

日本鋼管株式会社 正会員 ○宮村隆夫
菅原一昌
松山孝弘

1. まえがき

ペントックの分歧構造は、Y分歧ならびに球分歧構造に大別され、木門鉄道技術基準⁽¹⁾にその設計法が記述されている。又、Y分歧構造の進化として形として、補強筋の面影を残すシクルフレートを有するエッシャーワイス型、更に補強筋を有しない完全シェル構造のクルッフ型等、数多くの研究がなされている。Y分歧構造は、曲げモーメント、軸力、せん断力を受ける桁(リガード)により補強されるが、分歧形状、補強筋形状の最適化を計ることにより、補強筋に働く曲げモーメントを零に近づける設計が可能である。本研究では任意形状Y分歧構造の応力解析を行ない、基本的な力学的挙動を把握すると共に将来の最適分歧形状、補強筋形状検討の布石を行なった。

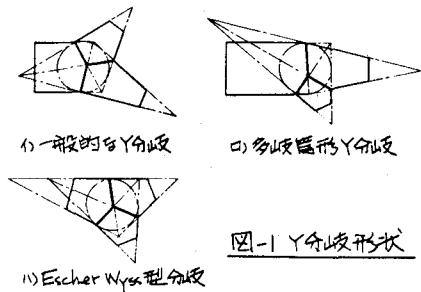


図-1 Y分歧形状

2. 分岐構造と解析手法

対象とする分歧形状は、図-1に示すものである。又、補強筋の断面形状は、図-2に示すものである。解析手法として次の2つのレベルを考えた。

- (1)梁理論による解析：任意形Y分歧構造の補強筋に着目し、古典的な曲り梁理論により補強筋のみを解析する。(従来の方法のプロセラム化)
- (2)有限要素法(SAP-IV)による解析：図-3(図-4, 5は、図-3の一部分を示す)に示す様な、管脚、補強筋全体の三次元シェル構造のFEM解析を行なう。これは従来の梁理論による解析の母性、実用性の検討を行なうとともに、補強筋下フランジ附近の応力状態の検討を行なうことを目的とする。

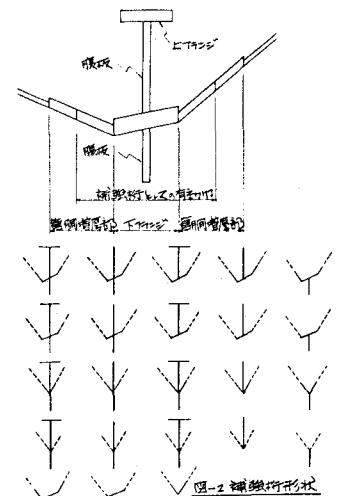
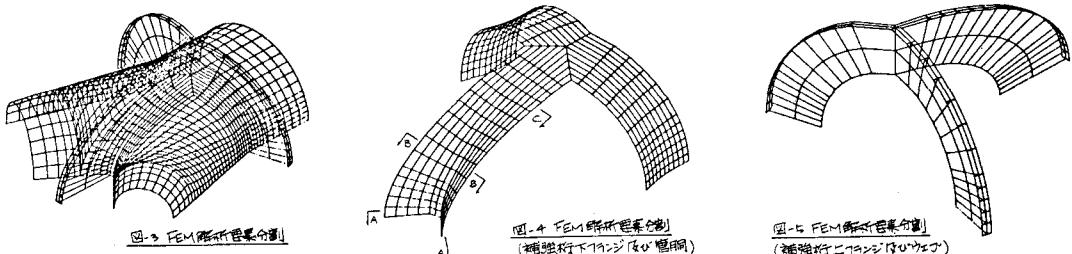


図-2 補強筋形状

3. 解析モデルと荷重状態

図-6に解析モデルを示す。これは当社が昭和47年に施工した東京電力甲津川発電所のY分歧である。⁽²⁾荷重状態は水圧試験時である。



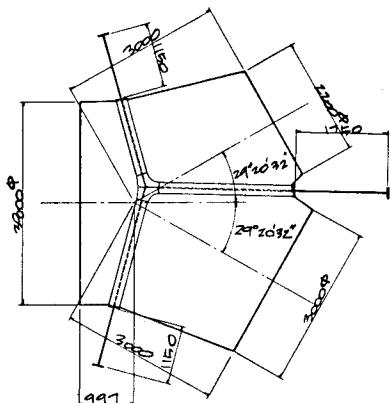


図-7 東電 中津川X1発電所U字分岐

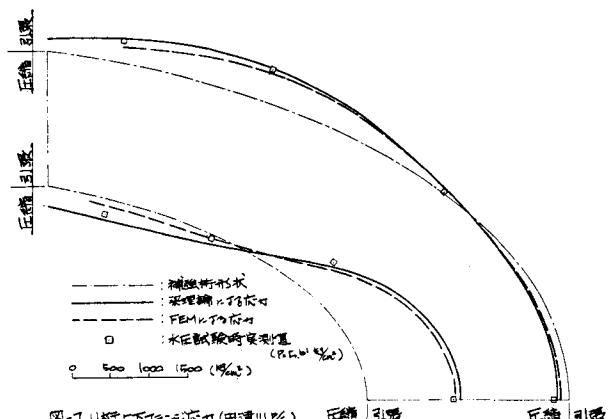


図-7 U字上下フランジ応力(中津川1号)

4. 解析結果と考察

- (1) 図-7は補強筋(U字)の上下フランジ応力について、梁理論、FEM、水圧試験結果を比較したものである。3者はよく一致しており、かつ梁理論による解析結果が安全側であることから、实用上はこれで充分と思われる。
- (2) 図-8は、図-4に示す断面A、B、Cについて補強筋下フランジ附近の応力分布を表わしたものである。図より断面間の応力分布形状に著しい差異が認められる。下フランジ及びその附近の管脚は、補強筋ワッフル取付位置を線支点されたスキンプレートとしての応力と、その反力を荷重として受けた補強筋の下フランジとしての応力が作用する。スキンプレートとしての応力は、下フランジ及びその附近の管脚の曲率半径に比例すると思われる。断面Aでは曲率半径が小さく桁の曲げ応力が卓越しており、断面B、Cと進むにつれてスキンプレートとしての応力が大きくなると考えれば、図-8の応力分布状態が説明できると思われる。

5. あとがき

Y分岐補強筋、特に下フランジ附近の応力は、補強筋としての応力とスキンプレートとしての応力の重ね合せとして把握できると思われる。本研究により、補強筋としての応力は曲り梁理論により安全側に設計できることがわかった。スキンプレートとしての応力についても簡単なモデル化が可能と思われ、今後研究を進めたいと考えている。

6. 参考文献

- (1) 水門鉄管協会：水門鉄管技術基準 水圧鉄管解説追補 分岐管, 1978-2
 (2) 松山孝弘、片野敏雄：中津川X1発電所水圧鉄管工事報告 水門鉄管NO. 77 1972-9

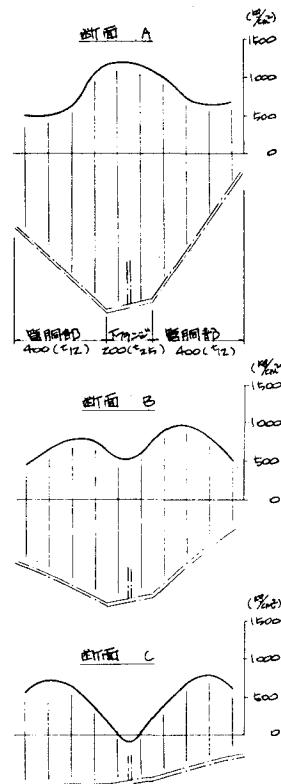


図-8 U字下フランジ附近応力(中津川1号)