

## 講演

第 25 卷 12 號 昭和 14 年 12 月

### 熔接鐵道橋に就て

(昭和 14 年 10 月 20 日土木學會創立 25 周年記念講演會に於て)

會員 稲葉權兵衛\*

#### 1. 鐵道橋と熔接

鋼構造に於ける熔接工法の優秀性即ち鋼材の節約と構造の單純化とは明らかなる事實であり、船舶、車輛、機械、建物等の構造に廣く普及應用せられつゝあるに拘らず、橋梁特に鐵道橋の熔接は未だ多く實施せられない。

蓋し鐵道橋は實際荷重が極めて設計荷重に接近して餘裕少く、且つ作用回數高く而も一局部の破壊が同時に全構造の破壊となる事と、長い線路に散在して同一種類のものを多數要する事等の點で他の鋼構造物と異り最も慎重を要するからである。鐵道橋の熔接は鋼構造物の熔接の最後に来るべき完成として可い。

鉄結構としての鐵道橋は、十分なる強度及剛度と共に重量輕減、構造統一等の設計上ののみならず、製作の互換性、標準架設法等に至るまで現在既に殆ど完成して居ると謂ふべく、更に設計内容を精練して鋼の重量節約をなさんとするも其の得る所は極微に過ぎない。從つて熔接工法の採用こそ當面の問題であらう。

尙鐵道省に於ては昭和 6 年以來鉄桁の補強に熔接を採用して施工本数既に 1000 を越へ十分の結果を得て居る。

#### 2. 熔接々手及熔接桁の強度試験

熔接々手の靜力試験に於ける好結果は 10 年前既に成立した。即ち母材強度を 100% 接手する事は容易であり、特に隅肉熔接が好成績であり信頼し得るとされた。

然るに衝撃及繰返荷重に對して熔接々手は初め意外に不良結果を示したので、熔接棒の研究と共に熔接々手の研究が盛んに行はれ、特に獨逸に於ては 1931~1935 に亘つて大規模の繰返引張試験が行はれて熔接々手の強度の本質を略明瞭にした。次いで熔接桁の繰返曲げ試験も行はれたが又同じ結果を示した。即ち繰返荷重に對する疲強度として次の値を得た。

無孔の鋼板	23 kg/mm <sup>2</sup>	衝合熔接	無仕上のもの	15 kg/mm <sup>2</sup>
有孔の鋼板	19 "		仕上のもの	17 "
鉄結の接手	15 "		隅肉熔接	8~12 "

即ち熔接技術的に合理的な設計構造とし十分なる設備と萬全の注意を以て施工すれば、衝合熔接は遙かに隅肉熔接に勝り、且つ鉄結接手にも勝り得る事を明らかにした。從つて鐵道橋も全熔接構造となし得べき事、特に鉄桁構造は收縮應力等の困難も少く一層容易なるべき事が分つた。

#### 3. 熔接鉄桁橋の設計

熔接鉄桁橋の合理的な經濟断面の計算公式は次式とする事を得る（鐵道省業務研究資料第 27 卷 9 號参照）。

\* 工學士 鐵道技師 鐵道省大臣官房研究所勤務

杭高

$$\left(\frac{h}{0.855}\right)^{\frac{2}{3}} = \frac{M}{906p_0 - 245} \times \sqrt[3]{\frac{12125}{S}} \quad \dots \dots \dots \quad (1)$$

但し  $h$ : 經濟的桿高(cm)

*M*: 最大曲げモーメント (cm. kg)

*S*: 最大剪斷力 (ton)

$$\varphi_2: 1.138 + \frac{2.76}{l}$$

$l$ : 支間 (m)

腹 鍔 厚

但し  $t$  : 腹盤厚 (cm)

D：當數

突緣斷面

$$\left. \begin{aligned} A_c &= \frac{M}{\sigma_{ct} h} - \frac{ht}{6} \times \frac{2\sigma_c^2 - \sigma_t(\sigma_t - \sigma_c)}{\sigma_c(\sigma_t + \sigma_c)} \\ At &= \frac{M}{\sigma_{ct} h} - \frac{ht}{6} \times \frac{2\sigma_t^2 + \sigma_c(\sigma_t - \sigma_c)}{\sigma_t(\sigma_t + \sigma_c)} \end{aligned} \right\} \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3)$$

但し  $A_e$ : 圧縮突線断面積 ( $\text{cm}^2$ )

$\sigma_c$ : 壓縮綠維許容應力 ( $\text{kg}/\text{cm}^2$ )

At: 引張 " " ( )

$\sigma_t$ : 引張  $\wedge \wedge (\wedge)$

之等の諸式により設計したる熔接鋼桁重量と現行の鉄結定規設計とを比較するに鋼重量の軽減は次の程度である。即ち支間 6 m 以下に於ては工形桁に比較すれば工形鋼の断面種類少くて丁度應力に適合し難く過大の断面を使用する事の多い爲に熔接桁の重量減少は平均約 30% に達する。之に反して應力に應じて断面を加減し得る鋼桁に於ては鉄結鋼桁に對する熔接鋼桁の断面減少は僅かに平均 5% に過ぎないが、只補剛材の山形鋼の代りに平鋼で済み填材を要せず、又衝合熔接して接手の添接材が全部省略される外、結構取付の簡易化等の爲の重量軽減を合計して平均 17% に達する。

#### 4. 熔接鋸衍の經濟

鉄結橋梁が既に一世紀の歴史を有するに對し熔接橋梁は僅かに 10 年の歴史である。従つて製作費の公平な比較は困難であるが、現在鐵道省が指定工場に對する製作單價の内容より比較して、熔接鋼桁の應當り製作費は鉄結鋼桁に比して約 20~30% 大なるべき事が推算される。従つて前記重量節約と相濟するとして、構造の優秀と鋼の節約とは鐵道に於ても熔接構造の實現を要求しつゝある。