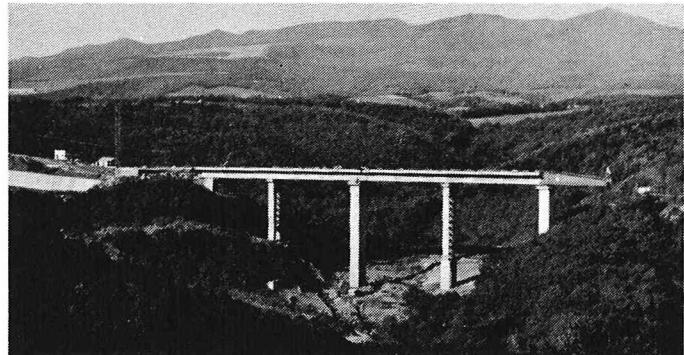


幌前大橋架設工事報告(その1)

大成建設株式会社 正員 岩藤照司
— — — ○ ○ 金井壯次

1. まえがき

幌前大橋は、室蘭市北部一般道々室蘭環状線の路線部に建設される橋梁で、丘陵地標高約110mの比較的深い沢に位置し、谷深さ25mを通過する。全長170mの架橋で、特殊な立地状況を考慮の上、本橋の架設工法として、日本で最初の工法であるレオンハルト押出し工法が採用された。この工法の概要を含め、本橋に実施された施工手順及び、橋体の構造上の特徴について以下に報告する。



2. 概要

構造

幌前大橋の規模は、支間割50.50 + 45.00 + 52.50 の3連向PC/箱型断面連續橋で、桁高3.0m、有効巾員10.0m(車道巾員7.0m、歩道巾員2.0/5.0m)、橋長170mの等道路橋である。

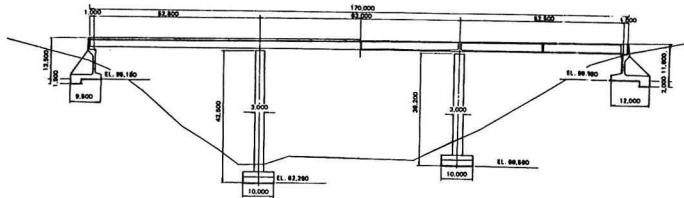
(右図一般図参照)

当橋の上部工の特徴としては、軸方向に2種類のプレストレスを入れる構造となる点である。

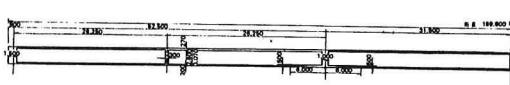
1つはPC鋼棒で、これは上下床版に直線状に配置し、各ブロック毎にジョイントレバーを用いてプレストレスを与える。桁の押出し架設に伴い、各ブロック間の一体化と、押出し施工時中に発生する応力変動に対する応答性の点で、施工時に与える導入力は、上下床版にそれぞれ、26本、20本の合計56本(2/20 2種又号)の数である。また、押出し施工時、応力は交番応力とする。これを考慮して、このプレストレスは断面内に軸力としての拘束力をどのように調整していく。

<一般図>

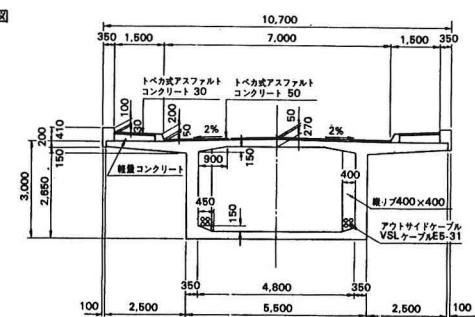
●側面図



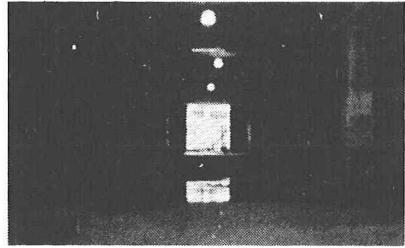
●平面図



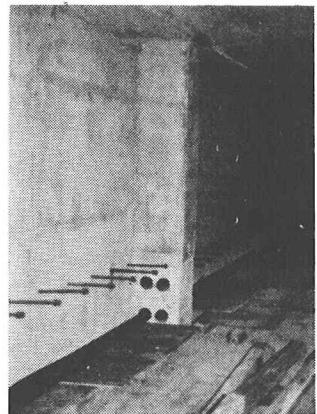
●断面図



並ヒトツは、PCストランドで、これは橋体が全長にわたり、
架設されたりと、TSL-PC鋼線（中込4%、ES-type）：8
ケーブルを、ウェブ内側に沿って橋全長にわたり、吊り下げる。
下の連続配置をし、アウトサイド方式で採用している。
写真に示すごとく、このPCケーブルを、ウェブの下に、からか
じめ各ブロックの底面に設けた、中：40cmの縦リブ
の屈曲部シース内に挿入し、リブシリブの間の中間裸
線部は、この鋼線の両引張張力終了後、プレストレス
が導入されるので、コンクリートで巻いて、保護される構造である。



アウトサイド方式は、設計的には、PCケーブルがシスに入り、ハザード状態で緊張されるなり。導入時に於けるPCケーブルの摩擦損失が少なくて済む。そのため、PC鋼材の節約がなされる事、更に長大橋への経済的適用が出来たという利点があり、又、従来の方法である、PCケーブルを、ウェブコンクリート内に埋込む、インサイド方式を採用すれば、各ブロック毎に、その都度、PCケーブルを挿入しなければならず。そのため、PCケーブルの配置、管理並びに長期間にわたり、保管上の管理等、問題点がありこれららの点で施工的、且つアウトサイド方式有利性のある方式といふ。総合的に判断して、この方式を当橋に採用した。



押出し工法

押出し工法とは、橋台の背後に橋体の製作ヤードを作り、橋体を分割製作して、PC鋼棒によるプレストレスを導入し、前方空間に押出し架設する。やり方である。

当橋の場合、橋体を20分割し、1ブロックの長さを標準長9.0mとし

片押出しの施工がなされた。この工法の特徴である仮設備とは、本橋脚の他に、6基間のそれぞれのスパン内に、1基づつ計12基の仮支柱を設置し、押出し架設は、6基間の状態で行なわれた。更に橋本体の先端に鋼製の手延機を取り付け、押出し中の支点とする。橋台、橋脚、仮支柱等の各位置に鉄筋コンクリート製の滑り支承を設置し、特殊な滑り板をはじめ、橋台部に設けた押出し装置により橋全体の押出し移動を行なった。

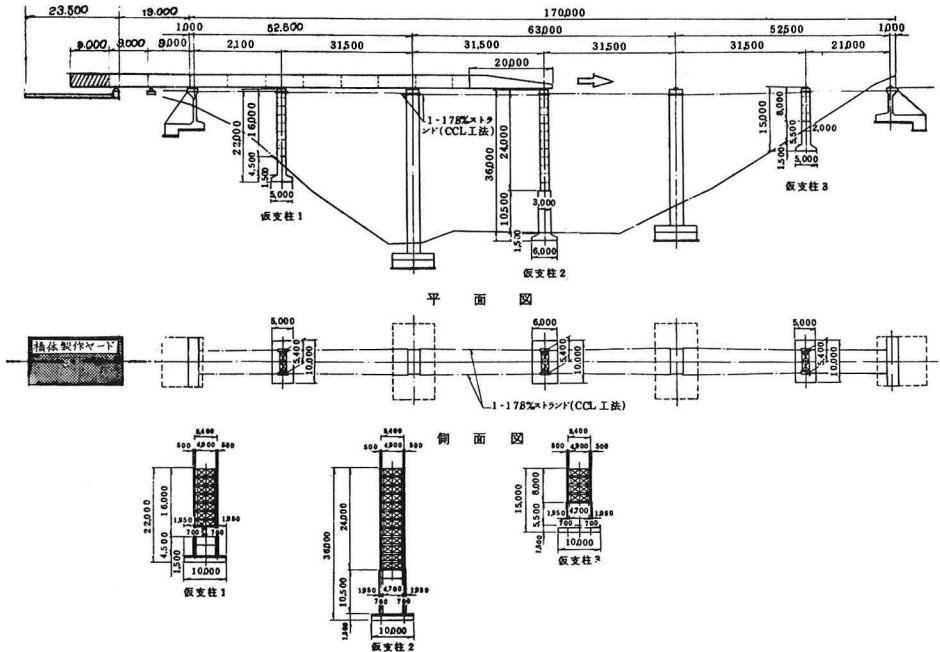
これらの仮設備の概要につき、以下に記述する。

尚、押出し施工時中の応力状態について、理論値との比較照合を目的として、橋本体、仮支柱及び手延機に測定計器を設置し、応力測定も並行して行なわれた。これで、

3. 施工計画

1. 仮支柱

押出し施工時に発生する断面力を減少させるため、各スパン中央に、1基づつ仮支柱を設置した。これらの構造は、図に示すごとく 2.0m × 2.0m × 0.5m のフレキストブロック板を積層し、ブロックの柱間にトラス状の鋼製部材で組合せられており、ブロック相互は、積層後上下方向にPC



鋼構(95/20: 4-#32φ, 4×65t=260t)を連続配置して頭部で緊張し、全体を一体化したものである。更に、仮支柱を含めた下部工の頭部及び、178t PCストランドで一本と水平に張り、相互緊張を行って、仮支柱の水平方向の安定をばねる配慮もなされた。

この際、水平緊張に伴う仮支柱の変位を小さくするため、仮支柱の箇所にCC人工法の緊張ジャッキ一台を使用し、同時緊張を行った。又、緊張の偏荷重に伴う、本橋脚の変位を小さくするため、最終張力、みを3回に分け、緊張管理を行った。尚、PCストランドは、約6ヶ月間暴露状態における防錆のため、亜鉛メッキをした鋼線を使用した。

仮支柱の安定計算に対するは、押出し施工時の地震力として、水平震度 $k_h = 0.05$ 、施工時の常時として、仮支柱に生ずる最大反力を600tとし、滑り摩擦係数を5%として諸換算をし、橋軸方向は、水平に張り、PCストランドが水平力を分担し、橋軸直角方向は、仮支柱本体にて定まる構造形をとる。

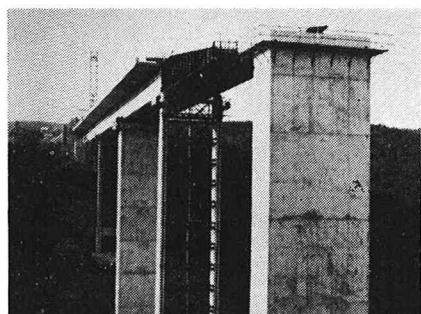
更に、両側川側空間に在る仮支柱については斜面上に位置させり、河弧、すべり等の安定計算をし、安全性を確認している。

2. 橋体製作ヤード

橋体製作ヤード部は、橋台後方、19.0mのところに位置し、10.8mの型枠設備部と、12.7mの作業部及びから成る。

二ヶヤードで、桁長、169.8mを2分割して標準長：9.0mのブロックを順次製作した。

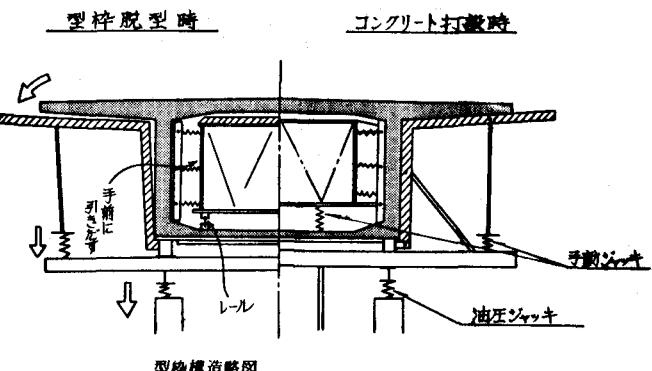
型枠部、すなはち外型枠と可動部の内型枠から成り、いずれもジャッキを使用して、型枠の微調整を行ふ。外型枠は沈下転倒、内型枠はシライド



して脱型作業が行はれ様にが、マハ。

型枠支持し使用したジャッキは、

外枠全体を支えるジャッキと2台の
安全ナット付油圧シップジャッキ10台を
2.25mピッチの枠組直下に設置し、他
のジャッキはすべて1.5mの低揚程ジ
ーザルジャッキを、外枠張出し部に10
台、内枠支持に10台、計20台を使用
し、内枠のウエブ枠縮少によるターン
バックルセイ、構面につき、6個設置
し。



型枠構造略図

型枠の構造は、骨組材柱山型

鋼板を使用し、その上に約25mm厚の木板を組立ててあります。特に下床版のウエブ下面は、滑り支承部を滑っていく時、不陸があつていけないため、この中で60cmに相当する部分だけは、H-300×300×10×15: H鋼スラブを並べて設置し、直接打設面とします。

1ブロックの作業工程は、右に

示す通りである。

1日目に下床版の製作に着手
スラブ筋と、ウエブ筋の配置及び
PC鋼骨棒2本のセット、そして、ハサ
の上付根ねでコンクリート打設を行
ひ。翌日、硬化して、下床版
の上に、内型枠をひき入れ、セット
を行い、上床版の配筋及びPC鋼骨
棒のセットを行ひ。3日目にウエブ、上床版を1度に打設し、以後2日間散水養生を行ひ。6日
目に、200kg/m²の強度の確認を行ひ、PC鋼骨棒のプレストレスを導入し、終了次第、型枠の脱型をし
続ひ。9.0m押出しが行ひ。1工程9.0mブロック製作日数は6日間を行ひ。

3 滑り支承

橋脚及び板支柱の頭部、桁のウエブ直下の位置に2個の滑り支承を設置します。構造は
1.00m×0.60m×0.50mの鉄筋コンクリート製の直方体で、そのコンクリートヒ朝と、ステンレス鋼板(厚さ
1.5mm、重み50%: 18.8kg)を巻きつけたものである。

押出しが施工時中には、各滑り支承部に作業員を配置し、図に示す様に、桁と滑り支承との
間に滑り板を挿入する作業を行ひ。板は滑り板と一緒にひいて滑り支承上を滑動しまひ。
桁の押出しが移動が行はれど、滑り板は硬質ゴムと鋼板との数層の横層面にルーラン板を压
着して、厚さ1.5mmの耐圧性(圧縮強度
200~260kg/cm²相当)のある構造のものを使
用します。押出しが中の滑り摩擦係数は
詳しく述べますが、ほぼターミンの範囲
であった。

