

(79) 屋那大橋（PC斜張橋）の設計・施工報告

島根県 隠岐支庁

長崎 泰樹

（株）エイトコンサルタント

鐘築 一雄

ビーシー橋梁（株）

太田 良彦

ビーシー橋梁（株）

トウマツ
○堂前 満

1.はじめに

屋那大橋は、島根県隠岐郡都万村下田地区に架橋された橋長67.0mの2径間連続PC斜張橋である。架橋場所は、「屋那の松原」で有名な観光地隠岐島島後「都万村」漁港の入り江で、入り組んだ海岸線が美しい風光明媚な景観をなしている。

本橋は、海上橋で航路限界より橋脚位置が限定され、側径間長（15.0m）と主径間長（51.0m）でその比が1:3.4と極端な非対称構造となつた。種々の検討が設計段階で考慮され、施工に反映する事が重要であった。施工を中心に本橋の概要を報告する。

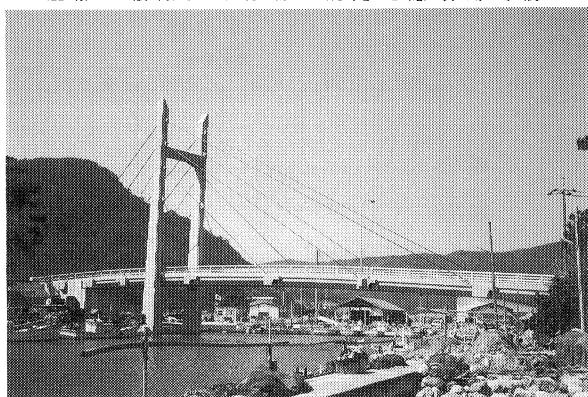


写真-1 屋那大橋 完成写真

2.工事概要

工事名：昭和63年度下田地区一般農道整備事業橋梁上部工工事

場 所：島根県隠岐郡都万村大字都万

工 期：昭和63年6月～平成元年3月

発注者：島根県

本橋の設計条件、主要数量、工程表をそれぞれ表-1、表-2、表-3に示す。

全体一般図は次頁図-1に示す。

表-1 設計条件

道路規格	3種5級
橋種	プレストレストコンクリート道路橋
橋格	2等橋
橋長	67.000m
支間長	51.000m+15.000m
幅員	有効幅員
	5.000m
	全幅
	6.000m
設計速度	20km/h
横断勾配	2.0%
縦断勾配	6.434%~6.95% V.C.L=70m
斜角	90°
活荷重	T.L-1.4
雪荷重	100kgf/m ²
設計震度	Kh=0.85×1.2×0.8×0.2=0.16
型式	2径間連続PC斜張橋（フローティング型式）
上部工	A1橋台
	A2橋台
橋脚	逆T式鉄筋コンクリート
式基礎工	BOX型鉄筋コンクリート
	主塔（鉄筋コンクリート）
	鋼管杭（中張工法）

表-2 主要数量

区分	単位	主桁	主塔	材材
コンクリート ($\sigma_{ex}=400\text{kgf/cm}^2$)	m ³	222.3	122.3	-
鉄筋 (SD 30#)	t	35.8	22.3	-
PC鋼棒 (SPFR 95/12P, φ32)	t	16.7	-	-
PC鋼吊り棒 (SPFR 70) (SEEEL法)	t	-	-	7.5

表-3 工程表

	6.3							元		
	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3
準備・後片付け	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
主塔工	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
A2橋台工	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
主桁工	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
材材工	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
橋面工	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

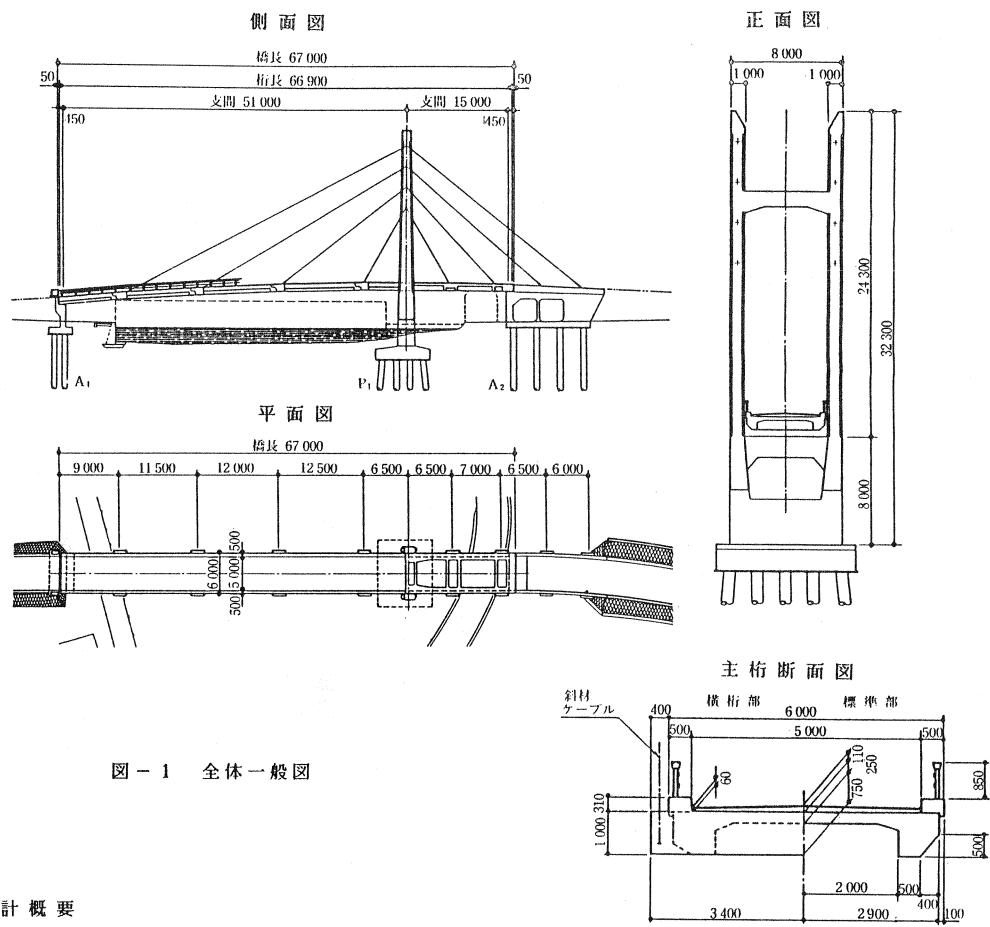


図-1 全体一般図

3. 設計概要

設計フロー チャートを図-2に示す。

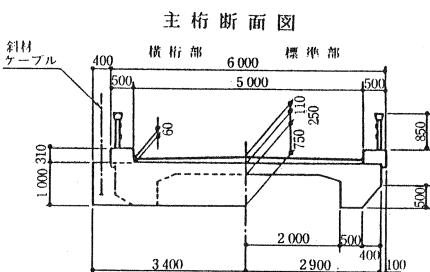
構造解析は、架設系および完成系共に、変位法による平面骨組構造プログラムを用いて行った。

詳細に施工ステップを追い断面力を算出し、それより各プレストレス力を導入、解放を決定した。

その際、張出し架設中に主桁に対して負の曲げモーメントが卓越するため、架設用斜材を用いて、その低減を行った。

斜材調整力は主塔に曲げモーメントが作用しないように主塔定着部の水平力の和が各々0となること、主桁の曲げモーメントの値が均一化することの2点に着目して調整力を決定した。

斜材2次調整力は、主桁内プレストレス2次力、仮固定解放、橋面荷重による断面力を打ち消すようにした。



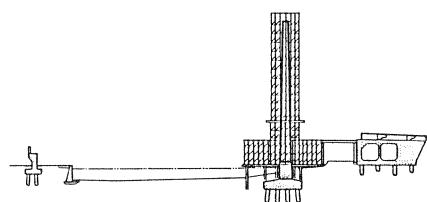
	静的解析	動的解析
a 床版の設計：RC構造	○	-
b 主桁の設計：PC構造	○	○
c 横桁の設計 端支点横桁：RC構造 斜材定着部横桁：PC構造	○	-
d 斜材張力照査 斜材1次調整 斜材2次調整	○	-
e 主塔の設計：RC構造	○	○
f 支承の設計	○	○
g 係泊事項	○	○

図-2 設計フロー チャート

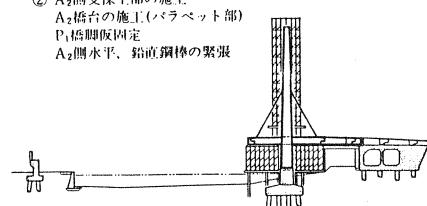
4. 施工法

4-1 施工順序

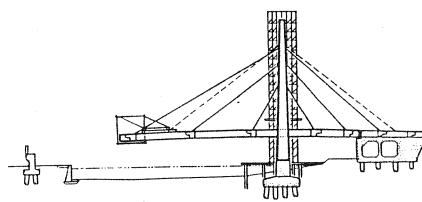
- ① P₁主塔の施工
A₂橋台の施工(斜材定着部)
(架設用パッケステイ部)



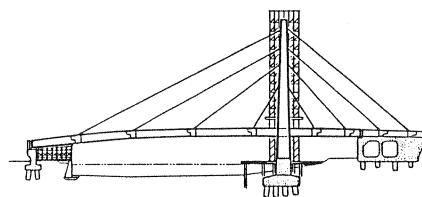
- ② A₂側支保工部の施工
A₂橋台の施工(バラベット部)
P₁橋脚板固定
A₂側水平、鉛直鋼棒の緊張



- ③ 張出し施工
①～④プロックの施工(架設用スティの利用)



- ④ A₁側支保工部の施工
P₁橋脚板固定解除、A₂側水平鋼棒の解放



- ⑤ 完成
斜材2次張力の調整、橋面工の施工

図-3 施工順序図

4-2 固定支沓 (A 2) の負反力と水平力に対する構造的配慮

非対称構造で斜材の一部が橋台に定着されているため、負反力と水平力が作用する。特に水平力は、架設中は A 1 方向に、完成系では、A 2 方向にと作用方向が異なる。負反力と架設中の水平力に対しては PC 鋼棒を配置、完成時の水平力に対しては、水平沓を設置し対処した。

架設中の水平力 : 水平 PC 鋼棒にて対処し、完成時ではプレストレス力を解放 (図-4)

完成時の水平力 : 水平沓にて対処 (図-5)

架設中、完成時の負反力：鉛直鋼棒にて対処して、ラッパ形シースを使用し不測の主桁の水平移動に対応できる構造とした (図-4)

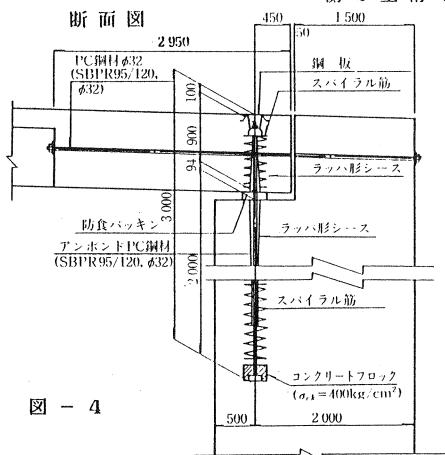


図-4

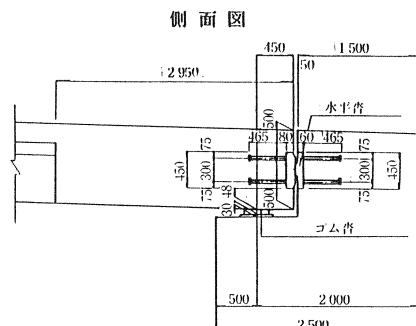


図-5

4-3 張出し施工時の配慮

(a) 特殊小型ワーゲンの使用

張出し架設時の主桁断面力の低減する目的で通常の一般ワーゲン（最大容量 200 tfm）に比べて、小型、軽量化した最大容量 80 tfm の特殊小型ワーゲンを使用した。

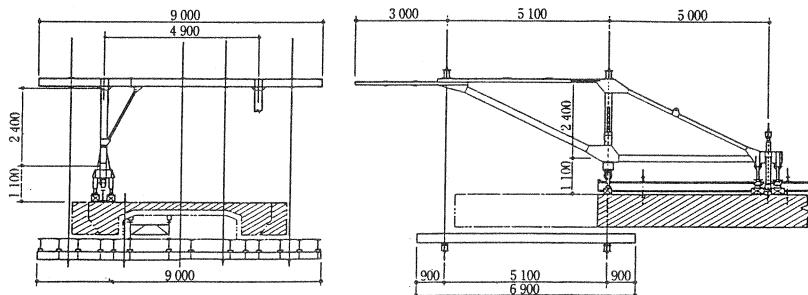


図-6 特殊小型ワーゲン姿図

(b) 架設用斜材の使用

張出し架設時の負の曲げモーメントを低減する目的で架設用斜材を設けた。施工性を考慮し異形 PC 鋼棒（SBPD 95/110, φ32）を使用した。図-7 に示す様に主塔上部横梁両端部に鋼製の定着装置を左右 2 基設置し、主桁部は埋込み型式とした。（図-8 参照）

本斜材と架設用斜材を図-9 に示す要領で順次張出し架設を行った。即ち、架設用フォアスティックは、その前方の本斜材が設置された直後に張力を解放する。所要の長さの確保は、カップラーを順次接続して行われた。

主塔側の定着部は回転可能な構造にし、不利な応力が作用しないように配慮した。

5. あとがき

本橋は非対称構造形式で張出し架設による施工のため、詳細に施工ステップを追った断面力が必要となる。それに対する構造的配慮の例として本報告では、A2 固定支承部に生じる負反力、水平力についてとりあげた。

又、本橋では特殊小型ワーゲン、架設用斜材を利用したことにより張出し架設工法で中小規模 PC 斜張橋も立地条件に左右されることなく施工可能であると思われる。

最後に平成元年 3 月無事完成したことは、関係各位の御援助の賜物と厚く感謝いたします。

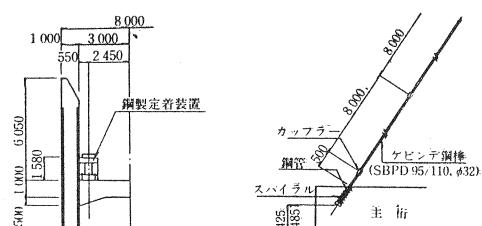


図-7 鋼製定着装置

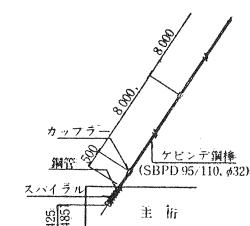


図-8 架設用斜材
(主桁側)

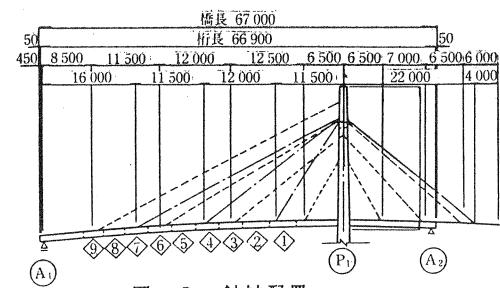


図-9 斜材配置

架設用斜材
本斜材