波形鋼板ウェブ桁の面内曲げ性能について

| 名城大学 | 学生員 | 渡辺孝一 | (株)宮本約 | <u>ا</u> | 渡辺博規 |
|---------|-----|------|--------|----------|------|
| 名城大学大学院 | 学生員 | 内田祥生 | 名城大学 | フェロー | 久保全弘 |

1.はじめに

現在,日本道路公団などでは波形鋼板ウェブを 有する PC 箱桁橋が数多く設計・施工されてきて いる¹⁾.PC床版と合成されたこれらの橋梁は, 従来のウェブをコンクリートから波形鋼板に置き 換えることで自重の軽減が得られ,また,アコー ディオン効果により上下のコンクリート床版にプ レストレスの導入効率が向上するなどの特徴を有 している.本研究は,波形鋼板桁の面内曲げ挙動 に着目し,純曲げ実験により耐荷力や変形性能の 基本的な性状を検証することを目的としている. ここでは,平板桁を含め4種類に波高を変化させ た場合の実験結果を報告する.



図 - 1 供試体の断面寸法と波形形状

| 20 | | | | | | |
|----------------|------|------|------|--|--|--|
| h _r | а | b | С | | | |
| 0 | - | - | - | | | |
| 20 | 76.3 | 73.7 | 76.3 | | | |
| 40 | 80.3 | 69.7 | 80.3 | | | |
| 60 | 87.0 | 63.0 | 87.0 | | | |

表 - 1 ウェブの波形寸法(mm)

2. 実験内容

実験供試体は,図-1に示すように鋼材 SS400 を用いて製作した I 形断面桁であり,ウェブの幅厚比 dw/tw を 100 とした.図-1, 表-1に示すように波形ウェブの一波長 q=2(a+b)=300mm を一定とした.また,平坦部 a と斜部 c は同一幅とし,波高 hr を 0(平板), 20,40,60mm の4種類に変化させた.フランジ突出部の幅厚比 b/tf は波高によって 6~10 に変化するが,早期に圧縮フランジの局 部座屈が生じないように配慮した.

荷重形式は,写真-1 に示すようにローラー支点による両端単純 支持桁に載荷ばりを介して集中荷重を二等分配させ,スパン中央部 900mm 範囲に純曲げが作用するようにした.なお,両側桁部(載荷 アーム部 750mm,端部 100mm)は,せん断座屈と横ねじれ座屈を 防止するために 3.2mm のあて板で覆い箱形断面にしてある.載荷中 の桁の鉛直たわみ,ウェブの面外たわみおよび断面のひずみをスパン 中央部で測定した.

3. 実験結果と考察

図 - 2 にスパン中央における荷重 - 鉛直たわみ曲線を示す . 縦軸はウェブを平板と仮定した場合の降伏モーメントによる無次元 モーメント M/Myをとり,横軸に Myに対応する無次元たわみ v_c/vy

キーワードワード:波形鋼板桁,面内曲げ,局部座屈,実験



写真 - 1 純曲げ実験の全景



連絡先:〒468-8502 名古屋市天白区塩釜口 1-501 名城大学理工学部 TEL052-832-1151, FAX052-832-1178

を用いて表示してある.平板桁は約 M/My=0.75 から,波 形桁は約 M/My=0.6 から,それぞれ非線形挙動を示し,最 大荷重後の耐力低下も波形桁の方が大きい.そして,最大 荷重時の変形能力は vc/vy=2~2.5 の範囲で変化している.

図 - 4 は荷重 P=100kN (M/My=0.37)におけるスパン 中央断面(波形の平坦部)の軸方向ひずみ分布を示す.平 板桁ではウェブが曲げ応力を負担し,平面保持の仮定に従 いほぼ直線的なひずみ分布をしている.これに対して波形 桁では,フランジの際でウェブにひずみが生じるが,中央 部ではほとんど生じない.また,フランジの軸方向ひずみ は,平板と比較して全般にやや大きくなり,引張フランジ 側では,突出幅が大きいほど大きくなるが,圧縮フランジ 側では,ひずみ分布にばらつきがみられた.

崩壊形は,すべての桁が圧縮フランジの局部座屈で決ま り,上フランジがねじれ変形した.写真-2 に波形桁 CB90-6(hr=60mm の場合)の崩壊状況を示す.また, 波形桁ではウェブの顕著な面外変形はみられなかった.

波高が耐荷力に及ぼす影響を調べるために,平板桁を基準にしたときの耐荷力比 Mu と波高比 hr/dw の関係を描くと図 - 5のようになる.面内曲げ耐荷力は波高比が増加すると徐々に低下し,3種類の波高比では 16~23%の耐力低下となった.

表 - 2 に実験から得られた曲げ耐荷力がまとめてある. 無次元耐荷力として全断面有効とした場合の降伏モーメ ントMyと全塑性モーメントMpおよびウェブを無視した 場合の降伏モーメント Myfと全塑性モーメント Mpfが与 えてある.平板桁は全断面有効の Mpで,波形桁はウェ ブを無視した Mpfで安全側に評価できることがわかる.

4. あとがき

純曲げ実験からえられた波形鋼板ウェブ桁の面内曲げ に対する諸特性を示した.本実験に用いた供試体はウェ ブの幅厚比 100 であり,橋梁の実用断面(150~400)に比べ小さいが, 基本的性状については確認できたと思われる.

参考文献 1)角・青木: 波形鋼板 PC 箱桁橋, 橋梁と基礎, Vol.36, No.8, 2002.

| 表 - 2 実験耐荷力 | | | | | | | | | |
|-------------|---------|--------|--------|--------|-------|--------|--------|--|--|
| 供試休 | 波高 | Pu | Mu | 無次元耐荷力 | | | | | |
| | hr (mm) | (kN) | (kNm) | Mu/My | Mu/Mp | Mu/Myf | Mu/Mpf | | |
| CB90-0 | 0 | 309.18 | 108.21 | 1.156 | 1.031 | 1.381 | 1.347 | | |
| CB90-2 | 20 | 258.78 | 90.57 | 0.951 | 0.848 | 1.133 | 1.105 | | |
| CB90-4 | 40 | 249.66 | 87.38 | 0.928 | 0.828 | 1.107 | 1.080 | | |
| CB90-6 | 60 | 239.17 | 83.71 | 0.906 | 0.804 | 1.095 | 1.069 | | |



図 - 4 中央断面のひずみ分布



図 - 5 耐荷力と波高比の関係



写 真 - 2 崩 壊 状 況