
性リテマシ 仕)	
特に発生し	・間詰め床版厚が薄く、主桁長(拘束範囲)が長い場合。
やすい傾向	
発生原因	・既設コンクリート面での外部拘束。
	•乾燥収縮。
The I I forto	・付着性を高めるため継目部の目荒らし処理を行なう。
防止対策	・橋軸方向の補強鉄筋を配置する。
	・養生方法を工夫し乾燥収縮を防ぐ。
注意事項	・コンクリートの打込み量は多くないが、部材が薄くひび割れが貫通しや
	すいため、床版からの水漏れが生じる場合もある。
	【道示】6.6.13 用心鉄筋 (4)
	・「打継目付近には新旧コンクリートの温度差、乾燥収縮等に対し用心鉄筋
	を配置する。」としているが具体的な照査方法、鉄筋量は示されていな
	٧١ _°
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
防止のため	・「打継ぎ目は、温度応力及び乾燥収縮によるひび割れが発生しないように
	考慮する」とし、具体的な照査方法、鉄筋量まで示されていない。
の基準類	・本パターンに該当する項目とし、解説では以下の留意点が示されている。
	3)水和熱や外気温による温度応力や、乾燥収縮によるひび割れが生じや
	すいため、新旧コンクリートの温度差を少なくする。また、打継目付近
	には配力鉄筋等を他の部分に比べ密に配置する。
	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の
	緩みが生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
	・新分類【22】、橋梁点検要領無し 新分類【23】、橋梁点検要領無し
ひび割れパ	MANAGE SERVICE MANAGEMENT AND SERVICE SERVICES S
ターン事例	
L	

② プレキャスト桁と現場打ち張出し床版との打継ぎ目

項目	解 説
36 4-70 70	・プレキャスト桁の外側に設置される張出し床版コンクリートは、主桁か
発生状況	らの外部拘束の影響で橋軸直角方向にひび割れが生じやすい。
特に発生し	・主桁長(拘束範囲)が長い場合。
やすい傾向	・張出し床版が大きく、温度発熱の影響が大きい場合。
	・既設コンクリート面での外部拘束。
発生原因	・乾燥収縮の影響。
	・マスコンの温度発熱の影響。
	・普通セメントに変更するなど使用材料を見直し、発熱温度を抑制する。
 防止対策	・付着性を高めるため継目部の目荒らし処理を行なう。
	・橋軸方向の補強鉄筋を配置する。
	・養生方法の工夫し、乾燥収縮を防ぐ。
	・プレキャスト桁の張出し床版は、一般的に橋軸方向にプレストレスが作
注意事項	用していないため、橋軸方向の補強筋が少ないケースではクリープと乾
	燥収縮の影響からひび割れは拡大しやすい。
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
	・本パターンに該当する項目とし、解説では以下の留意点が示されている。
	3)水和熱や外気温による温度応力や、乾燥収縮によるひび割れが生じや
防止のため	すいため、新旧コンクリートの温度差を少なくする。また、打継目付近
の基準類	には配力鉄筋等を他の部分に比べ密に配置する。
72-7	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の
	緩みが生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
	5)打継目は塩分や水が浸透しやすいため、打継目を出来るだけ少なくす
	るように計画をする。
	・橋梁点検要領には、記載は無いが、場所打ちの張出し床版に以下のよう
	なパターンのひび割れが生じやすい
	橋梁点検要領 H26-(22)
ひび割れパ ターン事例	場所打ち張出し床版

③ 固定支保工箱桁橋でウェブと上床版を2分割施工する打継ぎ目

項目	エ相刊 個 C フェンとエ 体版 を Z 力 剖池 エッ る 打 権 ご 白
発生状況	・固定支保工で施工する場所打ち箱桁橋では、下床版・ウェブと上床版を
	2 回に分けて分割施工することから、上床版側の打継ぎ目部ではウェブ
	からの外部拘束の影響で橋軸直角方向にひび割れが生じやすい。
	・ウェブとの材令差が大きい場合。
特に発生し	・主桁長(拘束範囲)が長い場合。
やすい傾向	・打継目部の上床版が厚く、温度発熱の影響が大きい場合。
発生原因	・材令差や既設コンクリート面での外部拘束。
	・マスコンの温度発熱。
	・温度応力解析を実施し、有効な対策を検討する。
防止対策	・付着性を高めるため継目部の目荒らし処理を行なう。
的正对來	・橋軸方向の補強鉄筋を配置する。
	・養生方法の工夫し、乾燥収縮を防ぐ。
注意事項	・連続桁のように拘束範囲が大きいケースでは乾燥収縮の影響からひび割
正心,不	れは拡大しやすい。
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
	・本パターンに該当する項目とし解説では以下の留意点が示されている。
	1)打継目位置は、構造物の性質等をよく理解した上で、その位置、方向、
防止のため	構造及び施工方法を定める。
の基準類	3)打継目付近には、配力鉄筋等を他の部分に比べ密に配置する。
2 1 //	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の
	緩みが生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
	5)打継目は塩分や水が浸透しやすいため、打継目を出来るだけ少なくす
	るように計画を検討する。
	・新分類【11】
アトアド生にわっく	J-Hill Ja-Lill Ja-Ja-Li
ひび割れパターン事例	
	900407
-	

④ 連続形式の箱桁橋および中空床版橋で支間毎に分割施工を行なう場合の打継ぎ目

項目	の相相情のよび中至体版情で文间母に分割他工を打なり場合の打極さら 解 説
· A H	・連続形式の箱桁橋および中空床版橋で支間毎に分割施工を行なう打継目
発生状況	部では、既に施工された旧コンクリートによって外部拘束されることか
	ら、新設コンクリート側に橋軸方向のひび割れが生じやすい。
特に発生し やすい傾向 発生原因	・既設コンクリートとの材令差が大きい場合。
	・既設コンクリートからの外部拘束が大きくなる広幅員主桁の場合。
	・打継目部の部材が厚く、温度発熱の影響が生じる場。
	・材令差や乾燥収縮。 ・既設コンクリート面での外部拘束。
	・マスコンの温度発熱。
	・温度応力解析を実施し、有効な対策を検討する。
7+ 1 +1 ///	・付着性を高めるため継目部の目荒らし処理を行なう。
防止対策	・橋軸直角方向の補強鉄筋を配置する。
	・養生方法の工夫し乾燥収縮を防ぐ。
	・橋軸直角方向にプレストレス導入し圧縮力を与える。
注意事項	・従来からこのひび割れパターンは多く、特別な対策を行なわない場合、
	下床版下面にひび割れが生じている
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
	・本パターンに該当する項目とし、解説では以下の留意点が示されている。
	3)打継目付近は配力鉄筋等を他の部分と比較して密に配置する。
	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の
	緩みが生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
	5)打継目は塩分や水が浸透しやすいため、打継目を出来るだけ少なくす
防止のため	るように計画する。
の基準類	6)打込み量が大きい場合、コンクリートの種類及び品質、打込み終了ま
	での経過時間、温度、締固め方法等の影響を考慮しコールドジョイント
	を防ぐ。
	のた同でもこと「一、石川」「学晩杯=11-1/床除りたいてのもこと=17-4
	3)と同じように【コンクリート道路橋設計便覧】は以下のように記述。
	・一段目は 5~7.5cm の近接に配置する。
	・打継面から 50cm 程度の範囲で D13 以上を ctc10~15cm 配置する。
	・その 50cm の範囲では、断面積の 0.2%以上の鉄筋量を配置する。
	・新分類【13】
ひび割れパ ターン事例	
	CITIEIN SALVESTINES
	打練面
	—————————————————————————————————————
	anything the same of the same

⑤ 張出し架設するブロックの打継ぎ目

	:設するフロックの打継さ日
項目	解説
発生状況	・張出し架設を行なう箱桁橋の各ブロックの打継目部では、既に施工された旧
	コンクリートによって外部拘束されることから、新設コンクリート側に橋軸
	方向のひび割れが生じやすい。
	・柱頭部と第1ブロックの打継目は、材令差が大きい、桁高が高い、部材が厚
	いことから、外部拘束と温度発熱の影響でひび割れが生じやすい。
特に発生し	・外部拘束が大きい広幅員断面の上床版打継目部はひび割れが生じやすい。
やすい傾向	・材令差が大きく、両面拘束となる中央閉合部では上床版にひび割れが生じや
	すい。
	・特に床版幅員に比べ中央閉合部長が短いケースでは、外部拘束の影響を顕著
	に受ける。
	・既設コンクリート面での外部拘束。
発生原因	・マスコンの温度発熱。
	・温度応力解析を実施し、有効な対策を検討する。
17十八十分	・橋軸直角方向の補強鉄筋を配置する。
防止対策	・養生方法を工夫し乾燥収縮を防ぐ。
	・打継目付近の床版横締め配置は、他の区間に比べ密に配置する。
	・コンクリート効果時の外部拘束だけでなく、新設側の床版横締めプレストレ
注意事項	スも既設コンクリートで外部拘束されることから、既設側の横締め鋼材を2
	~3 本引き残しておき、新設側と同時に緊張するケースが多い。
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
	・本パターンに該当する項目とし、解説では以下の留意点が示されている。
	3)打継目付近は配力鉄筋等を他の部分と比較して密に配置する。
	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の緩み
	が生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
防止のため	5)打継目は塩分や水が浸透しやすいため、打継目を出来るだけ少なくするよ
の基準類	うに計画する。
	3)のと同じように【コンクリート道路橋設計便覧】は以下のように記述。
	・一段目は 5~7.5cm の近接に配置する。
	・打継面から 50cm 程度の範囲で D13 以上を ctc10~15cm 配置する。
	・その 50cm の範囲では、断面積の 0.2%以上の鉄筋量を配置する。
ひび割れパ ターン事例	新分類【13】

⑥ 柱頭部で分割施工する打継ぎ目

項目	ガールエック打機では 解説
- A H	・1)の①の注意事項でも示す内容でもあるが、柱頭部の打込み分割数を増やし
発生状況	
	てコンクリートを打込む場合、温度発熱の影響を抑制することは可能となる
	が、逆に打継ぎ目部の外部拘束により打継ぎ面にひび割れが生じやすい。
特に発生しやすい傾向	・材令差が大きいケース。
	・打継ぎ面の拘束面積が大きいケース。
	・特に柱頭部の部材寸法が大きく、1回当たりの打込み量が多いケース。
発生原因	・既設コンクリート面での外部拘束。
	・マスコンの温度発熱。
	・セメント材料の見直し発熱温度を抑制する。
防止対策	・打継面の直角方向の補強鉄筋を配置する。
	・養生方法を工夫し乾燥収縮を防ぐ。
公共市伍	・1回の打込み可能量と分割施工による工程への影響を考慮し適切な分割数に
注意事項	設定する必要がある。
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
	・本パターンに該当する項目とし、解説では以下の留意点が示されている。
	 1)打継目位置は、構造物の性質等をよく理解した上で、その位置、方向、構
	造及び施工方法を定める。
	3)打継目付近は配力鉄筋等を他の部分と比較して密に配置する。
防止のため	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の緩み
の基準類	が生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
	5)打継目は塩分や水が浸透しやすいため、打継目を出来るだけ少なくするよ
	うに計画する。
	うたい回する。 6) 打込み量が大きい場合、コンクリートの種類及び品質、打込み終了までの
	Mil Mark M
	・橋梁点検要領等には記載無し
ひび割れパ	
ターン事例	

⑦ 地覆・壁高欄

項目	角経 記
発生状況	・地覆・壁高欄のコンクリートは、既設の橋体コンクリートの外部拘束の影響
	を受け、鉛直方向にひび割れが生じやすい。
特に発生し	・橋体コンクリートと材令差が大きい場合。
やすい傾向	・外部拘束が大きくなる地覆・壁高欄が長い場合。
発生原因	・既設コンクリート面での外部拘束。
	・乾燥収縮。
	・Vカットや誘発目地を設置する。
17-1 1 . 1-1- / */*	・コンクリートに膨張材を添加する。
防止対策	・軸方向の補強鉄筋を配置する。
	・養生方法の工夫し、乾燥収縮を防ぐ。
	・Vカットや誘発目地の追加設置は、防護柵の機能を失わないように適切な間
注意事項	隔に配置する必要がある。
	・Vカットや誘発目地から橋面水が地覆外側へ漏水しない対策が必要となる。
	【道示】20.6 コンクリートエ(7)
	・本パターンに該当する項目とし、解説では以下の留意点が示されている。
	4)洗い出し仕上げで遅延剤を用いる場合は、仕上げ具合のむらや骨材の緩み
防止のため	が生じないように適切な処理方法をあらかじめ確認する。
の基準類	5)打継目は塩分や水が浸透しやすいため、打継目を出来るだけ少なくするよ
	うに計画する。
	6)打込み量が大きい場合、コンクリートの種類及び品質、打込み終了までの
	経過時間、温度、締固め方法等の影響を考慮しコールドジョイントを防ぐ。
	・橋梁点検要領等には記載無し
	THE REAL PROPERTY AND ADDRESS OF THE PARTY O
ひび割れパ	
ターン事例	
	1 September 1997

(3) 後打ち箇所の不具合によるひび割れ

① プレキャスト桁の横桁カバーコンクリート

項目	解 説
発生状況	・プレテン桁、ポステン桁に限らずプレキャストT桁などの横桁定着部を覆う
	カバーコンクリートにはひび割れが生じやすい。
特に発生し	・連結桁の中間支点部のカバーコンクリートは、応力が作用しないと仮定し、
やすい傾向	最小鉄筋量しか配置していない事例が多くひび割れが生じやすい。
	・既設コンクリート面での外部拘束、乾燥収縮。
発生原因	・鉄筋不足(カバーコンクリートには力が作用しないため最小鉄筋量しか配置
	されていない事例が多い)。
	・継目部の目荒らし処理を行なう。
防止対策	・コンクリートに膨張材を添加する。
	・補強鉄筋を配置する。
	・養生方法を工夫し、乾燥収縮を防ぐ。
沙辛市店	・橋梁点検では主桁本体のひび割れではないにも関わらず支点上の鉛直ひび
注意事項	割れと評価されるケースが多い。
	【道示】6.4 最小鉄筋量 (4)
	断面積の 0.15%以上の付着のある鋼材を配置する。
	【道示】6.6.13 用心鉄筋 (3)
けょのため	場所打ち桁では D13ctc300 以上の軸方向鉄筋を配置する。
防止のため	
の基準類	連結桁の中間支点部のカバーコンクリートは、応力が作用しないものとし
	て設計する事例が多いが、設置後は主桁との合成断面となることから曲げ
	応力が作用し、ひび割れが生じやすいことがどの基準にも記述されていな
	٧١°
	・原因は違うが、橋梁点検要領 H26 では、(5)に分類されるケースもある。
	(6)
ひび割れパ	
ターン事例	
	連結部カバーコンクリート
	建福 即が、 コング ケード

② 定着具箱抜き後埋め

② 定着具箱	動抜き後埋め
項目	解 説
発生状況	・定着部の後埋めコンクリートにひび割れが生じやすい。
特に発生し	・特に桁端定着部、突起定着の箱抜き箇所。
やすい傾向	・横締め箱抜き定着の後埋箇所。
発生原因	・既設コンクリート面での外部拘束、乾燥収縮。
光生原囚	・補強鉄筋不足(配置していない事例も多い)。
	・継目部の目荒らし処理を行なう。
 防止対策	・無収縮モルタルもしくは膨張系の後埋め材を使用する。
別业为汞	・補強鉄筋を配置する。
	・表面防水処理・表面塗装処理を実施する。
注意事項	・ひび割れ箇所から漏水し、PC 鋼材に達するケースもある。
住息 争惧	・横締め箱抜きでモルタル詰めの場合、欠落しているケースもある。
	道示では特に示されていない。ただし、【鉄道構造物等設計標準・同解説 コ
	ンクリート構造物】11.12.3 定着具および定着端の保護 (2) では以下の
	ように記載あり。
	「定着具の後埋めコンクリートの目地切れ、ひび割れ等によって定着具に腐
	食が生じないように、定着具切欠き形状、かぶり、施工方法等を定める。」
	とし、以下のような解説図を記載している。
	鉄筋を 300 mm 以下 の問題で配置
防止のため	and the same of th
の基準類	極収縮コンクリートまたは 無収縮モルタル
	が成れるができ、 曲合するかで、原要 後、元に戻す。 解版図 11.12.12 定衛具を影材の上側に配置する場合の保護
	The state of the s
	200 mm k/r
	100 Manual 11 ma
	無収縮コンクリートまたは 無収縮モルタル
	・新分類【27】、橋梁点検要領 H26-16-(イ)
ひび割れパターン事例	50

(4) プレストレスによる影響のひび割れ

① 主桁端部の定着部

項目	解 説
発生状況	・PC 鋼材が定着される端支点横桁は、マッシブな部材とは言え、定着具が集
	中配置されることから局部応力が発生しひび割れが生じやすい。
	・定着具の縁端距離が短い場合。
特に発生し	・定着具の間隔が狭く、集中的に配置されている場合。
やすい傾向	・斜角が小さい場合。
	・横締め箱抜き等と近接する場合。
	・局部応力の発生。
発生原因	・縁端距離および定着間隔不足。
	・補強鉄筋の配置不足。
7+ 1 +1.75	・十分な縁端距離および定着間隔を確保する。
防止対策	・補強鉄筋を適切に配置する。
	・各種定着工法の基準は有害なひび割れを防ぐように基準化されており、ひび
V + +	割れが生じないとした設定ではないため注意が必要。
注意事項	・所定の中心間隔を確保して配置しても、斜角の影響で縁端距離を確保できな
	い場合もある。
	【道示】6.6.7 PC 鋼材の定着
	(1)定着具の位置は、部材に所定のプレストレスが導入できるように、また、
	部材に有害なひび割れが生じないように選ばなければならない。
	(5)数多くの定着具を同一面内に配置する場 FKK フレシネーエ法施工基準より
	合においては、定着具の数、引張力の大き
	さ、各定着具の必要最小間隔等を考慮し
防止のため	て、定着部のコンクリートの断面形状及び
の基準類	寸法を定める。
	【解説】(5)定着部が階段状になる場合の斜
	橋や、切欠き部を有する伸縮継ぎ手付近で
	は、定着具の中心間隔や縁端距離が所定の
	寸法を確保しているのか確認することが重
	要としている。
	・新分類【16】、橋梁点検要領 H26-(19)
ひび割れパ ターン事例	
L	

② 突起定着部

項目	解説
発生状況	・PC 鋼材が部材の途中に定着される突起定着部は、突起定着部および周辺部
	材の部材厚が薄いこともあり、各部材に曲げ応力や局部応力が発生しひび割
	れが生じやすい。
	・引張領域に突起定着を設置した場合。
特に発生し	・下床版など薄肉部材に突起定着を設けた場合。
やすい傾向	・PC 鋼材を複数本まとめて定着した場合。
	・大容量ケーブルを定着した場合。
	・局部応力の発生。
発生原因	・周辺部材も含めた耐荷力不足。
	・各種の補強鉄筋の配置不足。
	・FEM 解析を実施し、適切な対策を検討する。
防止対策	・周辺部材を含めた十分な耐荷力を確保させる。
	・補強鉄筋を適切に配置する。
注意事項	・下床版などの薄肉部材に単独で取り付けるのではなく、下床版とウェブのコ
(ーナー部など、作用力を分散できるように配置するとよい。
	【道示】6.6.7 PC 鋼材の定着
	(1)定着具の位置は、部材に所定のプレストレスが導入できるように、また、
	部材に有害なひび割れが生じないように選ばなければならない。
	(3)部材の中間に定着具を設ける場合、応力変動の大きな点から離れた断面
	の断面図心に近い位置か、圧縮部のコンクリートに定着するのがよい。
防止のため	(4)定着具は、桁のウェブに設ける。やむを得ずフランジやウェブ側面に沿
の基準類	わせて定着する場合は 6.6.8 の規定により補強する。
	【道示】6.6.8 定着具付近の補強
	(1)定着具付近は、定着具背面に生じる引張応力に対して十分抵抗できる構
	造としなければならない。
	(4)部材中間に定着具を設ける場合、定着具付近のコンクリートに対して鉄
	筋で補強する。
	・新分類【29】、橋梁点検要領 H26-(16)-(ア)
ひび割れパ ターン事例	

③ 偏向部

3 偏円部	
項目	解 説
発生状況	・外ケーブルを主桁方向の支間部で偏向させるために偏向部(偏向横桁・偏向
	突起)を設置するが、周辺部材も含め曲げ応力や局部応力が発生しやすくひ
	び割れが生じやすい。
	・偏向部がウェブから離れて配置される場合。
特に発生し	・偏向部が下床版などの薄肉部材にサドル形式に設置される場合。
やすい傾向	・PC鋼材を複数本まとめて偏向した場合。
	・大容量ケーブルを配置した場合。
	・局部応力の発生。
発生原因	・周辺部材も含めた耐荷力不足。
	・各種の補強鉄筋の配置不足。
	・FEM 解析を実施し、適切な対策を検討する。
防止対策	・周辺部材を含めた十分な耐荷力を確保させる。
	・補強鉄筋を適切に配置する。
注意事項	・偏向位置は出来るだけウェブに近づけて、ダイヤフラム形式、リブ形式に設
任息 争 切	置するのがよい。
	【道示】18.2 設計一般
	(3)外ケーブルの定着部及び偏向部は、ケーブルの張力及び偏向することに
	よって生じる局部応力に対して、鉄筋又は PC 鋼材によって補強しなければ
	ならない。
	【NEXCO 設計要領】2-4-3 偏向部の設計
防止のため	(1)偏向部の設計においては、外ケーブルの腹圧力などの荷重によって各部
の基準類	材に発生する応力を適切な手法により評価した上で、所要な耐荷力及び耐
	久性を確保しなければならない。
	【解説】「偏向部の設計は適当なモデル化を行いFEM解析等を実施し補強量
	を算出するものとする。ただし、表-8-2-9 に示す簡易設計法を用いてもよ
	い。」としている。
	・新分類【26】、橋梁点検要領 H26-(16)-(エ)
ひび割れパ	
ターン事例	

④ プレストレスと自重の作用

項目	解説
78 1	・固定支保工で施工され、プレストレスを導入する場合、支保工の開放が適切
発生状況	でない場合、主桁に自重が作用せずプレストレスのみ導入されるためひび割
	れが生じやすい。
	・連続桁の中間支点上のように主桁を押し下げる方向に PC 鋼材が偏心配置さ
特に発生し	れている場合。
やすい傾向	・PCケーブルの配置が適切に分散されていない場合。
	・箱桁橋のPC床版のように部材が薄く、プレストレスによる曲げ応力度が敏
	感な部材の場合。
発生原因	・プレストレスと自重作用のバランスが崩れ、オーバープレストレスとなる。
	・プレストレスの導入量に見合った支保工の支持を開放し、適切に自重を作用
防止対策	させる。
	・設計計算に基づいたプレストレスの導入と自重の作用を図る。
注意事項	・横締め鋼材は摩擦管理しないため、必要以上のプレストレスはオーバープレ
正心 于 入	ストレスになる可能性もある。
	【道示】20.8 PC 鋼材工及び緊張工 (2)
	7)PC 鋼材を順次緊張する場合においては、各段階においてコンクリートに
	設計で想定しない応力が生じないようにする。
	8)型枠及び支保工は、プレストレッシングにより設計で想定していない変
	形、沈下等が生じないようにする。
	【解説】7)緊張作業中は一部の PC 鋼材だけが緊張される状態となり、部材に
けょのため	ねじりモーメント、横方向モーメント、不静定力等が生じることがあるため、
防止のため	コンクリートに有害な応力が生じないように緊張順序、方法ならびにこの引
の基準類	張力を定める必要がある。
	【解説】8)プレストレッシングよって弾性変形が生じ、この変形を拘束すると
	所定のプレストレスが与えられず支保工崩壊のおそれもある。緊張前に一部
	の型枠を取り外すなどプレストレスによる拘束を少なくするのが望ましい。
	自重の作用については特に触れられていない。
	・橋梁点検要領記載無いが、以下のようなパターンのひび割れが生じやすい。
	・新分類【19】 および新分類【6】、橋梁点検要領 H26·(15)
ひび割れパ ターン事例	
	(E) (1) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E
	(b)

⑤ 箱桁下床版に配置した支間ケーブルの腹圧作用

項目	k版に配直した文间ゲーフルの腹圧作用 解 説
切 日	# 説 ・変断面の箱桁下床版に支間ケーブルを配置した場合、ウェブが支点となり下
発生状況	・変断面の相桁下床版に支間ケーノルを配直した場合、ウェノが支点となり下 床版には下方向に腹圧が作用することから、橋軸方向にひび割れが生じやす
	い。 ・支間ケーブルをウェブ付近ではなく、下床版中央付近に配置した場合。
特に発生し	
やすい傾向	・箱桁のウェブ間隔が広く下床版支間の広い場合。 ・桁高の変化が大きく、支間ケーブルの曲率が小さい場合。
発生原因	・下床版に配置した PC ケーブルによる腹圧作用。
光王原囚	・下床版の剛性を高め、適切な補強鉄筋を配置する。
 防止対策	・偏向力が作用する箇所に剛な横桁を配置する。
列正对从	・PC ケーブルをウェブ周辺に配置する。
	・支間部の下床版は圧縮力が作用せず薄肉部材とする事例が多いため、プレス
注意事項	トレスによる腹圧力、定着突起等に配慮し適切に計画する。
	【道示】10.5 開口部の補強及び下フランジとウェブの構造
	(3)下フランジの最小厚さは、140mm としなければならない
	【解説】桁高変化がある場合、下床版の軸線が変化するため圧縮力による偏向
	力が生じ、さらに PC 鋼材を配置した場合、その緊張力によって腹圧力が作
	用する。これらの力に対し、①必要な床版厚を確保し鉄筋で補強する、②偏
	向力作用箇所に横桁を設置、③PC 鋼材をウェブ近くに設置する などの配
	間がい要である。としている。 虚が必要である。としている。
	<i>思いが女との</i> る。こしてv.る。
	上床板
防止のため	「Form PC網材緊張力 下床版
の基準類	区施力 PC编析 限圧力 State PC编析
	(a) 下床版の圧縮力による偏向力 (b) PC 鋼材緊張力による腹圧力
	(D) FC 網材業取力による腹圧力
	上味版
	下床版
	11111111111
	PC鋼材の配置→ <u>施圧力</u> → PC鋼材の配置
	(c) 横桁の設置による対処 (d) PC 鋼材はウェブ近くに配置
ひび割れパ ターン事例	・新分類【4】、 橋梁点検要領 H26·(13)
	000000000000

(5) コンクリートの施工要因に起因するひび割れ

① かぶり不足

項目	解説
, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	・鋼材のかぶりが確保されていない場合、コンクリートの充填不良、鋼材の付
発生状況	着不足、鋼材の腐食などからジャンカや鉄筋に沿ったひび割れが生じやす
	No
特に発生し	・鉄筋が過密に配置されている場合。
やすい傾向	・適切にスペーサーや段取り鉄筋が配置されていない場合。
() (19(1))	・スペーサーの脱落、スペーサーの配置不足。
発生原因	・かぶり不足によるコンクリートの充塡不良。
71. 1.164	・所定のスペーサーの数を堅固に固定する。
防止対策	・段取り鉄筋をかぶり内に配置せず、全ての鋼材でかぶりを確保する。
	・かぶり内に段取り筋として防錆鋼材を配置し主鋼材でかぶりを確保する設
注意事項	計もあれば、段取り筋でかぶりを確保しその分、主鋼材の配置位置を上げる
	設計もある。
	【道示】6.6.1 鋼材かぶり
	部材によって最小かぶりを規定している。
	【NEXCO 設計要領】2 章 1. かぶり
	基本的に場所打ち構造では、道示規定+10mm
	プレキャスト部材では、道示規定+5mm を標準としている。
	【地整の設計要領】2章 1.かぶり
	上記の「注意事項」に示す段取り鉄筋の取扱いを下記のように記している地
防止のため	整もあり、かぶりの確保、コンクリートの充塡性向上に役立っている。
の基準類	構造鉄筋
	8 4 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7
	組立用鉄筋
	│ │ ただし、設計で考慮していない場合、現場だけの対応では鋼材高さが変化す
	るため設計時から考慮した設計が必要となる。また、示方書等に明確な基準
	として示されていない。
ひび割れパ ターン事例	

② 締め固め不良

_② 締め固め不良	
項目	解説
発生状況	・コンクリート打込み時の締固め不良が生じるとジャンカが生じたり、配置鉄
	筋の周辺に十分コンクリートが行き届かなくなり、沈降クラック、そして打
	継ぎ目部にコールドジョイント等が生じやすい。
特に発生し	・鉄筋が過密に配置され、棒状振動機が挿入できない場合。
やすい傾向	・鉄筋量に見合ったスランプを設定できていない場合。
- (- 9 () 項 円	・桁高が高く、コンクリートを適切に充填できない場合。
発生原因	・締め固め不良。
	・棒状振動機の挿入スペースの確保。
防止対策	・鉄筋量に見合ったスランプの設定。
	・段取り鉄筋をかぶり内に配置せず、充塡性を高める。
注意事項	・段取り筋を防錆鋼材とし、かぶり内に配置する場合、コンクリートの移動が
任息事項	制限されるため充填不良が生じやすい。
	【道示】6.6.2 鋼材のあき
	所定にあきを確保するとともに内部振動機が挿入できるようにする。
	【道示】20.4.2 コンクリート
	2)スランプは施工が確実に行なえる範囲内で出来るだけ小さくする。
	【コン示[施工編:施工標準]】4.5.2 スランプ
	(3)打ち込みの最小スランプは、構造物の種類、部材の種類と大きさ、鋼材
	量や鋼材の最小あき等の配筋条件、締固め作業高さ等の施工条件に基づき、
	これらの条件を組み合わせた表からスランプ量を選定する。
防止のため	とし、上記の条件から 5cm~16cm が選定できるようにしている。
の基準類	【道示】20.6 コンクリートエ (5)締め固め
	1)締固めは、内部振動機を用いることを標準とし、薄い部材は型枠振動機を
	併用する。
	2)締固めにあたっては、コンクリートが鉄筋の周囲及び型枠の隅々までいき
	わたるようにする。
	【道示】20.6 コンクリートエ (7)打継目
	6)多層に分けて打込むときは、打重ね部において上層と下層のコンクリート
	の一体性を確保し、耐久性に悪影響を及ぼすようなひび割れ、コールドジョ
	イントを生じさせないようにする。
ひび割れパ ターン事例	

③ 養生不良

③ 養生不良	
項目	解 説
	・コンクリートの養生状態が悪いと、脱型時の急激な温度変化、急激な乾燥収
	縮の促進につながり、ひび割れが生じやすい。
	・コンクリート硬化時に表面が乾燥し、水和反応に必要な水分が十分にない場
発生状況	合は、水和反応が促進されずにひび割れが生じやすい。
	・コンクリートは硬化時に水分が蒸発し乾燥収縮が生じる材料である。新旧コ
	ンクリートの打継目など外部拘束を受ける場合、ひび割れが更に生じやすく
	なる。
	・寒中施工(内部温度と表面温度の差が生じやすい)の場合。
特に発生し	・暑中施工(温度が高く、表面水が蒸発しやすい)の場合。
やすい傾向	・施工工程から早期脱枠が求められる場合。
	・急激な温度変化。
発生原因	・乾燥収縮の促進。
	・コンクリート表面の緻密化作用の停止。
	・コンクリート面を十分な期間、湿潤養生を行なう。
7十 1. 44 55	・保湿マットやミスト養生など湿潤環境を保つ。
防止対策	・断熱型枠や保温養生等を行ない、内外温度差が生じないように努める。
	・膨張剤や収縮低減剤を用い、収縮による初期ひび割れを防ぐ。
)), 	・養生の品質により、コンクリートの耐久性が決定するとも言え、施工者の施
注意事項	工能力が判断される。
	【道示】20.6 コンクリートエ (6)養生
	1)コンクリートは打込み後に、乾燥、低温、急激な温度変化による有害な影
	響を受けないように養生する。
	3)養生方法は湿潤養生を行なうことを標準とする。普通セメントでは少なく
防止のため	とも 5 日間、早強セメントでも 3 日間以上養生を行なう。気温が低い時期
の基準類	に床版コンクリート等を施工する場合、15N/mm ² 程度の強度に達するまで
0.2 年 788	適当な保温設備のもとに養生を行なう。
	4)寒中コンクリートでは、養生中に凍結しないようにする。
	5)蒸気養生では、打ち込み後2時間以上経過してから加熱を始める。温度上
	昇は原則 15℃/1h 以下、最高でも 65℃以下とする。
ひび割れパ ターン事例	
L	

④ セグメント継手不良

項目	ア・継手へ及 解 説
	・セグメントの継手部は面取りもなく、製造時、吊り上げ時、運搬時、組み立
	て時に角欠けが生じやすい。
	・継目面が平坦でないと、プレストレスにより局部的に応力が作用し角欠けが
₹ ₹ ₹ ₹	生じやすい。
発生状況	・製作時と異なる下越し量でセグメント組立てた場合、継目部が一律に接しな
	いため、プレストレス導入時に角欠けが生じやすい。
	・接合キーや PC 鋼材位置が正確にセグメント同士で一致していないとプレス
	トレス導入時に欠損等が生じやすい。
特に発生し	・吊上げ時にバランスがとりにくい非対称形状の場合は、吊上げ・運搬時に傾
やすい傾向	きが生じ、特に角欠けが生じやすい。
発生原因	・「発生状況」を参照
 防止対策	・上記の発生状況が生じないように注意する。
67 TT V1 VK	・角部には緩衝材を設置するなど養生を行なう。
	・工場で運搬する場合は、2台の走行クレーンを用いるケースも多く、2台が
注意事項	同様の動きをする必要がある。
	・吊り上げ専用治具を用いるとよい。
	【道示】20.9.2 部材の製作
	(2)セグメントの形状寸法、継目部におけるシース、接合キー等の位置と寸法
防止のため	は、接合が正確に行なえるものでなければならない。
の基準類	【道示】20.9.3 運搬·保管
	部材の運搬、保管にあたっては、部材に過大な応力が生じないように支持す
	るとともに、衝撃及びねじりを与えないように行なわなければならない。
	· 新分類【14】、橋梁点検要領 H26-(13)
ひび割れパターン事例	OCCUPANT TO THE PARTY OF THE PA
	63

4.5 まとめ

外力など構造的な要因でひび割れ等の変状が生じやすい事象は、その発生原因がこれまでに 究明されているケースが多く、「4.2 諸基準の動向調査」にも示す分類1及び分類2のように 道路橋示方書や各種の基準にその防止対策が示されている内容が多い。

しかし、実構造物においてはひび割れが少なからず発生している現状を鑑みると、これらに示された内容だけでは初期ひび割れを無くすことは困難と考えられ、主に施工者によって各構造形式の特性を考慮し、「4.3 初期変状防止対策に関する文献調査」に示すような検討を行い、ひび割れの抑制に努めてきている。その文献調査では、特に分類5のマスコン部材の温度ひび割れや分割施工時の外部拘束ひび割れ、そして分類3や分類4のプレストレスに起因するひび割れの防止対策が多く見受けられた。これらのひび割れ防止対策の内、プレストレスに起因するひび割れの防止対策が多く見受けられた。これらのひび割れ防止対策の内、プレストレスに起因するひび割れは、道路橋示方書の設計に関する章で示されている内容も多く、適切な設計が行われ、そして施工に反映されていれば防止対策に有効になる。しかし、マスコン部材や打継ぎ目のひび割れ防止対策は、「20章 施工」内の「20.4 材料ー20.4.2 コンクリート」、そして「20.6 コンクリート工」に施工時の規定や留意事項として示されている程度であり、設計に関する章(1~19章)には示されていないことから設計段階にまでその防止対策が反映されているとは言いがたい。そのため、設計者の判断によりその検討内容も異なり、結果的に、技術者の力量で構造物の品質に差が生じてしまうことが想定される。

したがって、「4.4 初期変状防止のための提案事項」に示すような施工時に生じやすいひび割れ事例とその防止対策などを理解し、設計者、施工者がその防止対策を検討していくことが求められる。設計段階において、マスコンの温度応力や打継ぎ目などのひび割れ対策を検討することは、施工時の環境温度、配合計画、養生条件などを仮定しなければならず、詳細な検討を行なうことは現実的には難しい面もある。そのため、現状では、温度ひび割れに対する検討を工事発注前のコンサルタント設計段階で行なうことはほとんど無く、施工者が品質確保のために必要に応じてその対策を行っている。しかし、今後は、ひび割れを防止するために設計段階から一般的な条件下(もしくは温度ひび割れに厳しい条件)で基本検討を行ない、その後、施工者に施工条件変更に応じた詳細検討を申し送りする方法も考えられる。また、二重検討を防ぐために最初から設計段階では検討を行わず、ひび割れが懸念される箇所を注意喚起として設計者から施工者に示し、その検討を申し送ることもできる。以上のように設計段階から注意喚起することで橋梁管理者、設計者、施工者がひび割れ防止に対する共通認識をもつことができ、その結果、温度ひび割れ防止など品質向上につながっていく。