

## I-21 FRP ケーブルを利用した超長大橋の主ケーブルの改善に関する数値解析

八戸工業大学大学院	○学生員	坂本 嘉紀
八戸工業大学	正会員	長谷川 明
八戸工業大学	フェロー	塙井 幸武

1. はじめに

近年、鋼ケーブルに比べ高耐食性で、軽量かつ引張強度が高い、新素材と呼ばれる各種の繊維が開発されている。現在構想中の海峡道路プロジェクトでは、明石海峡大橋を上回る大規模な吊橋などの超長大橋案がある。また、著者らは、津軽海峡大橋として、図-1.1に示す斜張橋と吊橋を組み合わせたWtypeを提案している。複合橋である、Wtypeは、吊橋に比べて、水平変位、鉛直変位とも優れている。これらに新素材を巧みに用いれば、この計画の実現が促進される可能性が大きいと考えられる。そこで、本文では、炭素繊維ケーブルの中でも、最も引張強度・弾性係数が大きいCFRPを橋梁用構造部材として扱う場合にWtypeにおける、各ポイントでの変位特性(主塔の水平変位および径間鉛直変位・たわみ特性)の変化を把握する目的で、数値解析を行ったのでこれを報告する。

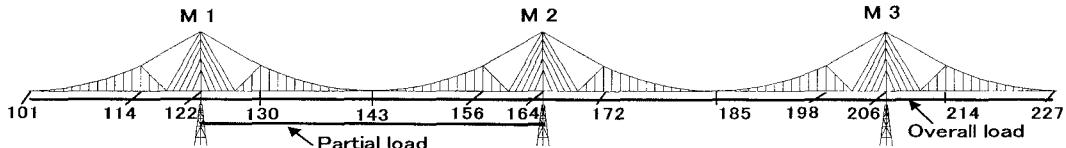


図-1.1 解析モデルおよび計測ポイント

2. FRP の適用

FRP ケーブルは引張強度が  $2352\text{N/mm}^2$  となっており、従来の鋼製ケーブルの  $1960\text{N/mm}^2$  と比べると 1.2 倍の強度となっている。そのため、ケーブルの本数を従来の鋼製ケーブルの本数より 20% 低減させることができるのである。そこで、メインケーブルの引張強度と同じく設計した条件(表-2.1)で解析を行った場合、どのような変形特性を示すのか調査・検討する。

解析の結果、図-2.1、2.2 から分かるように FRP を使用することで変形性能は、Steel よりも劣るという結果を得た。これは、ヤング率の低下が原因だと考えられる。しかし、総重量においては 17.2%、最大張力においては 89.8% に低減されるというメリットも見受けられた。

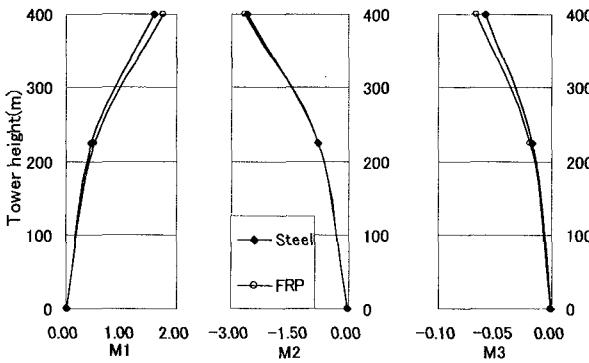


図-2.2 部分載荷時の水平変位 (m)

	Steel	FRP
引張強度 ( $\text{N/mm}^2$ )	1960	2352
線材本数 (本)	58800	48800
ヤング率 ( $\text{KN/mm}^2$ )	$1.96 \times 10^8$	$1.57 \times 10^8$
単位体積重量 ( $\text{N/m}^3$ )	76.9	15.7

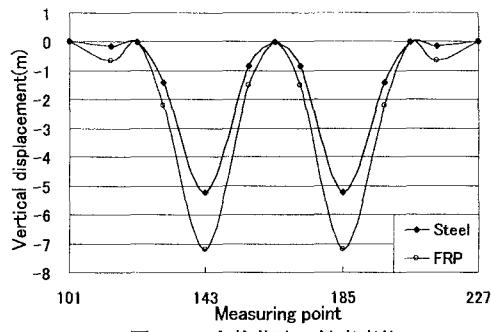


図-2.1 全載荷時の鉛直変位

表-2.2 総重量と最大張力

	Weight(KN)	Maximum Tension(KN)
Steel	$11.79 \times 10^5$	$8.31 \times 10^5$
FRP	$2.03 \times 10^5$	$7.46 \times 10^5$
FRP/Steel(%)	17.2	89.8

### 3. 最適化

前節において、FRP を使用することで変形性能が劣る結果となった。そこで、変形性能を向上するために以下の式を用いたこととした。また、最適な状態にするために、ヤング率の向上 ( $Y_{Ci}$ 、ここではヤング率  $E$  の変更) および断面積の変更 ( $SC_i$ 、ここでは線材本数  $N$  の変更) を細かく最適化をする必要がある。最適化方法は図 3.1、3.2 に示すフローチャートに沿って行い、判断基準として、Steel の全載荷における最大変位量に合わせることとする。これは、橋の鉛直変位が景観上重要であることから設定した。

$$y \propto 1/EA \quad \text{※ } y : \text{たわみ(m)} \quad E : \text{ヤング率 (KN/m}^2\text{)} \quad A : \text{断面積 (m}^2\text{)}$$

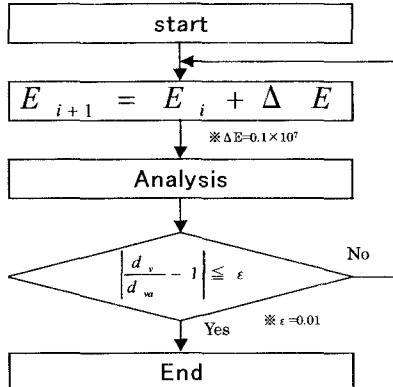


図-3.1  $Y_{Ci}$  最適化

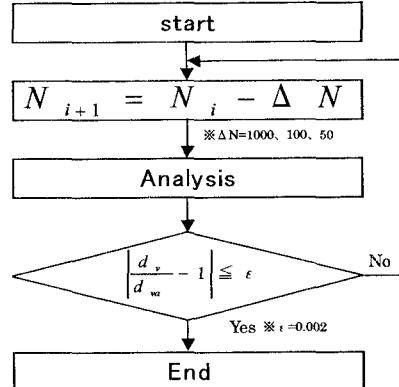


図-3.2  $SC_i$  最適化

解析の結果、従来の上記の示す式を用いても、ヤング率変更及び断面積変更時の変形性能は、Steel に近づかなかった。これは、Steel と FRP の性状の違いが原因として考えられる。そこから最適化 ( $Y_{Ci}$ ・ $SC_i$ ) を行ったことで  $Y_{Ci}$  はヤング率を  $2.4 \times 10^7$  (KN/m<sup>2</sup>)、 $SC_i$  では線材本数を 71350 本にした時に、最も変位が近づく結果となった(図-3.3)。このことから、 $Y_{Ci}$  時は 1.2 倍、 $SC_i$  の時は 0.97 倍を上記の式に加えることで最適化となる結果を得た。張力、重量においては図-3.4 に示すとおり Steel に対し大幅に低減し、このことから、主塔を下げることが出来るのではないかと考える。

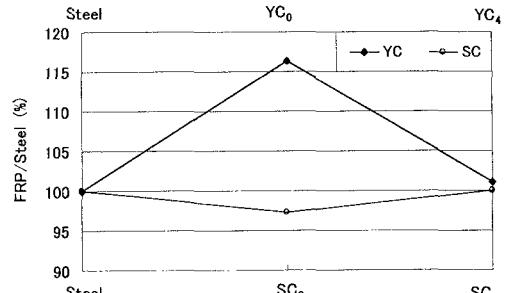


図-3.3 Steel に対する鉛直変位増加率

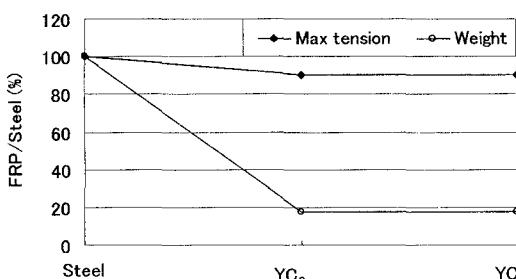
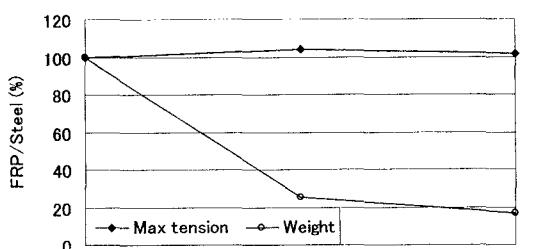


図-3.4  $Y_{Ci}$ ・ $SC_i$  時の最大張力及び重量



### 4.まとめ

- (1) FRP を使用することで従来の Steel よりも変形性能は劣るが、重量、張力においては大幅に低減した。
- (2) 変形性能を向上させるため  $Y=1/EA$  を用いたが、 $YC$ 、 $SC$  時においても補うことはできなかった。
- (3) 最適化を行うことで、 $YC$  時では 1.2 倍、 $SC$  時では 0.97 倍することで変形性能を補うことができた。