

I - B 69

超長大吊橋の偏平箱桁の空力特性改善対策

日立造船 正会員 植田利夫 正会員 田中 洋 非会員 山口映二

1. まえがき 中央支間2500m, 全長5000mの6車線の超長大吊橋に桁高5mの偏平箱桁を適用する場合に耐フラッター性能を改善する対策として, 中央に開口を設け, その中央に鉛直スタビライザー(V. S)を設置する案の検討を進めてきた<sup>(1)</sup>. 2次元ばね支持試験の結果, 開口幅5mでV. Sの上・下の突出高 $h_u = h_L = 1.5m$ (図1(b), 断面B)が比較的良好で, 開口部を閉塞した基本断面(図1(a), 断面A)に対して耐フラッター性能をかなり向上させることができた<sup>(2)</sup>.

しかし, 三分力試験<sup>(3)</sup>をもとに解析した有風時のねじれ変形を考慮した3次元マッド<sup>(4)</sup>連成フラッター解析の結果では設計の目標とするフラッター限界風速80m/sを下回った. そこで, さらに耐フラッター性能を向上させる対策として桁両端部の各上下面に幅2mの導流板<sup>(5)</sup>(ここでは水平スタビライザー-H. Sと称す)を併用する案(図1(c), 断面C)について検討した結果を述べる.

2. 2次元ばね支持試験結果

縮尺1/80の剛体部分模型を用いた2次元ばね支持試験による振動応答から求めた連成フラッターの発生風速を図2に示す. 振動諸元は表1のとおりである. 図2には断面A, B, Cの他H. Sのみ設置した断面Dの結果を比較している. 断面Cのフラッター発生風速は約80m/sであり, 設計目標値をほぼ満たしている.

一方, H. Sのみ設置した断面Dは $\alpha = -3^\circ, 0^\circ$ で約60m/s,  $\alpha = +3^\circ$ で約25m/sであって, H. S単独では十分な耐風対策とにならない. あくまでもV. SとH. Sの併用で耐フラッター性能が大幅に改善されることがわかった.

表1 振動諸元

重畳(t/m)	38.2	
(ケーブル+吊構造)		
質量慣性モーメント ( $t \cdot m^2 \cdot s^2 / m$ )	869	
(ケーブル+吊構造)		
振動数 (Hz)	鉛直たわみ	0.0523
	ねじれ	0.133
振動数比	2.55	

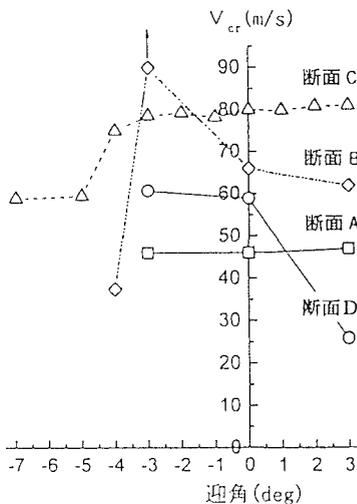


図2 フラッター発生風速

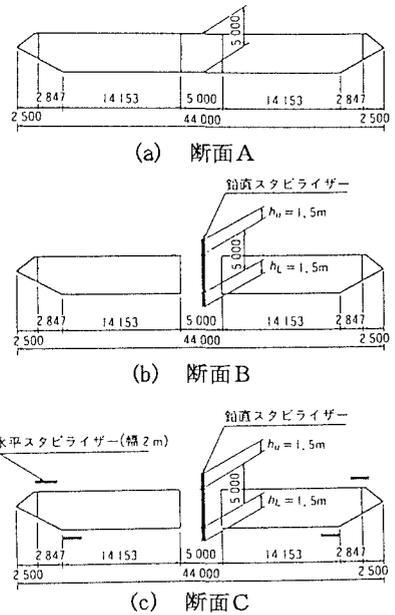


図1 検討対象断面

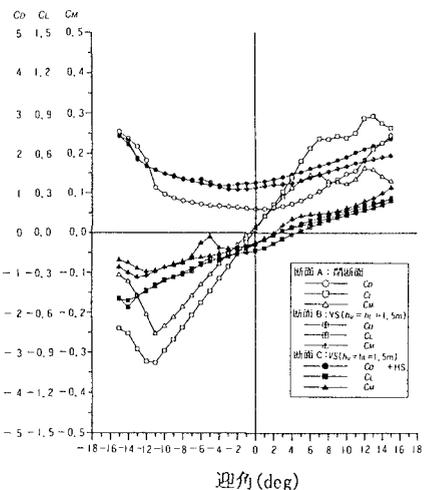


図3 三分力係数

キーワード : 長大吊橋, 偏平箱桁, 鉛直スタビライザー, 水平スタビライザー, 連成フラッター  
〒559-0034 大阪市住之江区南港北1-7-89 TEL 06-569-0098 FAX 06-569-0102

**3. 静的変形解析結果** 断面Cの三分力係数を断面A, Bと比較して図3に示す。抗力はV, Sの設置による受風面積増により大きくなるが, H, Sの併用によりさらに若干大きくなっている。揚力・モーメントについては係数の勾配は大幅に低減している。H, Sを設置すると迎角によるモーメントの変動は少なくなる。断面B, Cに関して $\alpha=0^\circ$ の風作用時の80m/sの静的ねじれ変形は図4のとおりで、いずれも全ハブにわたり負のねじれ変形が発生するが、 $-2.5'$ 弱で相対迎角は比較的小さい。

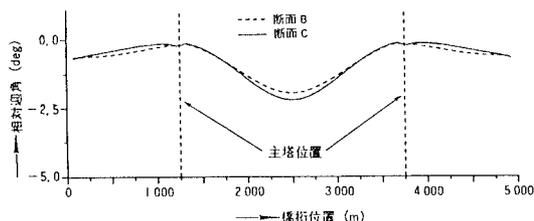


図4 静的ねじれ変形(80m/s,  $\alpha=0^\circ$ )

**4. 3次元フラッター連成フラッター解析結果** 断面Cについて求めたFlutter derivativesの中、連成フラッター発生への寄与が大きい $A_2^*$ ,  $A_1^*$ ,  $H_3^*$ を断面Bと比較して図5に示す。断面Cの $A_2^*$ は断面Bより若干小さく、 $A_1^*$ はかなり小さいが、 $H_3^*$ はほとんど変わらない。断面Cの風荷重作用時の変形を考慮した3次元フラッター連成フラッター解析結果を断面Bと比較して図6に示す。有風時の変形を考慮してもその変形量が小さく、この迎角範囲内では空力特性の低下も小さいことからフラッター発生風速は変形を考慮しない場合より若干低下するに過ぎない。フラッター発生時のモードをみると、鉛直たわみ1次とねじれ1次の寄与が大きいことから、2次元ばね支持試験結果と大差ないフラッター発生風速になっており、ほぼ設計目標値80m/sを満たしている。

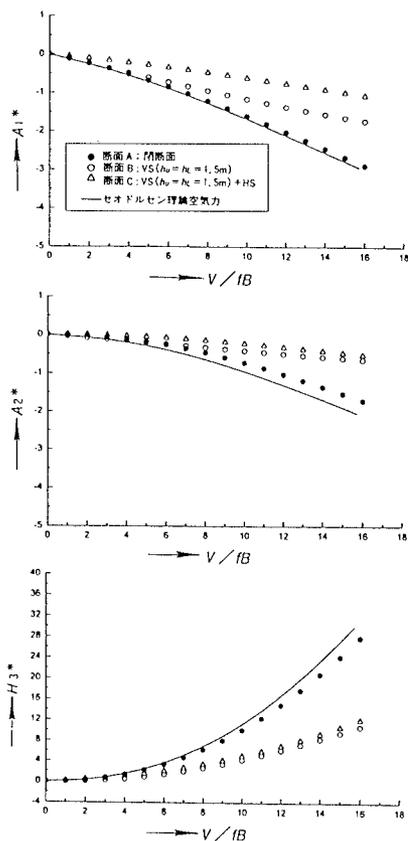


図5 Flutter Derivatives

**5. あとがき** 偏平箱桁の中央部を開口した2-BOXタイプで鉛直スウェイと水平スウェイを併用すれば耐フラッター性能を大幅に向上させることがわかった。今後、超長大吊橋の耐風設計に参考となれば幸いである。

本成果は建設省土木研究所, 本州四国連絡橋公団, (財)土木研究センターおよび民間企業8社からなる共同研究「耐風性および経済性に優れた超長大橋の開発」の一環として実施したものである。

**参考文献**

- (1) 植田利夫, 田中 洋, 松下泰弘: 超長大吊橋の偏平箱桁の耐風性改善策, 土木学会第51回年次学術講演会概要集, I - A208, 平成8年9月
- (2) 植田利夫, 田中 洋, 松下泰弘: 鉛直スウェイと水平スウェイ付偏平箱桁を有する超長大吊橋のフラッター特性, 土木学会第52回年次学術講演会概要集, I - B66, 平成9年9月
- (3) 佐藤弘史, 鳥海隆一, 日下部毅明: 開口部を有する箱桁のフラッター特性に関する研究, 土木学会第50回年次学術講演会概要集, I - B691, 平成7年9月

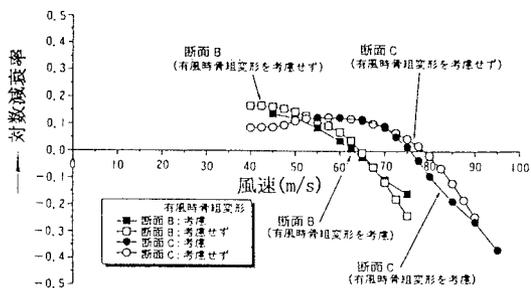


図6 3次元フラッター解析結果