# エ事報告 **フーバーダムバイパスプロジェクト コロラドリバー橋** — 北米最長のコンクリートアーチ橋 —

高徳 裕平\*1·加藤 敏明\*2·新倉 一郎\*3·隠塚 功一郎\*4

コロラドリバー橋は、2010年10月に開通した全長5.6kmのフーバーダムバイパスの一部であり、北米最長、世界第4位の 支間を誇るコンクリートアーチ橋である。ダム周辺の自然環境保護区に指定される現場付近は、夏期の気温が連日40度を超え、 湿度10%程度の砂漠性気候である。本稿では、このような過酷な施工条件のもと行った海外での長大コンクリートアーチ橋 建設工事についての報告を行う。

キーワード:海外工事,コンクリートアーチ橋,ピロン工法,3次元解析,たわみ管理

# 1. はじめに

U.S.Highway 93(US93)はアリゾナ州,ネバダ州とユタ 州を通る商業上重要な交通ルートであり,北米自由貿易協 定においてもメキシコーカナダ間を結ぶ主要幹線道路と位 置付けられている(図 - 1)。US93は、アリゾナ州とネバ ダ州の州境において、フーバーダムの堤体上を通過してい たが、ダム観光客の道路横断や低い法定速度によって頻繁 に発生する交通渋滞が問題となっていた(写真 - 1)。こ のダム周辺の交通事情を改善するため、ダム上を通過しな い迂回道路を建設する全長 5.6 kmのフーバーダムバイパ スプロジェクトが計画された。バイパスの建設は 2002 年 から開始され、2010 年 10 月には、全工事を完了、新しい フーバーダムバイパスが開通した。



図 - 1 現場位置図

大林組・PSM-USA JV は、本プロジェクトのメイン工 事となるコロラドリバー橋(正式名称: Mike O'Callaghan-PatTillman Memorial Bridge)を2005年1月から2010年8 月にかけて建設した。本稿では、アーチ施工をはじめとし



写真 - 1 フーバーダム橋周辺

た特徴的な施工について報告する。

## 2. プロジェクト概要

#### 2.1 プロジェクトの概要

コロラドリバー橋は、北米最長のアーチ支間 323 m を有 するコンクリートアーチ橋で、フーバーダムの下流わずか 460 m の地点に位置する。フーバーダムは 1936 年に完成、 アメリカ国定歴史建造物(U.S.National Historic Landmark) に指定される米国を代表する土木構造物であり、その貯水 量 400 億 t は、日本のダムすべての貯水量を合せても及ば ない。また、このダムは、1 年間に 100 万人以上の人々が 訪れる観光名所でもある。本工事の工事概要を表 - 1 に、 完成した本橋とフーバーダムを写真 - 2 に示す。施工場 所周辺の気候は砂漠性気候であり、夏期は連日摂氏 40 度 を超える猛暑が続くうえ、湿度は 10 %程度と乾燥も激し く、非常に厳しい施工環境であった。

\*1 Yuhei Takatoku:(㈱大林組 海外支店 北米統括事務所サンフランシスコ事務所

- \*2 Ichiro Niikura: ㈱ 大林組 東京本社 土木本部生産技術本部 橋梁技術部
- \*3 Toshiaki Kato: (株) 大林組 東京本社 土木本部生産技術本部 橋梁技術部
- \*4 Koichiro Onzuka: ㈱ ピーエス三菱 九州支店

Colorado River Bridge
正式名称: Mike O'Callaghan-Pat Tillman Memorial Bridge
アメリカ合衆国 ネバダ州/アリゾナ州
578 m
323 m (アーチ支間)
上路固定式アーチ橋
AASHTO HL-93 Standard Loading
Federal Highway Administration
HDR Engineering/T.Y.LIN International/Sverdrup Civil, Inc
㈱大林組 · PSM Construction USA, Inc JV





写真 - 2 本橋とフーバーダム

## 2.2 橋梁概要

本工事の施工区間は、支間 323 m のアーチ部を含む、全 長 578 m の橋梁部であり、中央のアーチ部とネバダ州側 5 径間、アリゾナ州側 2 径間のアプローチ部にて構成される。 図 - 2 に構造一般図を示す。

アーチ部は、2本の鉄筋コンクリート製アーチリブが並 列するツインリブ構造の上路式固定アーチで、スパン 323 m、アーチライズ 84 m、アーチ角度 48 ~ 1.5 度とな っている。2本のアーチリブは、アーチ施工中に鋼製スト ラットにて連結される。橋脚は、高さ4~87 m のプレキ ャストセグメント製であり、基礎は直接基礎である。上部 工は鋼とコンクリートの複合構造であり、場所打ちコンク リートの柱頭部、柱頭部間に配置する鋼製ガーダーおよび 場所打ちコンクリート床版にて構成される。幅員は26.8 m で、上下各2車線、計4車線の車道、橋面ダム側には幅 2 m の歩道が整備される。コロラド川水面から橋面までは 約270 m の高低差があり、供用後は橋梁上からフーバーダ ムの眺望を見下ろすことができる。

## 2.3 施工手順と使用機械

本工事の施工手順は、次のとおりである。

① 発破による岩掘削,② 基礎およびアプローチ部の橋 脚,上部工施工,③ アプローチ部床版上に仮設ピロン柱 を設置,アーチ部の張出し施工,④ アーチ施工完了後, 仮設ピロン柱と斜材ケーブル撤去,⑤ アーチ上の橋脚と 上部工施工。

本工事では、周辺の地形を考慮し、荷役運搬用機械とし てケーブルクレーンを採用した(写真 - 3)。本橋で使用 したケーブルクレーンは、独立1本柱形式であり、タワー 基部がピン構造となっている。このタワーをアリゾナ州側 とネバダ州側にそれぞれ2本ずつ、計4本配置し、2ライ ンのケーブルクレーンを配置した。タワー間距離は760 m、 タワー高さ101 m、最大吊り荷重は45 t である。横方向の 吊り荷の移動は、ラッフィングというタワーを横方向に傾 ける動きにて対応した。断崖絶壁に囲まれた当現場では、 このケーブルクレーンは、資機材の運搬だけでなく、作業 員の現場へのアクセスにも使用する工事の生命線となる重



写真-3 ケーブルクレーン使用状況



図 - 2 構造一般図

要な機械設備であった。

# 3. アーチ部の施工について

次に工事の詳細について,アーチ部およびアーチ上で行 ったプレキャスト橋脚の架設と上部工施工について述べ る。

## 3.1 アーチリブの施工

アーチ部の施工には、斜材ケーブルと床版上に設置した 仮設ピロン柱を用いた張出し架設、いわゆるピロン工法を 採用した。1つのアーチリブは26個の場所打ちセグメン トにて構成され、ネバダ州側・アリゾナ州側の各アーチア バットから張出し架設を行い、左右に並列する2連のアー チリブを構築する。セグメントの形状は中空箱桁で、1セ グメントあたり標準長さ7.9 m、高さ4.2 m、幅6.0 m であ る。2連の並列するアーチリブを、施工中に全8箇所の鋼 製ストラットにて連結した(写真 - 4)。



写真 - 4 アーチ架設状況

張出し架設で用いた移動作業台車は、中国にて製作後、現地に搬入した。上部開放型の下支え式構造の作業台車を採用した理由は、鉄筋かごの一括架設を実現するためである。最大48度あるアーチ上での鉄筋組立て作業は、作業効率が悪いうえ、安全面でも懸念事項であった。そこで、アーチ上での現地組に替えて、ケーブルクレーンを用いた鉄筋かごの一括架設を採用した(写真・5)。このほか、上面型枠を1枚のパネル方式としてケーブルクレーンを用いた一括架設とし、型枠組立てにおいても作業の効率化を図った。これらの工夫を行った結果、施工計画時は8日と想定していた1セグメント製作に要するサイクル日数を、最短6日に短縮することができた。

アーチ部のコンクリートは,設計基準強度 70 N/mm<sup>2</sup> と 高強度である。このコンクリートは,JV 直営のバッチプ ラントにて練混ぜを行った。特記仕様書の規定により,ア ーチコンクリートは打設後の温度を 68 ℃以下に保たなけ ればならず,夏場の気温が 40 ℃を超えることから,コン クリートの温度管理には入念な計画が必要であった。そこ で,温度対策として,コンクリート打設はすべて夜間作業 とし,骨材のプレクーリング,冷水による練混ぜを行い, さらに,練混ぜ直後に液化窒素を注入し,コンクリートの



写真 - 5 鉄筋かご設置状況

冷却を行った(写真 - 6)。また,コンクリート打設後, 温度センサーを用いて硬化中のコンクリート温度をモニタ リングした。



写真 - 6 液化窒素によるコンクリートの冷却

#### 3.2 ピロン工法

次に、本橋でのピロン工法について説明する。仮設ピロン柱はネバダ州側、アリゾナ州側それぞれのアプローチ床 版端部に配置した。ピロン柱はプレキャストセグメント製 で、高さは50mである。ピロン柱基部は、仮設構造物で あるピロン柱自体の簡素化を図るため、ピン構造として計 画された。よって、施工中はアーチ荷重にあわせてピロン 柱が前方に大きく傾く構造であった。アーチ施工中のピロン頂部の変位は600mm以下となるよう制限した。

斜材ケーブルは径 15.2 mm の PC 鋼より線を 19 本ある いは 22 本束ねた構造であり,温度変化の影響を軽減する ため,鋼より線を白色 HDPE (高密度ポリエチレン)管に て保護した。斜材ケーブルの緊張管理では,自動計測器を 用いて仮設ピロン柱とアーチの変位を計測した。本橋の斜 材ケーブルは仮設材であることから,緊張管理上許される 範囲内で張力を調整し,実測にあわせて,アーチ形状と仮 設ピロン変位の補正にも用いた。なお,斜材ケーブルの許 容応力は鋼材引張強度の 56 %以下と設定した。

## 3.3 3次元解析とアーチ形状管理

適切な施工管理を行うために、アーチ施工の各段階を忠 実に再現した3次元解析を採用した。図-3に解析モデ ルを示す。解析を3次元とした理由は、2連の並列するア ーチリブが施工途中で鋼ストラットにより連結されること から、左右のアーチリブ間の相互に及ぼす影響を考慮する ためである。この3次元解析により、アーチリブに発生す る断面力、斜材ケーブルの応力、および形状管理に用いる アーチや仮設ピロンの変位量を算出した。解析では、アー チ施工中だけでなく、アーチ上に施工する橋脚や上部工を 施工するステップも取り込み、全1800の施工ステップを 考慮した。架設中はアーチリブのひび割れ発生を許容し、 ひび割れ幅は、ACI (American Concrete Institute)で定義さ れる乾燥地域 (Dry air or protective membrane) での規準値 0.4 mm を制限値とした。

ただし,実施工でのひび割れ幅は,最大でも 0.25 mm 程 度と制限値以下であった。



図 - 3 3次元解析モデル

160 m を超えるピロン併用張出し施工,あわせて外気温 40 度を超える環境下でのアーチ形状管理(たわみ管理) は本プロジェクトの大きな技術的課題であった。

特記仕様書で定められた形状管理の規格値を下記に示 す。

① アーチ閉合部

・閉合位置における最終高さが、0~+150 mm 以内(JV ではこれを達成するため、目標値を+100 mm とした。)
② アーチ架設時(図-4)



図-4 アーチ架設時の管理項目

・各セグメントでの計画高さとの誤差が±25mm以下

 ・各セグメント間の折れ角度誤差が、0.003 ラジアン以下 アーチ部の測量は、トータルステーションにて行った。
非常に急岐な現場地形のため、測量機械を設置できる場所は限定されていたが、丘陵上に設置した数箇所のポイン
トとあわせて、アプローチ橋脚上に設置した測量架台にて
対応した。これらの各座標は GPS を用いて設定した。

温度の影響を最小限とするため,基本的な測量は日の出 から1時間以内に行った。また,アーチの挙動を把握する ため,自動計測システムにより常時計測を行った。

基本的な測量は日の出から1時間以内に行うが、型枠設 置は現場の状況に応じて、早朝以外でもその都度行わなけ ればならない。そこで、温度の影響を排除するため、型枠 設置は、セグメント間の折れ角度を元にセットすることと した。具体的には、型枠設置を行う直前に既設部2セグメ ントの打継部高さを測量し、そのデータを元に設計で示さ れた折れ角度を用いて、次セグメントの型枠設置高さを決 定した(図 - 5)。ただし、コンクリート打設前には必ず 早朝の測量を行い、最終的な型枠設置高さに問題がないこ とを確認した。



#### 図-5 型枠高さの設定

#### 3.4 温度の影響

アーチ挙動に対する温度の影響を検討するため, 挙動の 自動計測とあわせて, サーモセンサーにて温度データの収 集を行った。温度計測は, 外気温, コンクリート温度, 斜 材ケーブル温度と3種類のデータを収集した。

図 - 6 は、アーチセグメントの張出しが最終に差し掛かった 25 番目のセグメント施工中(全 26 セグメント)の データである。当該日は休日のため、現場は稼動しておらず、得られたデータは純粋に温度の影響のみを反映している。外気温は、朝 30 ℃、最高温度は夕方 4 時ごろの 45 ℃であった。日中の温度変化によるアーチ挙動は、鉛直方向下向き 75 mm、橋軸方向 30 mm、直角方向 15 mm であった。モニタリングの結果、日射の方向により直角方向にも変位があることがわかり、型枠セット時には時間にあわせて補正を行うこととした。また、このデータを用いて、閉合部固定工の設計条件を検討した。



図-6 アーチ挙動と温度の推移

#### 3.5 斜材ケーブル張力の調整

斜材ケーブルの緊張作業状況を写真 - 7 に示す,斜材 ケーブルについては、主目的であるアーチリブモーメント の改善とともに、形状補正でも活用することを考え、施工 計画検討段階からできるかぎり応力に余裕をもたせておく よう配慮した。施工段階では、斜材ケーブルの緊張に先駆 け、斜材ケーブルごとに3次元解析による検討を行い、ア ーチリブのモーメント、各ケーブルの余裕量と形状補正可 能量の算出を行った。このデータをもとに、現場での実測 にあわせて、各ケーブルの張力を調整し、アーチ形状の補 正を行った。とくに、鋼製ストラットが配置されるセグメ ントでは、非常に厳密な管理精度が求められた。重量 60 t の鋼製ストラットは、片側のアーチリブで1箇所あたり 12本, 合計 48本の PC 鋼棒にて緊張固定されることから, 左右のはストラット設置前には同じ高さとする必要があ り、アーチリブ高さの調整には細心の注意を払った。この ようなアーチリブの高さ調整にはフォアステイを使用し た。



写真-7 斜材ケーブル緊張作業

バックステイ緊張時は仮設ピロン柱の変位に着目しなが ら緊張力の調整を行った。とくにネバダ州側では、レイア ウト上、ケーブル長が230mと長く、角度も水平に近いた め,設計緊張力はアリゾナ州側と比べて小さく,ケーブル サグも大きかった。実施工ではネバダ州側ピロン柱は計画 値より前方へ傾く傾向にあったため,斜材ケーブル応力の 許容値内で,増し引きを行い,ピロン変位を計画値に近づ ける調整を行った。

全体的に,アーチリブやピロン柱の挙動は3次元解析で 算出した結果と大きなずれはなく,プロジェクトを通して 解析上の大きな見直しを行うに至らなかった。

#### 3.6 閉合部の施工

閉合部施工には吊支保工を採用し、仮固定工として、上 面のビーム(H500×2本)とともに、上下床版とウェブ にストラットを、下床版上面にPC鋼棒を配置した(写真 -8)。これらの部材の設計条件は前述したモニタリング データより設定した。仮固定後の自動計測により、張出し 架設時の挙動から連結されたアーチの挙動に変わったこと を確認し、仮固定が適切に行われたものと判断した。



写真 - 8 閉合型枠支保工

#### 3.7 斜材ケーブル,仮設ピロン柱撤去

アーチ閉合後,直ちに斜材ケーブルの撤去を開始した。 斜材ケーブルと仮設ピロン柱の撤去手順を以下に示す。

- ① バックステイ緊張力開放:ピロン基部がピン構造であることを利用し、バックステイ張力を一部開放、ピロンを前方へ倒すことで、フォアステイの張力も同時に開放した。ピロン頂部の変位は最大 750 mm まで許容した。
- ② 斜材ケーブル撤去:バックステイの張力開放後、ストランドを切断・撤去した。HDPE 保護管を切断に先駆けて撤去し、ストランドを1本ずつ切断した。この際、仮設ピロン柱保持のため、フォアステイ、バックステイとも各1段ずつケーブルを残置した。また、ピロンの安定性確保のため、バックステイ側にはガイケーブルを追加した。
- ③ 仮設ピロン調整:残置したフォアステイ,バックス テイを用いて,仮設ピロンの立ちを鉛直に戻した。
- ④ 仮設ピロン固定とケーブル撤去:ピロン基部をジャ ッキと PC 鋼棒にて仮固定し,全ケーブルを撤去した。
- ⑤ ピロンセグメント撤去:仮設ピロンセグメントをク レーンにて撤去した。

このような手順で斜材ケーブルと仮設ピロン柱撤去を行ったが,作業開始前後および作業中も自動計測システムを 用いてリアルタイムにピロン柱の位置確認を行った。

## 4. アーチ上での施工について

## 4.1 プレキャスト製橋脚柱

橋脚は、プレキャストセグメント製であり、コンクリートの設計基準強度は40 N/mm<sup>2</sup>である。セグメント寸法は、標準高さ3m、横幅4.6m、縦幅1.5m~3.6m、重量は最大40tである。プレキャストヤード(敷地面積4万m<sup>2</sup>)は、現場から20kmの距離に位置し、ヤード内に3つのセグメント製作ラインと養生ヤード、仮置きヤードを併設した。このヤードで橋脚用全440個と仮設ピロン柱用68個のセグメント製作を行った。最盛期には1日につき1ライン1セグメント、合計3セグメントの製作を行った。現場でのプレキャストセグメント架設は、ケーブルクレーンにて行い(写真-9)、個々のセグメントは、各接合面にエポキシ樹脂を塗布し、PC 鋼棒にて連結・緊張固定した。



写真 - 9 橋脚プレキャストセグメント架設状況

アーチ上に架設するプレキャストセグメントの形状管理 は、アーチ施工と同様に、3次元解析にて算出したデータ を元に管理を行った。アーチ上での架設では、鉛直方向の たわみだけでなく、橋軸方向への変位にも注意が必要であ った。特記仕様書によるプレキャストセグメント架設時の 許容値は、① 天端での設計値との誤差が、橋脚高さ H/1200 以内、かつ、② セグメントの折れ角度 0.003 ラジ アン以下、である。施工管理に用いたグラフを図 - 7 に 示す。架設時には、既設のセグメントにプリズムを設置 し、トータルステーションにて、その挙動を確認した。プ レキャストセグメントのため、基本的にはヤードで製作管 理したとおりの直線となったが、場合によっては鋼製シム を使用し、形状を補正する必要が生じた。鋼製シムは、 1.5 mm と 3.0 mm のメッシュ製で、最大 6 mm までの使用 とした。

#### 4.2 上部工施工

上部工は、鋼とコンクリートの複合構造である。U型の 鋼製ガーダーを橋脚間に配置する構造であり、橋軸直角方 向には4連の桁が配置される。ケーブルクレーンで所定の



図 - 7 橋脚セグメント架設管理図

位置に架設後、1 ガーダーあたり 16本の PC 鋼棒にて柱頭 部に連結した。ガーダー重量は最大 45 t,長さは約 35 m である。写真 - 10 にケーブルクレーンによるガーダー架 設状況を示す。床版は厚さ 240 mm の場所打ちコンクリー ト(設計基準強度 30 N/mm<sup>2</sup>)で、初期収縮ひび割れ防止 のため、ポリプロピレン繊維を混入した。現場は、砂漠性 気候の乾燥地帯であるため、式 1 にて定義されるコンク リート打設時の水分蒸発速度を 0.49 kg/m<sup>2</sup>/h 以下と制限す る必要があった。たとえば、風速 10 km/h,相対湿度 10 %、気温 25 ℃の場合(床版の施工時期は夏期ではなく 4 ~5月)、コンクリート温度を 17 ℃以下とする必要があ る。そこで、コンクリート打設箇所にドライミストを設置 し、相対湿度を高めることで、制限を満足させる対策をと った。また、本橋では、床版コンクリート天端が車両走行



写真 - 10 上部工鋼製ガーダー架設状況

 $EVAP = \frac{1 + 0.2374 WV}{2\,906} * \left[ CT^2 - 4.762 CT + 220.8 - RH* \left( \frac{AT^3 + 127.8 AT^2 + 665.6 AT + 34\,283}{20\,415} \right) \right]$ WV :  $\mathbb{M}$   $\mathbb{K}$  (km/h)

- RH:相対湿度(%) AT:気温(℃)
- CT: コンクリート温度(C)

## 式 1 水分蒸発速度計算式

面となるため,橋面の平坦性の確保が重要であった。そこで,打設時には床版仕上げ機械による表面仕上げを行い (写真 - 11),床版施工完了後, Profilographと呼ばれる平 坦性試験を実施し,基準に適合していることを確認した (写真 - 12)。



写真 - 11 床版コンクリート打設状況



写真 - 12 床版コンクリート平坦性試験

# 5. おわりに

2010年8月コロラドリバー橋が完成,同年10月には, フーバーダムバイパスが開通した。コロラド川の水面から 270m上空の橋面には、ダム側に歩道が整備されており, フーバーダムの雄姿を間近に眺めることができる。橋上に は終日多くの人が訪れており、本橋はすでに新しい観光名 所となっている。

最後に困難をきわめた本プロジェクトを遂行するにあた り、多大なご支援、ご指導をいただいた Federal Highway Administration (連邦高速道路局) および関係各位に厚く お礼申し上げます。

## 参考文献

- 1 ) Dave Zanetell et al:Construction of the Hoover Dam Bypass Colorado River Bridge, 19th Annual ASBI Convention, 2007.11
- 2 ) Yuhei Takatoku : CONSTRUCTION OF THE HOOVER DAM BYPASS ARCH BRIDGE, 3rd fib International Congress, 2010.05
- 3)小野崎寛和他:フーバーダムバイパスコロラドリバー橋の施工, 橋梁と基礎,2010.03
- 4)新倉一郎他:アメリカ・コロラドリバー橋におけるコンクリートの品質確保,セメントコンクリート,2011.01

【2011年2月17日受付】