

海外道路時事

物 部 長 穂

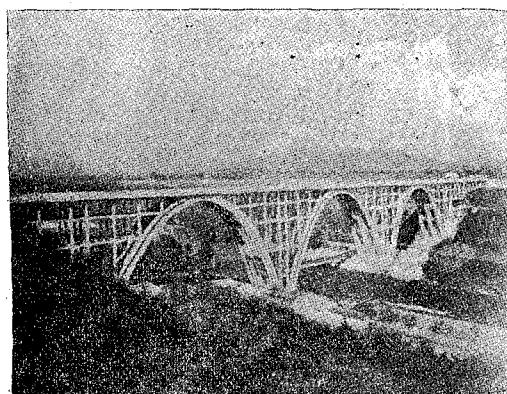


圖 1 第

分沈定の期間を興へ、且つ基礎混凝土層を各季の氣象作用に曝露せしめ、然る後に表層混凝土を施工した爲めに異例の長工期を要した。

北部伊太利のアルプス山麓を通ずるプレスチヤ、ベルガモ、ミラノ間の自動車専用道路中のプレスチヤ、ベルガモ間、四五糸餘の區間は約二ヶ年半を費して昨秋竣工したが、全線の八割以上は盛土にして直高最大八米に達する爲め充

高速運轉を主眼とするを以て出来得る丈け直線とし曲線を回避せる爲め膨大なる土工を要したが、其結果延長四〇糸即ち全長の九〇%は直線にして、曲線部は半径二糸乃至八糸のもの僅かに七ヶ所を有するに過ぎない。

道路、鐵道を問はず他の交通線との交叉は總て高低交叉を用ひたる結果、高交叉八四箇所、低交叉二五箇の多數に上り、而も勾配は三%以下に制限して居る。

勾配を極度に節減したる結果溪谷を横過すに當りて著しく高き橋梁を必要とするが、就中オグリオ河上に架したものは全長二八四米、水面上高三八米にして各六一米徑醒の鐵筋混擬土拱三徑間を有し、前後の取付トレースル陸橋は二三及び六七米である(第一圖)。橋體重量、從て工費を節減する爲め極めて高き强度(原文、一平方糸七〇〇延)の混擬土を使用して居る。

獨逸の道路工事に於ける労力費

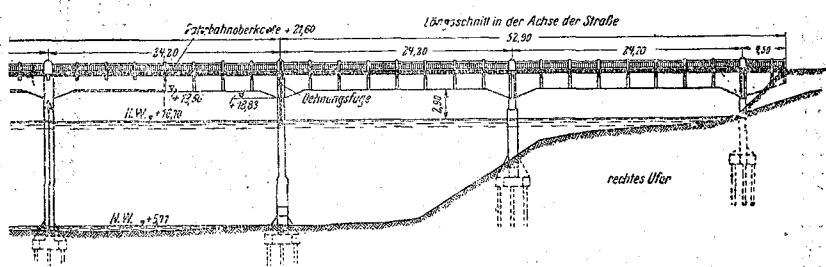
一九三一年度施工の獨逸各地方に於ける道路工事の四〇〇〇平方メートル當り所要労力を一人一日を單位として示せば次表の如し。

400m²當り労力表(1931)

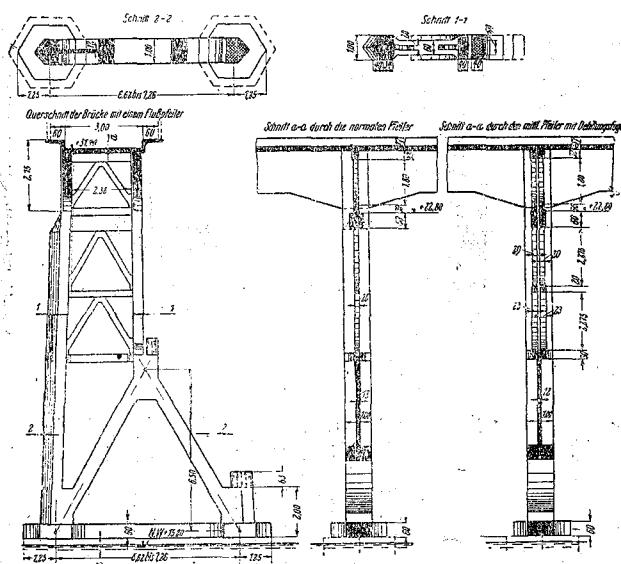
I 新設道路(土工其他一切を含む)

	鋪裝	工種	材料採取及運搬	現場作業	計
小鋪石道	砂利道	~974~	~840~	~1,814~	
タール塗装	タール透入	~1,270~	~1,680~	~2,950~	
タールマカダム	~617~	~1,120~	~1,737~		
混擬土(二層厚25cm)	~1,184~	~2,300~	~2,922~		
		~2,500~	~3,688~		
II 鋪裝改進					
小鋪石(9cm)	マカダム道	245~525,	200~552	445~1,177	
塗装	~41~	~130~	~171~		
アスファルト鋪装(3+4cm)	150~400	400~750	550~1,150		
混擬土(13~15cm)	500~791	550~1,100	1,050~1,891		
ターマカダム(8cm)	~279~	~270~	~549~		
タール透入	"	~335~	~614~		
獨逸に於ける勞銀は現在一日七、八圓にして大體ヤメン ム11樽(四立方呎1樽)の市價に相當するが、一日の勞銀は					

就業割合の多き程割引
さるゝを以て實際は一
月三、四圓位と推定さ
れ、これを米國の一時
間六五セント乃至一三
〇セント（平價換算に
て一・三〇圓乃至二・
六〇圓現時の爲替換算
にて三・二五圓乃至六・
五〇圓）に比すれば二
分の一以下である。從
ふるに労力を以てする
方遙かに經濟なりと批
評して居るが、我國の



第 2 圖



第 3 圖

用の利益は一層大なりと推察さる。

佛領北アフリカに於ける 鐵筋混凝土橋

佛領北アフリカの

アルザール諸國の河

川は早期即ち夏季に

砂利川なるも、雨期

即ち十二月一月頃は

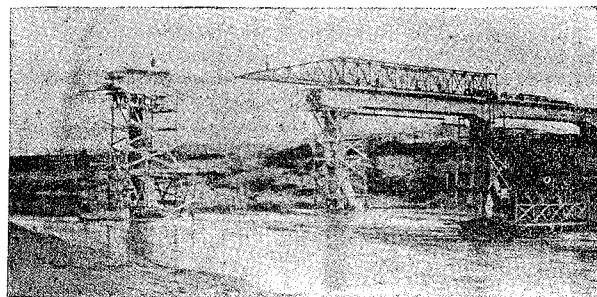
して十數時間に一〇

米位の増水を見る事

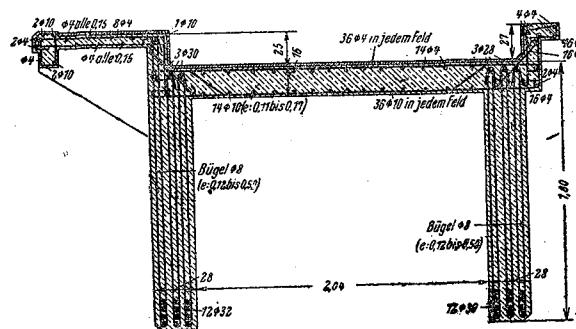
來の架構式木造は其

都度流失の災に遇ひ

而も自動車交通に耐ゆるもの稀なると一方、一九二七年に



第 4 圖



第 5 國

るが、之等の橋梁は
何れも佛國技術者の
得意とする極めて斬
新なる工法を用ひて
居る。

$$P = 820 - 4L$$

新橋梁に於ては床構造に對し平方米當り六四〇匁（我國）等橋の相當荷重は六〇〇匁、主桁に對し
ては

$$P = 820 - 4L$$

茲に $P \cdots$ 橋面—平
方米當り動荷重

...精微，m

歩道は一平米當り四〇〇粍、動荷重に對しては次の係數

を乗する。

$$I = 1 + \frac{0.4}{1+0.2L} + \frac{0.6}{1+4\frac{G}{P}}$$

但、Lは設計部分の徑間(米)、G死荷重(吨)、P最大動荷重。

橋體の總重量を出來得るだけ節減する方有利なるを以て、混擬土一立米に對し三〇〇吨の高級セメントを用ひ、一〇〇纏キューブにて九〇日強度、三〇〇吨程度の混擬土を使用して居る。

出水極めて急に水勢極めて激しき爲め、徑間を出來得るだけ大にし、而も動水壓に抗する爲め水流方向に於ける橋脚の剛性を大ならしむる爲め異例の設計を採用して居る。第2圖はモロッコ Sidi-Abdel-Aziz に於て Sebou 河に架したる一車線車道(幅員一・五米)と片側〇・七五米の歩道とを有する道路橋にして各支點間二四・二米の連續桁五径間より成り河身の一脚下に伸縮目地を設けて居る。橋脚の構造は第3圖に示す如く流水の方向には大なる剛性を有

するも之に直角の方向には頗る纖弱なるを以て地震に對しては頗る危險である。突如として出水を見る關係上、第4圖の如き控架式施工を用ひた。

主桁は支點に於て、二・五米、中央に於て一・八米の高を有し幹部厚二八纏であるが主鐵筋は中央部に於て下縁三二糸鐵筋十二本同上縁三本、斜鐵筋十二耗を用ひて居る

(第5圖)

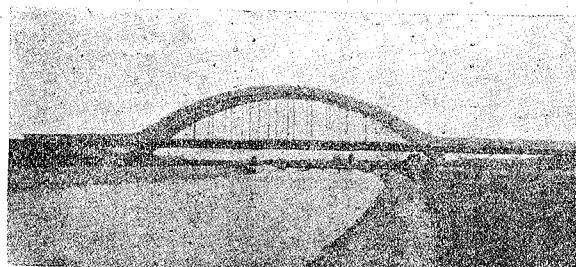
ケンチツヒ道路橋

該橋はライン河右支ケンチツヒ川の付替新河道に架設したる道路橋にして其の型式は全く我が新大橋を模したるものであるが、唯全部鐵筋混擬土を用ひ、坦々たる大平野の景觀によく遵應して居る。(第6圖)

兩端橋臺支點間の長一四五・二米車道有効幅九・〇米兩側歩道各一・二五米にして荷重其他は獨逸鐵筋混擬土規程に據り、橋床部の應力度は混擬土五五吨、鋼二二〇〇吨、兩側の水平桁に對しては混擬土七五吨、鋼二二〇〇乃至一

三五〇延を採用して居る。

型式決定に先立ち、ケーラ市工事會社が三四種の型式に就て比較設計を爲し其工費は最低三七七、〇〇〇マルクより最高七四〇、六六〇マルクに亘りしも外觀の優劣を考慮したる結果第6

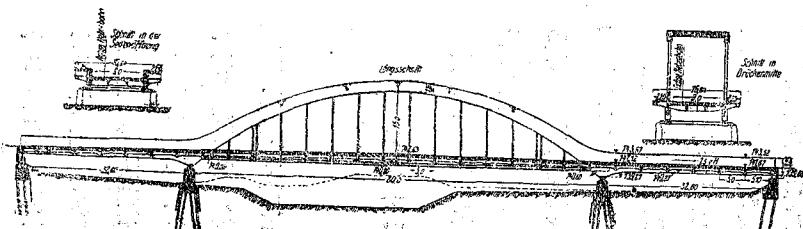


第6圖

圖に示す如き型式に決定したが、同タイプに就て混濁工費に於ては兩者相伯仲するも維持費の點に於て前者を有利とした次第である。

構造の大體は橋面中心線縦斷圖及橫斷面（第7圖）に

依て明かなるが如く主徑間は繫材を有する拱であるが、その兩端に近き所に於て橋床を切離し床構造が繫材の作用



第7圖

地質は地盤面より一乃至四・六米位にして硬砂盤に達するを以て上體荷重の著大なるにも拘らず第7圖に示す如き輕易なる杭打基礎工事を用ひて居る。

を爲して應張力を受くる事を防止して居る。支間は主徑間八〇米、兩側徑間各三三・六米、拱助斷面は頂部、深二・一米、厚一・〇米、支點上に於て深三・四米厚一米に達する。

繫材の主體はI形のビルト

アブ材にして七二二平方纏の

断面を有し、最大一八〇〇

延／平方纏の應張力を受く