天然ゴム系積層ゴムの水平・上下連成部材モデルの構築に関する研究 その2.シミュレーション解析結果

Study on construction of mechanical model for behavior of natural rubber bearings under combined loads of compression and shear Part2. Results of simulation analysis

> ○阿久戸信宏¹, 秦一平¹, 郭鈞桓², 藤生浩純³ *Nobuhiro Akuto¹, Ippei Hata¹, Chunhuan Kuo², Hirozumi Fujiu³

Abstract: In this paper, a simulation analysis was conducted using the proposed model of Natural rubber bearings. The seismic ground motions were input same time in two directions, horizontally and vertically. The analysis results show that the time response of the proposed model with the horizontal and vertical dependency is significantly different from that of other models without the dependency.

1. はじめに

前報その1では,積層ゴムの面圧変動について考慮 するため,水平・上下連成部材モデルの提案をした.

本報その2では,提案した部材モデルの妥当性について検証するため,天然ゴム系積層ゴムの縮小試験体を用いた水平・鉛直性能試験結果と比較確認する.さらに,提案する部材モデルの連成解析を実施し時刻歴応答結果について考察する.

2. 性能試験概要

天然ゴム系積層ゴムを用いた水平・鉛直性能試験を 実施するためのセットアップ図をFig.1に示す.性能検 証試験には,油圧アクチュエータ(最大加力:±400[kN], 最大ストローク:±200[mm],最大速度:1.0[m/s])を3 台使用する.試験では,油圧アクチュエータ2台と載 荷梁を用いて試験体に面圧を負荷させ,1台の油圧ア クチュエータで試験体に水平変形を与える.試験体に 負荷される鉛直荷重と水平荷重は3軸ロードセル(水 平2方向±150[kN],鉛直方向1[MN])を用い,試験体 の水平及び鉛直変形は変位センサを用いて計測する.

試験に用いる試験体諸元及び試験条件を Table1, Table2 に示す. 各試験で加振周期 4.0[s]の正弦波振幅を 与える. なお, Table2 の数字は加振波形のサイクル数 を示す. 水平性能試験は所定の面圧を負荷した状態で, せん断ひずみを与える圧縮せん断試験とする. 試験条 件は基準面圧 $\sigma_0 = 0$ [MPa]から $\sigma_0 = 15$ [MPa]の 4 水 準, せん断ひずみ γ は $\gamma = 0.5$ [-]から $\gamma = 3.0$ [-]の 6 水準の計 24 ケースを実施する. 鉛直性能試験は試験 体にオフセットせん断ひずみを与えた状態で基準面圧 $\sigma_0 \pm 30$ [%]に相当する鉛直荷重を与える. 試験条件は 基準面圧 5[MPa]から 15[MPa]の 3 水準,オフセットせん断ひずみ γ_0 は $\gamma_0 = 0$ [-]から $\gamma_0 = 0$ [-]の 7 水準の計 21 ケースを実施する.

各性能試験より得られた3サイクル目の復元力特性 を抽出し部材剛性を評価する.各入力方向に対する剛 性評価式および概要図を Fig.1 に示す.

Table1 Parameters of specimen								
G A		4	σ_0	γ	k	h0	k_{v0}	
[N/mm ²]		m²]	[MPa]	[-]	[KN	/m]	[kN/m]	
0.392 39		800	15	1.0	34	48 850000		
Table2 Test conditions								
Horizontal					(-		
perform	ance test	50	100	150	200	250	300	
σ ₀ [MPa]	0	3	3	3	3	3	3	
	5	3	3	3	3	3	3	
	10	3	3	3	3	3	3	
	15	3	3	3	3	3	3	
Ver	tical	γ_0						
performance test		0	50	100	150	200	250	
σ ₀ [MPa]	5	3	3	3	3	3	3	
	10	3	3	2	2	2	3	
Vertical force direction ,								
						Load cell		
						Specimen		
Force beam							beam	
							itor	
Horizontal vibration direction Unit : mm							: <i>mm</i>	
Fig.1 Test setup								

3. 性能確認試験結果

Fig.3 に部材性能試験結果を示す.また,本研究で提案した部材剛性評価式を用いて算出した剛性を理論値

1:日大理工・教員・建築 2:日大理工・任期制職員・建築 3:日大理工・院(前)・建築

とし、抽出した試験結果と比較する.理論値に用いる 各諸元は、性能使用に記載されている値を用いる.

Fig.3 (a), (b) に水平性能試験結果を示す. グラフ の縦軸は、面圧依存性を考慮していない場合の水平剛 性 kho に対する本研究で提案したモデルの剛性評価 式より算出した剛性値の比率である. なお, 理論値の 算出に用いるせん断弾性係数 G は、試験結果から得 られた面圧およびせん断ひずみ依存性を考慮している. Fig.3 (a) より, 概ね一致していることが確認できる.

Fig.3 (c) から (d) に鉛直性能試験結果を示す. 試験 結果より、試験値と理論値が概ね一致していることが 確認できる.また,低面圧下(5[MPa])では,試験値 が理論値よりも低い剛性値を示している. これは、面 圧が小さい試験条件の場合,積層ゴムが偏心曲げ状態 となり、曲げによる回転角の影響で浮き上がろうと軸 力に抵抗するため、鉛直変形が理論値よりも低い値で 計測されること^[1]が原因だと考えられる.



4. シミュレーション解析条件

(1) 式に示す1 質点系モデルを対象とした時刻歴応 答解析を実施する.数値積分法は平均加速度法(β= 1/4) とする. 入力地震動は Hachinohe1968^[2]の NS 波 と UD 波を用いる. 検討モデルは,各種依存性を考慮 しない Model-1(水平固有周期 4.0[s])を基準として, 瓜生らの部材剛性評価式を用いた Model-2, 提案した力 学モデルを用いた Model-3の計3モデルとする.なお, 入力地震波倍率はせん断ひずみ γ = 3.0 [-] となる地 震波倍率に調整する.また、水平・鉛直方向に内部減 衰として 初期剛性比例型で h = 0.01 付与している.

$$[M]\{\ddot{x}\} + [C]\{\dot{x}\} + [K]\{x\} = -[M]i\ddot{g}_h - [M]i\ddot{g}_v$$
(1)

5. 時刻歴応答解析結果

Fig.4 に時刻歴応答解析結果を示す. Fig.4 (a) のせん 断ひずみ波形より, Model1 と Model2 の応答に大きな 違いは見られないが,提案する Model3 の応答は約20[s] 以降から周期特性の変化が顕著であることが確認でき る. Fig.4 (b) の水平応答の結果については, Model3 よ り依存性の影響による若干の水平剛性の増大が確認で きる. Fig.4 (d) の鉛直応答については、水平変形によ る鉛直剛性の低下を考慮した Model2 と Model3 での大 きな変化はないことが確認できる.以上より、水平・ 鉛直の性能特性に連成作用を考慮した提案モデルは 時々刻々と変動する面圧に対して積層ゴムの挙動を模 擬した応答評価が可能であることを示した.また,本 提案モデルは各種要素(水平・鉛直・曲げ)を定義して いることから,各種要素試験との比較を行うことで, 精度向上を見込めると考えられる.



6. まとめ

本報その2では、提案した力学モデルの妥当性を検 討するため, 性能確認試験と比較を行い, 時刻歴応答 解析結果から面圧変動による影響について考察した.

参考文献

[1] 瓜生満,西川孝夫:免震用積層ゴムの剛性,変形及び限界特性に関する研究(せん断変形下における水平及び鉛 直方向特性について).日本建築学会構造系論文集.第479号.119-128.1996.1 [2] 松島豊:高層建築物の動的解析用地震動に関する研究。(財)日本建築センター,研究助成報告書 NO.9404,1994