第 I 部門 ダンパーモデルに依存しないダンパーを有するケーブルの張力推定手法の開発

京都大学大学院 学生員 〇杉町 悠真 京都大学大学院 正会員 古川 愛子 神鋼鋼線工業㈱ 正会員 武市 知大

## 1. 研究の背景と目的

斜張橋をはじめとするケーブル構造物はケーブルの 張力で荷重を支える構造をしており、施工および維持 管理の上で所定の張力を満足しているか確認すること が重要である.現在の実務では、主に高次振動法によってケーブルの張力が推定されている.高次振動法は 複数の固有振動数からケーブルの張力と曲げ剛性を同 時に推定する手法であるが、ダンパーのない単一ケー ブルを対象とした張力推定手法である.従って、空力 振動を抑制するためにダンパーの設置されたケーブル では張力推定が困難である.そこで、ダンパーを有す るケーブルを対象とした張力推定手法が提案されてき たり.

ダンパーの設計では、ダンパーの種類毎に異なる複素剛性モデルが用いられる。これまでに提案されたダンパー付きケーブルの張力推定手法では、設計で用いられている複素剛性モデルによりダンパーを定式化していた<sup>1)</sup>. しかし、実際のダンパーは必ずしも設計式通りの挙動をしておらず、既往研究では、ダンパーの複素剛性モデルと実挙動が異なることが原因で、張力の推定結果に誤差が含まれる問題点が指摘された<sup>1)</sup>.

この問題を解決するために、実際のダンパー挙動に 近い改良型の複素剛性モデルが提案されたが<sup>2)</sup>、モデル 化誤差を完全に除去することはできなかった.

以上を踏まえて本研究では、ダンパーモデルに依存 しない、ダンパー付きケーブルの新たな張力推定手法 を開発することを目的とする.

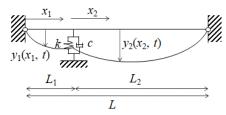


図 1 ダンパー付ケーブルの模式図 (粘性せん断ダンパーの例)

## 2. 旧手法と新手法の違い

図 1 のようにケーブルを張力のかかったはりとみなしたとき、運動方程式は式(1)のように表される.

$$EI\frac{\partial^4 y_m}{\partial x_m^4} + \rho A \frac{\partial^2 y_m}{\partial t^2} - T \frac{\partial^2 y_m}{\partial x_m^2} = 0 \quad (m = 1,2)$$
 (1)

ここで、 $x_m$ は座標、 $y_m$ はたわみ、Tは張力、EI は曲げ 剛性、 $\rho$ は密度、Aは断面積を表す。mはケーブルの領域を表すインデックスで、ダンパーより左側が 1、右側が 2 である。式(1)の一般解は式(2)のように表される。ここで、 $\alpha$ 、 $\beta$ は張力T、曲げ剛性EI、固有振動数fを含む式(3)(4)で表される変数である。

$$Y_1 = C_1 \cos \alpha x_1 + C_2 \sin \alpha x_1 + C_3 e^{\beta x_1} + C_4 e^{-\beta x_1}$$
  

$$Y_2 = D_1 \cos \alpha x_2 + D_2 \sin \alpha x_2 + D_3 e^{\beta x_2} + D_4 e^{-\beta x_2}$$
(2)

$$\alpha = \sqrt{\left(\frac{T}{2EI}\right)^2 + \frac{\rho A (2\pi f)^2}{EI} - \frac{T}{2EI}}$$
 (3)

$$\beta = \sqrt{\left(\frac{T}{2EI}\right)^2 + \frac{\rho A(2\pi f)^2}{EI}} + \frac{T}{2EI}$$
 (4)

式(2)は $C_1 \sim C_4$ ,  $D_1 \sim D_4$ の 8 つの積分定数を含んでいるため, 8 つの境界条件が必要となる.

既往研究で提案された旧手法 <sup>1)</sup>では,[1]両端の境界条件(たわみ 0,曲げモーメント 0)で4式,[2]ダンパー設置点における連続条件(たわみ,たわみ角,曲げモーメント)で3式,[3]ダンパー設置点における力のつり合い式で1式,の計8つの境界条件式を用いて固有振動数fから張力等を推定するための制約式を導出していた.しかし,最後の[3]ダンパー設置点における力のつり合い式にダンパーの複素剛性モデルを用いるため,ダンパーのモデル化誤差の影響が張力の推定結果に表れてしまう.

本研究で提案する新手法は,[1]の4式,[2]の3式に加えて,[4]2点のフーリエ振幅比の理論値と計測値が一致するという条件式,を用いて制約式を導出する. ダンパーの複素剛性モデルを用いないため,ダンパー

Yuma SUGIMACHI, Aiko FURUKAWA and Tomohiro TAKEICHI sugimachi.yuuma.86x@st.kyoto-u.ac.jp

のモデル化誤差の影響を受けない.

次に、新手法における未知数と制約式の数について説明する。ダンパー付きケーブルでは固有振動数の理論値は複素数となるが、精度よく計測できるのは実数部のみであるため、虚数部は未知数として扱う。つまり、未知数は張力T、曲げ剛性EI、各モードの固有振動数の虚数部であり、n次モードまで用いる場合、未知数は計2+n個となる。一方の制約式については、ケーブル上の3点で加速度を計測し、1,2点目、1,3点目の2組のフーリエ振幅比を用いるとすれば、計2n個となる。「制約式の数 $\geq$ 未知数の数」とするには、「 $2n \geq 2+n$ 」、すなわち「 $n \geq 2$ 」となり、2 つ以上のモードについて固有振動数と3点のフーリエ振幅が必要となる。

## 3. 模型実験における新手法の有効性検証

模型実験結果に旧手法と新手法を適用し、新手法の有効性を検証する。実験装置の概要を図 2 に示す。ケーブルは外径 28.6mm,長さ 61.8m の PC 鋼より線,ダンパーは高減衰ゴムダンパーである。表 1 のようにケーブル張力(ロードセル値),ダンパーの設置位置(計測値),ばね定数k(設計値),損失係数 $\gamma$ (設計値)を変えて 26 ケース実施した。ダンパーの複素剛性の設計式は, $k^*=ku+jkv$  ( $u=1/\sqrt{1+\gamma^2}$ ,  $v=\gamma/\sqrt{1+\gamma^2}$ )である。既往研究で,このダンパーの実挙動に近い改良型の複素剛性モデル $k^*=ku+j(kv+c(2\pi f)^2)$ が提案されている 20.

フーリエ振幅を計測するための加速度計設置位置  $(p_1, p_2, p_3)$  は供試体により若干異なるが、概ね 1m, 1.5m, 2m である. 低い方から 7 つの固有振動数を旧手法に入力し、低い方から 7 つの固有振動数とフーリエ振幅を新手法に入力し、張力を推定した.

張力の推定結果を図3に示す. 縦軸は表1に示す供試体番号,縦軸は張力の推定値をロードセル値で除した値であり、1に近いほど精度が高い. 旧手法では、ダンパーの複素剛性モデルに設計式を用いた場合と改良式を用いた場合の2通りの結果を示す. 図3から、新手法が旧手法を上回る精度で推定できているケースが多いうえ、新手法ではダンパーのモデル式を改良するなどの作業が不要であり、新手法が精度と実用性を兼ね備えた手法であることが示された.

## 4. 結論

ダンパーを有するケーブルにおいてダンパーのモデル式を必要としない張力推定手法を開発し,精度,実用性において新手法の有効性を確認した.

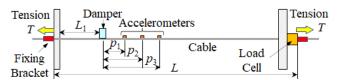
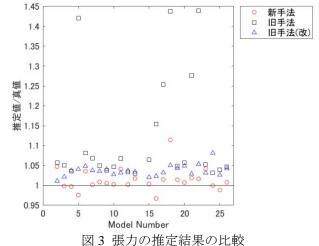


図2 模型実験の供試体概要

表1 ケーブル張力とダンパー諸元

供試	ケーブル	ダンパー		
体 No.	張力真値 (kN)	相対位 置 <i>L</i> <sub>1</sub> / <i>L</i>	ばね定数 <i>k</i> (kN/m)	損失係数γ
1	177.36	0	0	0
2	180.19	0.04	25	0.61
3	180.86	0.07	25	0.61
4	181.03	0.1	25	0.61
5	181.2	0.15	25	0.61
6	176.02	0.04	50	0.55
7	178.86	0.07	50	0.55
8	179.02	0.1	50	0.55
9	179.36	0.15	50	0.55
10	176.02	0.04	72	0.62
11	175.02	0.07	72	0.62
12	172.85	0.1	72	0.62
13	171.68	0.15	72	0.62
14	381.43	0	0	0
15	374.75	0.04	25	0.61
16	376.42	0.07	25	0.61
17	378.59	0.1	25	0.61
18	377.92	0.15	25	0.61
19	377.09	0.04	50	0.55
20	376.92	0.07	50	0.55
21	376.59	0.1	50	0.55
22	376.75	0.15	50	0.55
23	377.09	0.04	72	0.62
24	377.25	0.07	72	0.62
25	377.59	0.1	72	0.62
26	377.75	0.15	72	0.62
1 45 -				



**参考文献** 1) A Furukawa et al.: Tension estimation method for cable with damper using natural frequencies with uncertain modal order, Front. Built Environ. 8:812999, 2022. 2) 古川愛子他: 固有振動数を利用したダンパーを有するケーブルの張力推定手法の改良,第76回土木学会年次学術講演会,I-135, 2021.