斜円柱に発生する空力振動の風洞実験

東京理科大学大学院 学生員 〇笹川 一磨 東京理科大学理工学部 非会員 野村 智弘

東京理科大学理工学部 フェロー 木村 吉郎

独立行政法人 労働安全衛生総合研究所 正会員 大幢 勝利

1. 序論

斜張橋の単独ケーブルに生じる空力振動現象には、代表的なものとして、ケーブル背後に形成されるカルマン渦の発生 周期とケーブルの流れ直角方向の振動数が一致する共振現象である「カルマン渦励振」と、降雨時に発生する「レインバイブレーション」がある。ところが、近年、無降雨時に「カルマン渦励振」以上の風速で大振幅の振動が観測されている。この大振幅振動に関連して、実験が行われてきたが、現象の再現性は良くない。同様の現象は一般の円柱部材で発現する可能性もあり、本研究では、それを実験で再現することを目的とした。

2. 実験方法

実験は、独立行政法人労働安全衛生総合研究所の回流式風洞(測定部寸法:2.0m×2.3m、風速範囲:0.25m/s~25.0m/s)を用いて行った。円柱模型は、外径 D=114mm の塩ビ管を用い、内側のアルミパイプで剛性を確保し、長さは1.3m、質量は約5kgである。模型は図1、2に示す様に風路内に主流方向を含む鉛直面内に、偏角が30°となるように、風路の天井と床にコイルバネを介して支持している。引張バネの片端には、順に、ターンバックル、板ばね、固定金具を直列につないでいる。板ばねにはひずみゲージを貼付し、主として伸びひずみを測定した。バネの諸元を表1に示す。引張バネの長さは無風時に模型が30°となる様に静的な釣り合いを考えて設計した。

振動観測はビデオカメラと板ばねの伸びひずみにより簡 易的に行った。ビデオカメラは円柱模型の風下側に設置し、 振動の様子を観察した。

3. 応答実験結果

模型の振幅は、板ばねの伸びひずみと線形関係ではなかったので、模型の振動はビデオカメラの動画から簡易的に求めた. 方法としては、PC 上で動画をコマ送りし、画面上の振幅と円柱模型の径を測り、実物の円柱模型の径と比を取ることで振幅を求めた. ただし、ひずみゲージから得られた振動



図1 模型概要



図2 模型支持部

表1 バネの諸元

引張バネ	(上)	引張バネ(下)	
自然長	バネ定数k	自然長	バネ定数k
[mm]	[N/mm]	[mm]	[N/mm]
543	0.587	149	0.482

キーワード 雨なし振動, 斜張橋ケーブル, ドライギャロッピング, レインバイブレーション, 渦励振連絡先 〒278-8510 千葉県野田市山崎 2641 東京理科大学理工学部土木工学科橋梁研究室

数は模型の振動数と対応していると考え、模型の固有振動数とした.後述する、りん青銅製の板ばねでは、1.00~4.23[Hz]、ステンレス製の板ばねでは、0.93~1.13[Hz]となった.

振動応答の結果を**表2**に示す. 振幅は、片振幅ではなく、全振幅で表記している. 大振幅の振動は何秒その振動が続いたかも示す. それ以外の特に秒数を明記していない振動は、数秒~20 秒の間振動している. また、全ての振動にローリングが見られた. ローリングとは、模型を流下方向から正面に見た時に、模型が左右に振動する際、振動とともにそれぞれ時計・反時計周りに回転する現象を指している. 11/19 では板ばねはりん青銅製を使用していたが、疲労破壊しやすかったため、11/22 からはステンレス製を使用している. 前述したように、固有振動数はそれぞれ大きく異なっているため、11/19 と 11/22~12/20 とでは異なる現象を捉えている可能性があることに留意されたい. また12/10 からは円柱後方にタフトを装着して流れを観察した.

11/19 の結果では、5~11m/s の振幅は変わらず、それ以 上の風速では、風速の増加とともに振幅も増加した. 11/22 の結果では、11/19 と同じ風速域において、同じ振幅が得 られた. 11/25 の結果では、風速の増加とともに振幅も増 加したものの、11/19の同じ風速における振幅とは値が異 なる. また風速 17m/s において, 大振幅の振動が見られた. 12/13 では, 風速が 21m/s 以上の風速では, 全振幅で 2D 以 上の振動が見られた. ローリングによって励振力が働き, 振幅を大きくしているのではないかと考え, 15, 16, 18, 20m/s の風速において、手で模型をローリング振動が生じ るように加振してみたが、振動は大きくならず、加振する 前の状態に戻った. 12/16, 17 の結果では、風速が 20m/s の時に初めて全振幅が約 2D の振動が見られ、風速 13~ 17m/s の振幅にも違いが見られる. 12/20 の結果では、いず れも風速が 21~22m/s の時に大振幅の振動が見られたもの の、振幅の大きさや、風速が変化した時の振幅の変化が異 なる.

4. まとめ

本研究では、斜円柱の空力振動の再現を試みた. 得られた知見は以下の通りである.

- 1) 風速が 21[m/s]を超えると,全振幅で 2D 以上の振動が 発生することが多かった.
- 2) 本研究で得られた応答は再現性が悪く、その原因を明らかにしていく必要がある.

表 2 振動応答結果

表 2 振				
		測定		
日付	風速	時間	観察された現象	
	[m/s]	[min]		
	5 ~ 11		全振幅0.27Dの振動	
11/19	12		全振幅0.30Dの振動	
	13		全振幅0.35Dの振動	
	14		全振幅0.65Dの振動	
	15	5	全振幅0.68Dの振動	
11/22	5 ~ 10	5		
11/25	11, 12	5	全振幅0.14Dの振動	
	13		全振幅0.22Dの振動	
	14		全振幅0.16D	
	15		全振幅0.27Dの振動	
	16	5	全振幅0.73Dの振動	
	17	3	全振幅1.1D以上の振動,	
	10	-	模型保護のため測定中止	
12/10	10 5		全振幅0.19Dの振動 全振幅0.14Dの振動	
12/10	5		主派幅0.14Dの振動 全振幅0.14Dの振動	
	21 24.6	1	主振幅2.00の振動[1min] 全振幅3.5Dの振動[1min]	
	5		主振幅3.3000振動[IIIIII] 全振幅0.18Dの振動	
12/13			ムギしローロンドナルナナ	
	15	2.5	振動せず	
	17	2.5	全場幅0.11Dの場動	
		0.5	わざとローリングさせても	
	18	2.5	振動せ 9	
	1.0	0.5	わざとローリングさせても	
	16	2.5	振動せず	
	24.5	3	全振幅2.7Dの振動[1min]	
	20	3	わざとローリングさせても	
	20	J	振期せす	
	23.7 5		全振幅1.3Dの振動[10s],	
		一度模型を手で止めても		
			同じ振幅で振動が発生	
	23.7	5	全振幅2.8Dの振動	
	23.7	5	全振幅3.0Dの振動[90s]の後,	
	10 11		土 派 伸いけい 派 判し	
	10, 11		全振幅0.14Dの振動	
	12 13		全振幅0.18Dの振動 全振幅0.35Dの振動	
12/16	14		主振幅0.33Dの振動 全振幅0.43Dの振動	
	15	5	4 1-1-	
	16		全振幅0.38Dの振動	
	17	5	A 1-1-	
	18	5		
	19	5		
	19.5	5		
12/17	19.6	5	全振幅0.4Dの振動	
	20		全振幅1.5Dの振動	
	20		全振幅2.0Dの振動[5min]	
	18.3~	5	風速22.0[m/s]時に	
	10.5	J	全振幅2.3Dの振動	
			風速21.4[m/s]時に	
12/20	20~ 5	全振幅2.3Dの振動[10s],		
			風速を上げると治まる	
	20~	5	風速21.2[m/s]時に	
		全振幅1.8Dの振動[1min]		
	20.8~	5	風速22.0[m/s]時に	
			全振幅2.6Dの振動[50s]	
			風速21.7[m/s]時に 会振幅4.7Dの振動(4.1.00.]	
	20.8~ 5	金素		
			風迷を22.U[m/s]まじ	
			上げると治まる	