石橋上三川高架橋の設計と施工

~押出し工法および張出し工法併用3径間連続ラーメン橋~

Design and Construction of ISHIBASHIKAMINOKAWA Viaduct

門馬 憲幸 Noriyuki MONMA

谷野 英一 Eiichi YANO 大西 敏彦 Toshihiko ONISHI

川田建設㈱東京支店工事部次長

川田建設㈱東京支店工事部工事課

川田建設㈱東京支店工事部工事課

今井 平佳 Hirayoshi IMAI 大久保 步 Ayumi OKUBO

川田建設㈱東京支店技術部設計課

川田建設㈱東京支店技術部設計課

ISHIBASHIKAMINOKAWA Viaduct in the Kitakanto route of Japan Highway Public Corp. consists of six sets of bridges.

The paper describes the design and execution of the PC three span continuous rigid-frame box girder bridge overpassing the Tohoku-Shinkaisen, the Tohoku line and the freight train line in the Viaduct.

The bridge comes together at the center after it is extended from both ends. One bridge erected over the Tohoku-Shinkansen and Tohoku down bound line by the incremental launching method and the other erected over Tohoku up bound and freight train line by the cantilever method. The incremental launching method is especially unique, since after being produced the whole girder is pushed forward during the suspension of feeding.

Key words: incremental launching method, cantilever method, suspension of feeding

1.はじめに

本文は,北関東自動車道石橋上三川高架橋工事のうち, JR東北新幹線,東北本線および貨物線の跨線部である3 径間連続ラーメン橋の設計および施工についての報告で ある。 本橋は、東北本線下り線および東北新幹線上空を押出し工法で施工し、東北本線上り線および貨物線上空を張出し施工で施工し、中央閉合部を場所打ちにより施工する。特に押出し施工部は、押出し桁を製作後、新幹線および東北本線のキ電停止時間内に一括押出しする特殊な事例である。

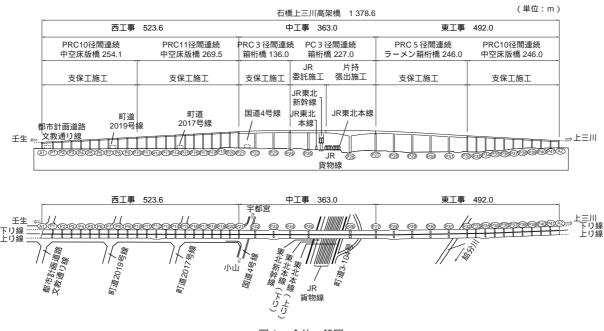


図1 全体一般図

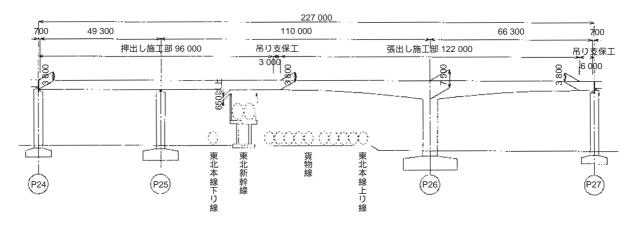


図 2 跨線部 (P24~P27) 一般図

2. 跨線部計画概要

石橋上三川高架橋は、JR東北新幹線の上空を桁下余裕65cm以上を確保するように縦断勾配および桁高が決定されており、縦断勾配は、新幹線上空を頂点として3%勾配で、跨線部の桁高は押出し架設部の支点上で桁高支間比1/29の3.8m、張出し架設部の支点上で桁高支間比1/15の7.5mで計画されている。桁高変化は押出し架設部で桁高一定、張出し架設部は3.8mの桁高に2次放物線によりすり付けを行っている。支点条件はP25橋脚では押出し施工を行うため水平可動形式とし、P26橋脚では張出し施工を行うためラーメン形式として計画している。

道路規格:第1種2級B

橋 種:プレストレストコンクリート道路橋

構造形式:3径間連続ラーメン箱桁橋

橋 長:227.0 m

支間: 49.3 + 110.0 + 66.3 m 幅員: 全幅 10.775 m×2 有効 9.875 m×2

3.基本工事計画概要

本橋の施工方法は,最初にP26を中心として122.0mの桁を張出し架設工法により施工し,P27側径間を吊り支保工により施工する。そしてP24側の96.0mの桁を押出し工法により架設し,最後に中央径間を吊り支保工により施工して構造系を完成させる。

4. 工事計画上の制限

発注時の計画ではP24~P25径間に主桁製作台を設置 し,主桁を6ブロックに分割し,その都度押し出す施工 方法であった。しかし受注後,JR東北新幹線,東北本線 および貨物線の上空で架設するため特に押出し架設部 に,JR東日本から,列車運行の安全面から新たに施工計画上,以下に示す条件が加えられた。

東北線上空および新幹線上空はキ電停止間合いで押 し出すこと。また3夜連続で押し出すこと。

新幹線上空の押出し作業は片持ち状態で行わないこと。

押出し速度を考慮すること。

最大移動時 $L=26\,\mathrm{m}$ 150分作業時間

(新幹線上空)

架設時も完成系と同様の地震荷重(完成系の1/2) を考慮すること。

常にP24, P25橋脚で支持する構造とすること。

(地震時対応2点以上支持)

JR用地内には仮設構造物を作らないこと。

壁高欄および落下物防止柵の設置後に押し出すこと。 片持ち架設用移動作業車は全面防護とし,移動は夜間キ電停止間合いに行うこと。

5.押出し施工基本方針

(1)押出し部プロック割りについて

- ・2点以上の支持
- ・JR上空はキ電停止間合いの3夜連続押出し

以上の条件を満足するため,96mの一括製作の大ブロックとする。

(2) 押出し方法

押出し工法は集中方式とし、支点の盛り替えが不要となるようにP25を支点として押し出す。押出し装置は最大ストローク30cm,36.26kN型のセンターホール型ジャッキを用いた。押出し速度は1ストローク25cmの押し戻しを約1分で行い、安全率を1.5として移動速度を設定した。

(3) 手延べ桁長および押出し長について

JR用地内には仮設構造物を作らないこと,および押出

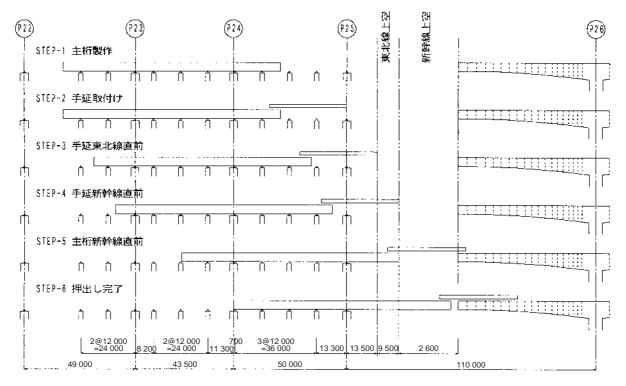


図3 押出しステップ図

し速度を考慮して,以下のように手延べ桁長を決定した。 手延べ桁長33 m = (押出し側控え5m + 新幹線上空23m + 中央閉合部3m + 張出し側控え2m)

(4) 主桁製作ヤード

手延べ桁取り付け時に安全性を考慮して鉄道の近隣作業を避けるため,P25橋脚に手延べ先端位置が来るように設定した。

(5) 仮支柱間隔

押出し施工部の主桁は,完成系での曲げモーメントがほぼ全域において負となる領域である。そこで完成系と架設時の曲げモーメントの変化を小さくし,かつ正の曲げモーメントの発生を抑えて,架設鋼材を配置しないで架設が行えるよう,また仮支柱に生じる最大反力が9800kN以下,仮支承寸法が40cm×100cm程度となるように仮支柱間隔を12mとした。

(6)押出しステップ

押出しステップ(**図3**)は下記のとおりとした。 STEP-3~STEP-6が3夜連続押出しとなる。

STEP-1 主桁製作

STEP-2 手延べ桁取り付け

押出し(昼間移動) 13.50m

STEP-3 手延べ桁東北本線直前

押出し(第1夜間移動)13.00m

STEP-4 手延べ桁東北新幹線直前

押出し(第2夜間移動)25.75m

STEP-5 主桁東北新幹線直前 押出し(第3夜間移動)23.00m

STEP-6 押出し完了

6.押出し時下部工の検討

押出し架設時の列車運行時には,主桁と橋脚を水平固定して地震に対して安定した構造とする。固定方法は, 主桁および橋脚を鋼角ストッパーによりピン構造にして 固定する。ストッパーおよび橋脚は,震度法および保有 水平耐力法にて完成系と同様,検討を行った。

また,押出し架設は,P25橋脚に全水平反力を負担させた集中方式により行うが,P25橋脚は縦断勾配および摩擦による押出し反力に対しても検討を加えた。

7. 主桁の設計

主桁の断面寸法は,新幹線上空の建築限界を確保するため,基本設計から桁高を変更しないで,最小寸法をウェブ厚400 mm,下床版厚を220 mmとして,床版の耐久性向上を目的としてせん断鋼棒が不要になるように検討した。その結果,押出し部で最大ウェブ厚1 100 mm,最大下床版厚1 500 mm,張出し部で最大ウェブ厚900 mm,最大下床版厚1 000 mmとした。

PC鋼材はウェブ厚の寸法を抑えるため,12S12.7Bを用い,P25上で102本,P26上で86本配置した。張出し部の鋼材の定着位置はブロック小口で,押出し部の鋼材の定着位置は可能な限り桁端とし,それ以外はウェブおよび

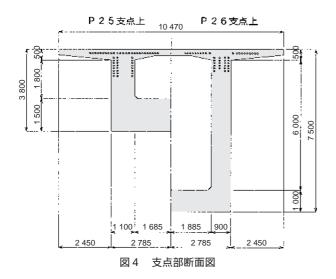


表 1 上下線橋体主要数量

項目	種別	単 位	数量
コンクリート	40N/mm²	m³	5 436
型わく	型わく		14 412
PC鋼材質量	12S12.7B	kg	238 710
	12S15.2A	kg	6 554
	1S25.4	kg	34 778

表 2 横締めPC鋼材の比較

鋼材	単 位	1S28.6	1S25.4	1S21.8
ピッチ	mm	625	500	375
本 数	本	377	452	618
1本質量	kg	44.28	34.73	25.99
質 量	kg	16 694	15 698	16 062
質量比		1.06	1.00	1.02

上床版に定着突起を設けた。また,径間部の鋼材はウェ ブおよび下床版の突起により定着した。

8.床版の設計

床版の設計は,鉄道との交差条件を考慮して,より耐 久性の高いPC構造として設計を行い, PC鋼材は鉄筋の 配置ピッチ(125mm)および張出施工部のブロック割り (2m~4m,50ピッチ)を考慮し,配置ピッチが50 cmに なるよう、プレグラウト仕様の太径シングルストランド 1S25.4とした。

9. 架設時上部工の検討

押出し部は,完成系で必要なPC鋼材のうち,約半分 を緊張してから押出し架設を行い,押出し完了後残りの PC鋼材を緊張し,押出し架設用の仮設PC鋼材は使用し ない計画として設計した。



仮設PC鋼材緊張状況



写真2 押出しジャッキ,ポンプ

張出し部先端は,手延べ桁の反力を一部負担するため, 押出し架設用の仮設PC鋼材として12S15.2Aを6本使用 し,中央閉合直前に解放撤去する計画として設計した (写真1)。

10.施工概要

(1)押出し装置

実施工での押出し速度は、もっとも長い押出し長とな る,第2夜間の押出し移動量25.75mで決定し,平均で 10.5m/hが必要であった。主桁先端が滑り沓に乗り上げ る時に,低速へ切り替える必要があるため,ポンプを一 部改良し,押出し速度が12.5m/hまで対応可能なジャッ キ,ポンプを配備した(写真2)。

(2) 手延べ桁

手延べ桁は, P25~P26径間の押出し時に必要となる。 前方には,P26側の主桁がすでに張出しを完了しており, 中央閉合部が3mしかない。このため, 手延べ桁を主桁 上面にPC鋼棒により緊結する上載せ型とし,押出し主 桁先端には滑り沓乗り上げのための主桁誘導装置を取り 付けた(写真3)。

(3) 主桁製作線形

石橋上三川高架橋は,新幹線上空を頂点として3%の 縦断勾配で計画されており,本橋は縦断勾配の緩和区間 に位置する。緩和区間の疑似曲線半径は10 000 mである が、押出し主桁先端の押出し完了後の桁のたわみ(175mm)



写真3 P25支点への乗り上げ状況



写真 4 主桁誘導装置



写真 5 押出し装置操作状況

を考慮して,曲線半径47 000 mの主桁製作線形とした。 主桁製作曲線は,主桁製作ヤードからP25までの仮支点 を通過する必要性から,単円とした。

(4)押出し時の案内装置反力管理

手延べ桁先端が張出し桁先端に設置された案内装置に 到達した後は,押出し作業に伴って変動する案内装置の 反力管理が特に重要な管理項目となることから,案内装 置位置に反力調整用のジャッキ(写真6)を設置して反 力管理を行った。

反力管理は以下の要領で策定した。

まず張出し桁は案内装置の最大反力を2 940 kNとして 設計を行っており,仮設PC鋼材量を決定している。こ のため,P26支点部に許容される曲げモーメントの上下



写真6 反力調整用ジャッキ装置

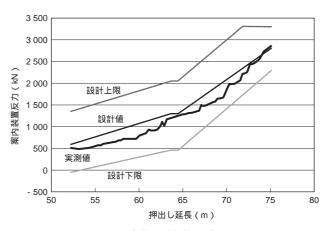


図5 案内装置反力管理グラフ

限値を管理限界とするが,加えて案内装置の反力変動は 橋体の出来形にも影響を与えるため,許容出来形に対す る反力の上下限値も考慮して管理限界値を設定した。

次に手延べ桁については,先端が案内装置に到達した後,押出し施工に伴って案内装置の反力が大きくなっていく。押出し完了までの反力増加により取り付け桁部に生ずる曲げモーメントが取り付け桁部の耐力を超えないように管理限界値を設定した。

最後に押出し桁については,案内装置の反力変動によりP25橋脚支点部(押出し先端支点部)で発生する曲げモーメントが変動する。発生曲げモーメントは完成時の死荷重曲げモーメントにも影響を与えることから,発生曲げモーメントにより主桁上下縁に発生する施工時および完成時の応力度が許容値以下となるよう,案内装置の反力の上下限値を設定した。

以上設定した押出し延長によって変動する,各着目部分の上下限管理限界値をすべて満足できる案内装置の許容反力範囲を総括して上下限管理限界値とし,**図5**に示す管理図を作成し,管理を行った。

11. おわりに

下り線跨線部の押出し架設は平成11年2月26日~28日 の3回の夜間作業にて行われた。夜間押出し作業時は滑



写真7 押出し作業完了

り沓の反力,ひずみ,押出し力,移動距離の自動計測を行い,仮支柱の沈下や橋体のひび割れの発生の有無などのチェックも常時行いながら作業を進めた。異常発生時はP25の作業台に,モニタ表示と無線連絡で瞬時に報告され,集中管理できるシステムとした。

押出し作業には1夜総勢約90名の職員・作業員を要し、限られた時間内でわずかのミスも許されない張りつめた気持ちで全員が作業にあたった。これら考えられる限りの設備計画と全員一丸となって作業にあたったことにより、押出し作業は所定の時間内でトラブルもなく無事完了し、反力およびたわみもほぼ計画どおりの結果となった。

この工事の特徴は国内でもあまり例のない押出し架設と張出し架設の併用工法にて,JR営業線の平常運行を確保しながら架設を行うことにある。本工事の架設が今後

桁下空間に制限のある鉄道上,道路上,市街地等の架設 工法の計画において参考となれば幸いである。

なお,上り線跨線部の押出し架設は,平成11年10月9日~11日の3回の夜間作業にて行われた。下り線と同様,特に大きなトラブルもなく行うことができた。現在,中央閉合および橋面施工を残すのみである。

参考文献

- 1) 布施光啓・神野真一朗・田中明・今井平佳:押出し工法及び張出し工法併用3径間連続ラーメン橋の計画と設計,プレストレストコンクリート技術協会第8回シンポジウム論文集,pp.477-480,1998.
- 2) 古賀友一郎・小林薫・細川義夫・大西敏彦:新幹線 上空でのPC桁橋(石橋こ線橋)の一括押し出し施工に ついて,プレストレストコンクリート技術協会第9回シ