

V-154 岩鼻 P C ト ラス の 設 計 施 工

1. まえがき

国鉄でコンクリート橋の長大化の一環として、PCト拉斯の開発をすゝめることになり、部内外の学識経験者からなるPCト拉斯委員会を設けて検討を行ない、山陽新幹線広島車両基地回送線の岩鼻架道橋に架設した。

この工事の特徴は工場で製作したプレキヤスト部材を用いて、現地でプレストレスコンクリート製のト拉斯を組立てたもので、急速施工のためのプレキヤストブロック工法を探り、さらに超高強度($\sigma_{ck} = 800 \text{ kg/cm}^2$)の特殊コンクリートを使用しており、今後多方面で採用されるための実験工事的意味合いが強いものである。

2. 計画

架橋地盤の析下空頭の関係もあつて下路ト拉斯以外は考えられない。構造形式としては色々あるがPCト拉斯では格美構造は剛節度に近く、格美の剛性による二次モーメント等から複雑な応力が生ずることが考えられ、施工上からも格美数はなるべく少い方が有利である。

以上のようなことから主ト拉斯についてはワーレントラスとハウトラスについて優劣を検討した結果、経済性、施工性共にワーレントラスが勝ると判定されたのでワーレントラス形式を採用した。なお支間45m、けた高約9mで格美間隔9m、5階間とした。

床組については下弦材と一体とするスラブ合成構造ヒスラブを一体とせし横析上に単純スラブと渡すスラブ非合成構造について比較した結果、初めて牛がける構造であるといふこともあり、コンクリートの数量は多少大きくなるが構造が單純であり、応力状態が予測し易いスラブ非合成構造を採用した。

3. 設計

(1) 材料及び構造

コンクリート設計基準強度 $\sigma_{ck} = 800 \text{ kg/cm}^2$

PC鋼材 12-φ8ケーブル及びφ29 PC鋼棒

主構造 上弦材はRC構造、その他はPC構造

目地構造…格美と下弦材または斜材は樹脂目地としてPCケーブル使用、上弦材及伏横構の接合目地はプレキヤストブロックの製作誤差及び施工誤差をこの部分で調節することを考えてコンクリート目地とした。

(2) 荷重及び許容強度

主荷重は列車荷重としてNP-19、從荷重は構造物設計標準による荷重を使用した。コンクリートの許容強度は次のとおりである。①許容曲げ圧縮応力度・圧縮部 20.5 kg/cm^2 、引張部 27.0 kg/cm^2 、②許容曲げ引張応力度・圧縮部 20 kg/cm^2 、引張部 0 kg/cm^2 、③許容斜引張応力度・設計荷重時 13 kg/cm^2 、全ねじり考慮の場合 18 kg/cm^2

4. 模型実験

PCト拉斯についての経験、実績が何一つないので、はじめに部材の設計、製作に関する資料を得るために試験を行なつた。

(1) 格美部の光弾性試験：格美部の2種のモデル(エポキシ樹脂製)をつくり、引張り、または圧縮力を与えて光弾性試験を行ない主応力線の調査を行なつた。

(2) 格美部のコンクリート打ち込み試験：実物大の格美についてコンクリート打ち込み試験を行なつて、鉄筋、シース等の配置状況およびコンクリート打ち込みの難度を調査検討した。

(3) 模型試験：ト拉斯の耐荷力の検討、計算精度の確認、部材接合部の剛性の検討等を目的として載荷試験を行なつた。試験体は実物の30%の大きさで3パネルの試験用ト拉斯をつくり、下弦材格美部に集中荷重を載荷して、ひずみ又はひびわれの測定を行なつた。この試験で得られた測定値を任意形平面フレーム計算で解析した。すなはち、引張部材にひびわれが生じはじめるまでは格美を剛結として解析できるが、載荷荷重が大きくなると引張材と格美との目地が開き接合条件はハニカムとなり、更に大きな荷重を載荷すると引張材は全断面にクラック

が発生し、剛性は低下する等、条件を考えることにより計算すればかなり正確に断面力を計算できる。本解析結果と測定結果はよく一致していた。

5. 施工

(1) 部材製作：下弦材、斜材、上下格架の接合は、すべて接着目地であり、誤差がほとんど認められないのでトラス側面全体を横倒しとした状態で一体として施工し、施工後各部材を分解して現場で再現することにした。そのため原寸の製作ヤードを工場内に製作し、あらかじめ製作した格架ブロックを既定の位置に設置して、そのコンクリート面を構型枠として下弦材および斜材のコンクリートを打ち込んだ。その他の部材、上弦材、横桁、上構構、スラブ桁は現場打のコンクリート目地部が50cmあるので別個に製作した。

(2) 超高強度コンクリートの施工と養生：粗骨材の最大寸法20mm、スランプの範囲12±2mm、設計基準強度800kg/cm²とし、単位セメント量550, 600, 700kg/m³の3種類について試験練りを実施した。混和剤はマイテイ150(セメント量の1.5%)を使用した。その結果は指令28日で単位セメント量550kg/m³で850kg/cm², 600kg/cm²のもので910kg/cm²となり、目標強度860kg/cm²として安全側に考へ、単位セメント量を580kg/m³、水セメント比23.8%とした。しかし格架部コンクリート打込の結果、若干のバラツキがあつたので差動係数を10%として設計目標強度を890kg/cm²とし、以後の配合を単位セメント量600kg/m³, w/c=23%とした。養生は散水養生を行ない、時間当り1~1.5m³の水を16時間流し続けた。横桁は比較的断面が大きいので断面内心付近のシース内にも通水した。コンクリート温度は73.2°~94.3°に達した。

(3) 組立試験：未経験の工法に対して現地での本組みを安全に、かつ容易に施工できるよう組立試験を行なつて、①部材の組立工法の検討、②各部材組立の作業性と安全対策の検討、③各部材の仕上り精度を検討した。

(4) 現場架設：施工実績工程表は次のとおりである。

工種	月日	7月	8月	9月	10月	11月	12月	記
支保工				クーン			クーン解体	P:プレストレス
下弦材				P P	G			G:グラウト工
横桁				P	G			C:コンクリート打
床版				C PG PG				
斜材				P G				
上横構				CP G				
上弦材				C			PG	
橋側歩道							G	
橋内工							CP	
雍工								

①下弦材と下格架との接着目地部に接着剤を塗布して既定位に配列し、一次プレストレスを与えた。

②横桁を配置し、格架との目地部、並びに端横桁のコンクリートを打込み、硬化をまってプレストレスを与えた。その後下弦材全長のプレストレスを与えた。

③床組用床版を敷設し、間詰めコンクリートを打ち、横縦プレストレス導入後張出しスラブを施工した。

④一つの三角形を形成する斜材2組を組立治具を用いて地上で組立て、トラッククレーンで支保工上に吊り上げ、門型クレーンに吊りかえ既定の下格架まで運搬し、仮置きする。次に上格架をその上にのせ、斜材と上格架との目地部に接着剤を塗布し、斜材にプレストレスを与えた。

⑤上弦材および上横構を上格架部に設けた仮受治具上に設置し目地部のコンクリートを打込み、養生を終えて、上横構にプレストレスを導入した。

⑥端斜材に橋内プレートを取り付け、配筋、コンクリート打込み作業を終え橋内構を完成した。

⑦橋側歩道及び、橋側歩道桁を架設し、高さを取り付け、排水勾配コンクリートを施工し完成した。

終わり