

横桁で連結された2主桁橋の全体横倒れ座屈特性

大阪大学工学部 正員 小松定夫

" 西村宣男

" 学生員○中田憲正

1. まえがき 横桁で連結された2主桁橋の架設系における全体横倒れ座屈崩壊について、簡易式¹⁾を用いてパラメータ解析を行い、横倒れ座屈特性について種々の考察を加える。また橋梁メーカー等へのアンケート調査により得られたプレートガーダ橋13例とH形鋼橋梁の標準設計例9例についてのパラメータ分布を示す。

2. 各種パラメータとその分布

(a) スパン-主桁間隔比 ℓ/b : このパラメータは、横倒れ座屈には直接係わっていないがたかだか25までとなっている。

(b) パラメータ P_1 (橋断面のねじり剛性比) GJ^2/EC^2 : ほとんどの例で1以下であるから、ねじり剛性 GJ^2 より曲げねじり剛性 EC^2 が支配的である。

(c) パラメータ P_2 (パネル数) ℓ/λ : 横桁間隔が6 m を越えるものはないが、かなりのばらつきをもっている。

(d) パラメータ P_3 (橋断面と主桁のY軸まわり断面2次モーメント比) I_y^2/I_x^2 : 100~1000の範囲に分布しているが、300前後の例が多い。

(e) パラメータ P_4 (主桁と横桁の曲げ剛性比) I_y^2/bI_m^2 : 0.03~0.09の範囲に集中している。

(f) パラメータ P_5 (主桁のY軸まわりの曲げ剛性と局部変形回転バネ剛性との比) $EI_y/\lambda K_0$: このパラメータは図-2に示す構造型式ごとに、おおむね分布範囲が決まっている。

(g) パラメータ P_6 (横桁の補剛効果に関する包括パラメータ) $(\pi/P_2)^2 [2 + P_4(1 + 1/P_2)] / 2P_4$: 図-2のType-Iは最も一般的に用いられる構造形式だが、そのほとんどが1を越えている。

(h) パラメータ d_o, d_m (横倒れ座屈荷重と圧縮フランジの降伏モーメントとの比、 d_o は全幅、 d_m は横桁間) H形橋梁、

図-2 実橋の横桁取付部構造例

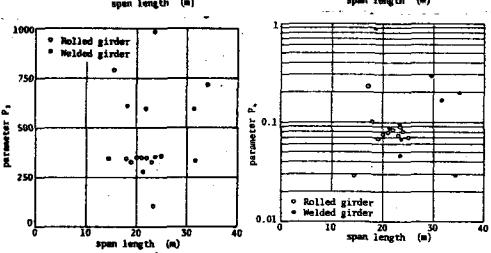
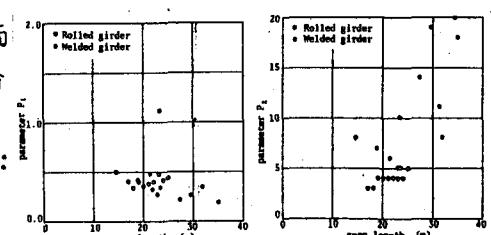
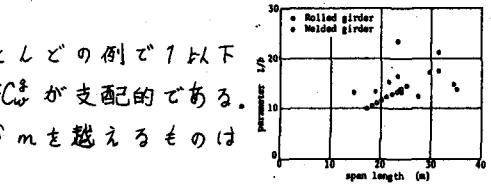


図-1 実橋のパラメータ分布

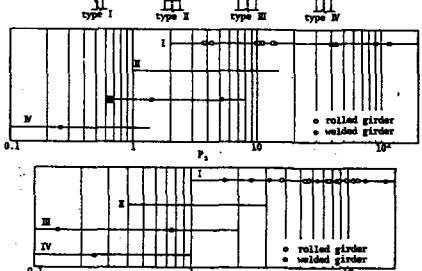
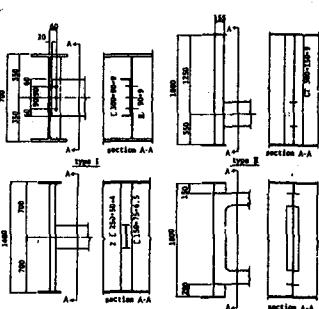


図-3 実橋のパラメータ分布

溶接集成構梁とともに d_0 , d_m が 1 を越えるものが多い。

3. 構倒れ座屈特性 全体横倒れ座屈強度の簡易計算式は以下のように与えられる。

(等モーメントを受ける場合)

$$\frac{(M_{0x})_0 l}{EI_y^2} = r_1 \frac{r_2}{l} \quad r_1 = \pi \sqrt{\frac{(P_1^2 + P_2^2)(1 + \frac{P_3^2}{P_1^2} \frac{B-2}{B} \frac{2+P_4(1+2P_3)}{12P_4})}{7 + \frac{P_3^2}{P_1^2}(P_3 - 2) \frac{2+P_4(1+2P_3)}{24P_4}}}$$

但し r_2 : 主桁の断面2次半径

$$r_2 = \frac{e}{I_x}$$

(等分布荷重を受ける場合)

$$\frac{(P_0)_0 l^3}{EI_y^2} = r_2 \frac{l}{l} \quad r_2 = 42.35 - \frac{-\bar{C}_2 + \sqrt{(\bar{C}_2)^2 + 0.466 C_2 C_3}}{C_3'}$$

$$C_2 = 1 + \frac{P_3^2}{P_1^2} \frac{B-2}{B} \frac{2+P_4(1+2P_3)}{12P_4}$$

$$C_3' = 7 + 0.522 \frac{P_3^2}{P_1^2} (B-2) \frac{2+P_4(1+2P_3)}{12P_4}$$

上式で種々のパラメータ

の組み合せについて座屈強度を計算した結果より以下のことが言える。

1) 構倒れ座屈に対して影響するパラメータは P_2, P_3, P_4, P_5 であるが、

等分布荷重を受ける場合はさらに荷重の載荷位置の高さが影響する。(図-5)

2) 橫軸の補剛効果を示すパラメータ P_5 が 1 を越える場合は、横軸の効果はほとんど發揮されない。(図-7)

4. 全体構倒れ座屈に対する補剛

設計法 設計中の橋梁の全体構

倒れ座屈に対する強度が不足して

いることが判明した場合、以下の補剛策が考えられる。

1) 図-8に従い、横軸剛性増加 ($P_5 \rightarrow$ 小), 横軸取付部の改良 ($P_5 \rightarrow$ 小) および横軸本数増加 ($P_3 \rightarrow$ 大) により P_5 を小さくする。 P_5 と P_3 を操作する場合は両パラメータの調和をとる必要がある。

2) 主桁フランジ幅を局部座屈に対する制限を満たす範囲で出来るだけ広くする。 $(P_3 \rightarrow$ 小)

5. あとがき 橫構・対傾構で連結された工字主桁橋については現在、検討中です。

最後に、アンケート調査に御協力いただいた各橋梁メーカーに対し厚く御礼を申し上げます。

1) 小松他：横構で連結された工字主桁橋の全体構倒れ座屈荷重の簡易計算式 昭和52年 土木学会年次講演会 I-56

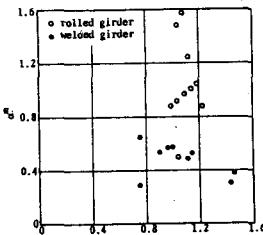


図-4 細長比パラメータ

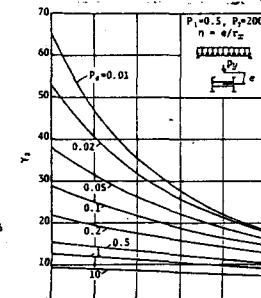


図-5 荷重載荷位置の影響

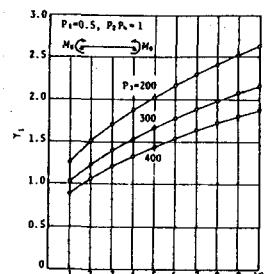


図-6 パネル数の影響

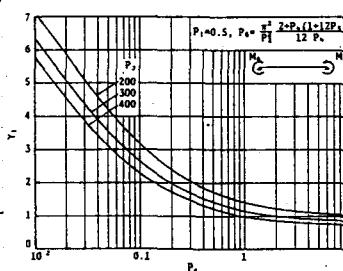


図-7 パラメータ P_5 と座屈強度

