

2023.7.24

2024.2.29

2024.10.11

2025.07.28追加

一般社団法人 日本免震構造協会

技術委員会耐風設計部会

免震建築物の耐風設計指針(2023) 正誤表

訂正箇所	誤	正																																																																																				
16 頁 1 行目	2) <u>SnLRB</u>	2) SnRB																																																																																				
29 頁下から 8 行目 146 頁下から 1 行目 152 頁下から 2 行目	413-414,	413-418,																																																																																				
155 頁 18 行目	まず式(6)を解いて最大変動変位 X' を求め、次に、式(5)を解いて平均変位 X_m および最大変位 $X_{\max}=X_m+X'$ を求めることができる。	式(5)、(6)を解いて最大変動変位 X' および平均変位 X_m を求め、さらに最大変位 $X_{\max}=X_m+X'$ を求めることができる。																																																																																				
182 頁 7 行目	に対してはランク A と評価される。	に対して弾性範囲にとどまると評価される。																																																																																				
197 頁下から 2 行目	風直交方向で <u>0.053</u> あり、	風直交方向で <u>0.059</u> であり、																																																																																				
198 頁 表 15	<table><tr><th>風直交方向</th><th>風方向</th><th>風直交方向</th></tr><tr><td>0.0005265</td><td>0.0001890</td><td>0.0005265</td></tr><tr><td><u>0.0001610</u></td><td>0.0000000</td><td>0.0000000</td></tr><tr><td><u>0.0001387</u></td><td>0.0002775</td><td><u>0.0002775</u></td></tr><tr><td><u>0.0001152</u></td><td>0.0002305</td><td><u>0.0002305</u></td></tr><tr><td><u>0.0000987</u></td><td>0.0005923</td><td><u>0.0005923</u></td></tr><tr><td><u>0.0000760</u></td><td>0.0007596</td><td><u>0.0007596</u></td></tr><tr><td><u>0.0000602</u></td><td>0.0007825</td><td><u>0.0007825</u></td></tr><tr><td><u>0.0000476</u></td><td>0.0011432</td><td><u>0.0011432</u></td></tr><tr><td><u>0.0000358</u></td><td>0.0013586</td><td><u>0.0013586</u></td></tr><tr><td><u>0.0000285</u></td><td>0.0018800</td><td><u>0.0018800</u></td></tr><tr><td><u>0.0000197</u></td><td>0.0023489</td><td><u>0.0023489</u></td></tr><tr><td><u>0.0000141</u></td><td>0.0030431</td><td><u>0.0030431</u></td></tr><tr><td></td><td>0.1656237</td><td><u>0.0531755</u></td></tr></table>	風直交方向	風方向	風直交方向	0.0005265	0.0001890	0.0005265	<u>0.0001610</u>	0.0000000	0.0000000	<u>0.0001387</u>	0.0002775	<u>0.0002775</u>	<u>0.0001152</u>	0.0002305	<u>0.0002305</u>	<u>0.0000987</u>	0.0005923	<u>0.0005923</u>	<u>0.0000760</u>	0.0007596	<u>0.0007596</u>	<u>0.0000602</u>	0.0007825	<u>0.0007825</u>	<u>0.0000476</u>	0.0011432	<u>0.0011432</u>	<u>0.0000358</u>	0.0013586	<u>0.0013586</u>	<u>0.0000285</u>	0.0018800	<u>0.0018800</u>	<u>0.0000197</u>	0.0023489	<u>0.0023489</u>	<u>0.0000141</u>	0.0030431	<u>0.0030431</u>		0.1656237	<u>0.0531755</u>	<table><tr><th>風直交方向</th><th>風方向</th><th>風直交方向</th></tr><tr><td>0.0005265</td><td>0.0001890</td><td>0.0005265</td></tr><tr><td>0.0004763</td><td>0.0000000</td><td>0.0000000</td></tr><tr><td>0.0003843</td><td>0.0002775</td><td>0.0007687</td></tr><tr><td>0.0002668</td><td>0.0002305</td><td>0.0005336</td></tr><tr><td>0.0001946</td><td>0.0005923</td><td>0.0011676</td></tr><tr><td>0.0001468</td><td>0.0007596</td><td>0.0014682</td></tr><tr><td>0.0001101</td><td>0.0007825</td><td>0.0014317</td></tr><tr><td>0.0000774</td><td>0.0011432</td><td>0.0018568</td></tr><tr><td>0.0000515</td><td>0.0013586</td><td>0.0019573</td></tr><tr><td>0.0000377</td><td>0.0018800</td><td>0.0024860</td></tr><tr><td>0.0000247</td><td>0.0023489</td><td>0.0029338</td></tr><tr><td>0.0000164</td><td>0.0030431</td><td>0.0035446</td></tr><tr><td></td><td>0.1656237</td><td>0.0589075</td></tr></table>	風直交方向	風方向	風直交方向	0.0005265	0.0001890	0.0005265	0.0004763	0.0000000	0.0000000	0.0003843	0.0002775	0.0007687	0.0002668	0.0002305	0.0005336	0.0001946	0.0005923	0.0011676	0.0001468	0.0007596	0.0014682	0.0001101	0.0007825	0.0014317	0.0000774	0.0011432	0.0018568	0.0000515	0.0013586	0.0019573	0.0000377	0.0018800	0.0024860	0.0000247	0.0023489	0.0029338	0.0000164	0.0030431	0.0035446		0.1656237	0.0589075
風直交方向	風方向	風直交方向																																																																																				
0.0005265	0.0001890	0.0005265																																																																																				
<u>0.0001610</u>	0.0000000	0.0000000																																																																																				
<u>0.0001387</u>	0.0002775	<u>0.0002775</u>																																																																																				
<u>0.0001152</u>	0.0002305	<u>0.0002305</u>																																																																																				
<u>0.0000987</u>	0.0005923	<u>0.0005923</u>																																																																																				
<u>0.0000760</u>	0.0007596	<u>0.0007596</u>																																																																																				
<u>0.0000602</u>	0.0007825	<u>0.0007825</u>																																																																																				
<u>0.0000476</u>	0.0011432	<u>0.0011432</u>																																																																																				
<u>0.0000358</u>	0.0013586	<u>0.0013586</u>																																																																																				
<u>0.0000285</u>	0.0018800	<u>0.0018800</u>																																																																																				
<u>0.0000197</u>	0.0023489	<u>0.0023489</u>																																																																																				
<u>0.0000141</u>	0.0030431	<u>0.0030431</u>																																																																																				
	0.1656237	<u>0.0531755</u>																																																																																				
風直交方向	風方向	風直交方向																																																																																				
0.0005265	0.0001890	0.0005265																																																																																				
0.0004763	0.0000000	0.0000000																																																																																				
0.0003843	0.0002775	0.0007687																																																																																				
0.0002668	0.0002305	0.0005336																																																																																				
0.0001946	0.0005923	0.0011676																																																																																				
0.0001468	0.0007596	0.0014682																																																																																				
0.0001101	0.0007825	0.0014317																																																																																				
0.0000774	0.0011432	0.0018568																																																																																				
0.0000515	0.0013586	0.0019573																																																																																				
0.0000377	0.0018800	0.0024860																																																																																				
0.0000247	0.0023489	0.0029338																																																																																				
0.0000164	0.0030431	0.0035446																																																																																				
	0.1656237	0.0589075																																																																																				

訂正箇所		
174 頁 10 行目	誤	6) 安井八紀, 吉江慶祐, 佐藤大樹, 大熊武司, 島岡俊輔: 風荷重の組合せを考慮した免震建築物の簡易風応答評価方法, 日本建築学会技術報告集, Vol.29, No.71, 74-79, 2023.2 7) 山田嘉昭: 有限要素法の基礎と応用シリーズ 6, 塑性・粘弾性, 培風館
	正	6)※安井八紀, 吉江慶祐, 佐藤大樹, 大熊武司, 島岡俊輔: 風荷重の組合せを考慮した免震建築物の簡易風応答評価方法, 日本建築学会技術報告集, Vol.29, No.71, 74-79, 2023.2 7) 山田嘉昭: 有限要素法の基礎と応用シリーズ 6, 塑性・粘弾性, 培風館 ※参考文献 6)の 76 頁 10～12 行目には、 $\left[K^{p(S)} \right], \left[K_S^{p(S)} \right] \text{は次のように表され、}$ $\left[K^{p(S)} \right] = \left[K^{p(L)} \right] - \frac{K_{1S}^2}{(K_{1S} + K_{2S})Q_{yS}^2} \begin{bmatrix} (Q_{DS}^{(S)})^2 & Q_{DS}^{(S)}Q_{LS}^{(S)} \\ sym. & (Q_{LS}^{(S)})^2 \end{bmatrix} \quad (24)$ $\left[K_S^{p(S)} \right] = K_{1S} [I] - \frac{K_{1S}^2}{(K_{1S} + K_{2S})Q_{yS}^2} \begin{bmatrix} (Q_{DS}^{(S)})^2 & Q_{DS}^{(S)}Q_{LS}^{(S)} \\ sym. & (Q_{LS}^{(S)})^2 \end{bmatrix} \quad (25)$ と記述されていますが、本指針 171 頁の式(73)、式(71)の記述が正しく、 $\left[K^{p(S)} \right], \left[K_S^{p(S)} \right] \text{は硬化率 } H_{kS} = K_{1S}K_{2S}/(K_{1S} - K_{2S}) \text{を考慮して、}$ $\left[K^{p(S)} \right] = \left[K^{p(L)} \right] - \frac{K_{1S}^2}{(K_{1S} + H_{kS})Q_{yS}^2} \begin{bmatrix} (Q_{DS}^{(S)})^2 & Q_{DS}^{(S)}Q_{LS}^{(S)} \\ sym. & (Q_{LS}^{(S)})^2 \end{bmatrix} \quad (24)$ $\left[K_S^{p(S)} \right] = K_{1S} [I] - \frac{K_{1S}^2}{(K_{1S} + H_{kS})Q_{yS}^2} \begin{bmatrix} (Q_{DS}^{(S)})^2 & Q_{DS}^{(S)}Q_{LS}^{(S)} \\ sym. & (Q_{LS}^{(S)})^2 \end{bmatrix} \quad (25)$ と訂正致します。

訂正箇所	誤	正
187 頁 5 行目	$\delta^{(\max)}=2.79\text{cm}$ から 2.89cm へと	$\delta^{(\max)}=2.78\text{cm}$ から 2.87cm へと
187 頁 7-8 行目	$\delta^{(r)}=1.16\text{cm}$ から 1.26cm へと	$\delta^{(r)}=1.15\text{cm}$ から 1.24cm へと
187 頁 表 12	下表のように修正	

(正)

表 12 再現期間 500 年の風荷重の組合せを考慮した免震層の変形の算定

		荷重指針による荷重								風洞実験に基づく荷重								付5)における算定式番号	
		風方向		組合せ1		組合せ2		組合せ3		風方向		組合せ1		組合せ2		組合せ3			
		D方向	L方向	D方向	L方向	D方向	L方向	D方向	L方向	D方向	L方向	D方向	L方向	D方向	L方向	D方向	L方向		
荷重	$\{Q^{(\max)}\}$	7,172	0	7,172	2,070	4,800	5,174	4,800	3,788	7,281	0	7,281	2,565	4,657	6,412	4,657	4,877		
	$\{Q^{(m)}\}$	3,218	0	3,218	0	3,218	0	3,218	0	2,907	0	2,907	0	2,907	0	2,907	0		
	$\{Q\}$	3,954	0	3,954	2,070	1,582	5,174	1,582	3,788	4,374	0	4,374	2,565	1,750	6,412	1,750	4,877		
クリープ性無視時	$\{\delta^{(m+)}\}$	0.73	0.00	0.73	0.00	0.73	0.00	0.73	0.00	0.66	0.00	0.66	0.00	0.66	0.00	0.66	0.00	(44)	
	降伏判定	$\kappa^{(L)}$	1.011		0.943		1.032		1.300		0.985		0.899		0.885		1.099		(47)
		$\kappa^{(S)}$	1.510		1.393		1.427		1.817		1.436		1.295		1.202		1.504		(48)
		鉛の降伏	弾性		降伏		弾性		弾性		降伏		降伏		降伏		弾性		
		鋼材の降伏	弾性		弾性		弾性		弾性		弾性		弾性		弾性		弾性		
	$\kappa^{(L)} > 1$	$\{\delta^{(\max)}\}$	1.63	0.00	—	—	1.09	1.18	1.09	0.86	—	—	—	—	—	—	1.06	1.11	(50)
	$\kappa^{(L)} \leq 1$ $\kappa^{(S)} > 1$	$\{Q^{(L)}\}$	—	—	6,947	1,952	—	—	—	—	7,216	0	6,838	2,305	4,456	5,675	—	—	(58)
		$\{\delta^{(L)}\}$	—	—	1.578	0.443	—	—	—	—	1.639	0.000	1.553	0.523	1.012	1.289	—	—	(57)
		$\{Q^{(L)}\}$	—	—	4,253	1,195	—	—	—	—	4,418	0	4,186	1,411	2,728	3,475	—	—	(59)
		$\{Q^{(L)}\}/Q_{VL}$	—	—	0.963	0.270	—	—	—	—	1.000	0.000	0.948	0.319	0.618	0.787	—	—	
		$K_1^{p(L)}, K_2^{p(L)}$	—	—	1,905	-702	—	—	—	—	1,707	0	1,983	-816	3,375	-1,309	—	—	(62)
		$K_1^{p(L)}, K_2^{p(L)}$	—	—	-702	4,206	—	—	—	—	0	4,403	-816	4,128	-1,309	2,735	—	—	
		$\det K^{p(L)} ^{*}$	—	—	7.518E+06		—		—		7.518E+06		7.518E+06		7.518E+06		—		
		$\{dQ^{(L-\max)}\}$	—	—	226	118	—	—	—	—	65	0	443	260	201	737	—	—	
		$\{d\delta^{(L-\max)}\}$	—	—	0.137	0.051	—	—	—	—	0.038	0.000	0.272	0.117	0.201	0.366	—	—	(63)
	$\{\delta^{(\max)}\}$	—	—	1.715	0.494	—	—	—	—	1.677	0.000	1.825	0.640	1.213	1.655	—	—	(56)	
	$\{\delta^{(\max)}\}$	1.63	0.00	1.71	0.49	1.09	1.18	1.09	0.86	1.68	0.00	1.82	0.64	1.21	1.65	1.06	1.11		
	$\{\delta^{(r)}\}$	0.00	0.00	0.09	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02	0.00	0.17	0.06	0.16	0.20	0.00	0.00	(46)	
クリープ性考慮時	$\{\delta^{(r)}\}$	0.90	0.00	0.90	0.47	0.36	1.18	0.36	0.86	0.99	0.00	0.99	0.58	0.40	1.46	0.40	1.11	(82)	
	状態(1)	$\{\delta^{(m+)}\}$	1.88	0.00	1.88	0.00	1.88	0.00	1.88	0.00	1.70	0.00	1.70	0.00	1.70	0.00	1.70	0.00	(83)
		$\{\delta^{(\max)}\}$	2.78	0.00	2.78	0.47	2.24	1.18	2.24	0.86	2.70	0.00	2.70	0.58	2.10	1.46	2.10	1.11	(84)
		状態判定	(1)		(2)		(1)		(1)		(1)		(1)		(1)		(1)		(80) (81)
	状態(2)	Q_S, θ	—	—	3,713	0.167	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(87) (88)
		X_m, Y_m	—	—	1,976	0.015	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(92) (93)
		Q_S, θ	—	—	3,715	0.167	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(87) (88)
		X_m, Y_m	—	—	1,971	0.015	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(92) (93)
		Q_S, θ	—	—	3,715	0.167	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(87) (88)
		X_m, Y_m	—	—	1,971	0.015	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(92) (93)
		Q_S, θ	—	—	3,715	0.167	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(87) (88)
		X_m, Y_m	—	—	1,971	0.015	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(92) (93)
		$\{\delta^{(m-)}\}$	—	—	1,971	0.015	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	$\{\delta^{(\max)}\}$	—	—	2,869	0.485	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(84)	
	$\{\delta^{(\max)}\}$	2.78	0.00	2.87	0.48	2.24	1.18	2.24	0.86	2.70	0.00	2.70	0.58	2.10	1.46	2.10	1.11		
	$\{\delta^{(r)}\}$	1.15	0.00	1.24	0.01	1.15	0.00	1.15	0.00	1.04	0.00	1.04	0.00	1.04	0.00	1.04	0.00	(85)	
	クリープ変形	1.15		1.15		1.15		1.15		1.02		0.87		0.89		1.04			

D方向:風方向		L方向:風直交方向		単位: kN, cm		*: 行列式の値		—: 条件に該当しない	
---------	--	-----------	--	------------	--	----------	--	-------------	--

D方向:風方向 L方向:風直交方向 単位:kN,cm *:行列式の値 —:条件に該当しない

訂正 箇所	誤	正
189 頁 表 13	下表のように修正	

(正)

表 13 再現期間 500 年の風荷重(荷重指針)の組合せによる隅柱直下の LRB 変形(単位:cm)

組合せ	風方向	風直交方向	ねじり	合計(最大)	変動成分振幅
1	(1.97±0.90,0.00)	(0.00,±0.02±0.47)	(±0.18,±0.18)	(1.97±1.07,±0.02±0.65)	1.25
2	(1.88±0.36,0.00)	(0.00,±0.00±1.18)	(±0.32,±0.32)	(1.88±0.68,±0.00±1.50)	<u>1.64</u>
3	(1.88±0.36,0.00)	(0.00,±0.00±0.86)	(±0.44,±0.44)	(1.88±0.80,±0.00±1.30)	1.53

注) 表記は(D 方向変形, L 方向変形)で, D 方向変形は平均成分±変動成分, L 方向変形は±平均成分±変動成分(複合同順)で, ここでの L 方向の平均成分は組合せ荷重の合力が降伏荷重を超えることによって生じる残留変形である。合計は各荷重による変形の単純和, 変動成分振幅は D・L 方向変形のベクトル和。変動成分と変動成分振幅の下線は, LRB の降伏変形を超えているが, 塑性化の影響を無視して算定した値である。

訂正 箇所	誤	正
190 頁 表 14	下表のように修正	

(正)

表 14 再現期間 500 年の風荷重(風洞実験)の組合せによる隅柱直下の LRB 変形(単位:cm)

組合せ	風方向	風直交方向	ねじり	合計(最大)	変動成分振幅
1	(1.70±0.99,0.00)	(0.00,±0.00±0.58)	(±0.18,±0.18)	(1.70±1.17,±0.00±0.77)	1.40
2	(1.70±0.39,0.00)	(0.00,±0.00±1.46)	(±0.35,±0.35)	(1.70±0.74,±0.00± <u>1.81</u>)	<u>1.95</u>
3	(1.70±0.39,0.00)	(0.00,±0.00±1.11)	(±0.46,±0.46)	(1.70±0.85,±0.00±1.57)	<u>1.78</u>

注) 表記は(D 方向変形, L 方向変形)で, D 方向変形は平均成分±変動成分, L 方向変形は±平均成分±変動成分(複合同順)で, ここでの L 方向の平均成分は組合せ荷重の合力が降伏荷重を超えることによって生じる残留変形である。合計は各荷重による変形の単純和, 変動成分振幅は D・L 方向変形のベクトル和。変動成分と変動成分振幅の下線は, LRB の降伏変形を超えているが, 塑性化の影響を無視して算定した値である。

訂正 箇所	誤	正
190 頁 下から 3 行目	クリープ変形考慮時で 3.17cm	クリープ変形考慮時で 3.16cm
192 頁 5-6 行目	それぞれ, 3.27cm, 3.31cm で, 建物 図心位置での 3.17cm よりねじれ変 形によって 0.10~0.14cm 増加して いる。	それぞれ, 3.26cm, 3.31cm で, 建物 図心位置での 3.16cm よりねじれ変 形によって 0.10~0.14cm 増加して いる。

免震建築物の耐風設計指針 正誤表

訂正箇所	誤	正																														
P.72 表 6	表 6 等価荷重振幅による簡易評価 <table border="1"> <thead> <tr> <th>等価荷重振幅 (対応実験)</th><th>繰返し変形性状</th><th>ランク</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0.33τ_y 未満 (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.66τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度はほぼ一定。 残留変形は非常に小さい。</td><td>ランク a または b</td></tr> <tr> <td>0.9τ_y 未満 (0.2±0.2MPa, 0.3±0.075MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.1MPa, 0.4±0.2MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 10℃程度。</td><td>ランク b</td></tr> <tr> <td>0.9τ_y 以上 (0.3±0.3MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_y 以上に 対応。 繰返し変形による加振振幅は 2 時間で初期の 1.35 倍程度増加する。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 15℃程度。</td><td>ランク c</td></tr> <tr> <td>1.0τ_d 以上 (0.4±0.4MPa)</td><td>これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。</td><td>ランク外</td></tr> </tbody> </table> ※α:風荷重動的成分を等価な一定振幅の正弦波に置換する際の換算係数を表す。	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク	0.33 τ_y 未満 (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.66 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度はほぼ一定。 残留変形は非常に小さい。	ランク a または b	0.9 τ_y 未満 (0.2±0.2MPa, 0.3±0.075MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.1MPa, 0.4±0.2MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 10℃程度。	ランク b	0.9 τ_y 以上 (0.3±0.3MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 以上に 対応。 繰返し変形による加振振幅は 2 時間で初期の 1.35 倍程度増加する。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 15℃程度。	ランク c	1.0 τ_d 以上 (0.4±0.4MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外	表 6 を以下のように修正。 表 6 等価荷重振幅による簡易評価(B1 試験体) <table border="1"> <thead> <tr> <th>等価荷重振幅 (対応実験)</th><th>繰返し変形性状</th><th>相当ランク</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0.4τ_d 未満(0.36τ_y 未満) (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τ_d 未満(0.72τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要性は低い。</td><td>ランク a または b</td></tr> <tr> <td>0.9τ_d 未満(0.81τ_y 未満) (0.2±0.2MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.2MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_d 未満(1.62τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。</td><td>ランク b</td></tr> <tr> <td>1.2τ_d 未満(1.08τ_y 未満) (0.3±0.3MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4τ_d 未満(2.16τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の傾向を示す。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。</td><td>ランク c</td></tr> <tr> <td>1.2τ_d 以上(1.08τ_y 以上) (0.4±0.4MPa)</td><td>これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。</td><td>ランク外</td></tr> </tbody> </table> ※α:風荷重動的成分を等価な一定振幅の正弦波に置換する際の換算係数を表す。 ※表中において τ_d は切片応力度(せん断ひずみ 100%時)を、τ_y は降伏応力度(せん断ひずみ 100%時)を表す。 【主な修正箇所】 ・指標とする特性値については τ_y:降伏応力度に加えて、τ_d:切片応力度を追加。 ・等価荷重振幅の係数を訂正、ランク c の等価荷重振幅を「未満」の表記に訂正。 ・対応実験を整理。 ・繰返し変形性状の表現を見直し、他の高減衰積層ゴムの表現と統一。 ・注記に τ_y および τ_d の説明を追加。 ・表題に適用する試験体呼称を追記。	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク	0.4 τ_d 未満(0.36 τ_y 未満) (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_d 未満(0.72 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要性は低い。	ランク a または b	0.9 τ_d 未満(0.81 τ_y 未満) (0.2±0.2MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.2MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_d 未満(1.62 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク b	1.2 τ_d 未満(1.08 τ_y 未満) (0.3±0.3MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4 τ_d 未満(2.16 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の傾向を示す。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク c	1.2 τ_d 以上(1.08 τ_y 以上) (0.4±0.4MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外
等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク																														
0.33 τ_y 未満 (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.66 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度はほぼ一定。 残留変形は非常に小さい。	ランク a または b																														
0.9 τ_y 未満 (0.2±0.2MPa, 0.3±0.075MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.1MPa, 0.4±0.2MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 10℃程度。	ランク b																														
0.9 τ_y 以上 (0.3±0.3MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 以上に 対応。 繰返し変形による加振振幅は 2 時間で初期の 1.35 倍程度増加する。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 15℃程度。	ランク c																														
1.0 τ_d 以上 (0.4±0.4MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外																														
等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク																														
0.4 τ_d 未満(0.36 τ_y 未満) (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_d 未満(0.72 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要性は低い。	ランク a または b																														
0.9 τ_d 未満(0.81 τ_y 未満) (0.2±0.2MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.2MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_d 未満(1.62 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク b																														
1.2 τ_d 未満(1.08 τ_y 未満) (0.3±0.3MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4 τ_d 未満(2.16 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の傾向を示す。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク c																														
1.2 τ_d 以上(1.08 τ_y 以上) (0.4±0.4MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外																														

免震建築物の耐風設計指針 正誤表

訂正箇所	誤	正																														
P.78 表 13	表 13 等価荷重振幅による簡易評価(B2 試験体) <table> <tr> <th>等価荷重振幅 (対応実験)</th><th>繰返し変形性状</th><th>ランク</th></tr> <tr> <td>0.33τ_y 未満 (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は小さい。 残留変形は非常に小さい。</td><td>ランク a または b</td></tr> <tr> <td>0.8τ_y 未満 (0.1±0.1MPa, 0.15±0.075MPa, 0.2±0.05MPa, 0.2±0.1MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 7℃以下。</td><td>ランク b</td></tr> <tr> <td>0.8τ_y 以上 (0.15±0.15MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6τ_y 以上に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は小さい。</td><td>ランク c</td></tr> <tr> <td>1.0τ_y 以上 (0.2±0.2MPa)</td><td>これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。</td><td>ランク外</td></tr> </table>	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク	0.33 τ_y 未満 (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は小さい。 残留変形は非常に小さい。	ランク a または b	0.8 τ_y 未満 (0.1±0.1MPa, 0.15±0.075MPa, 0.2±0.05MPa, 0.2±0.1MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 7℃以下。	ランク b	0.8 τ_y 以上 (0.15±0.15MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6 τ_y 以上に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は小さい。	ランク c	1.0 τ_y 以上 (0.2±0.2MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外	表 13 を以下のように修正。 表 13 等価荷重振幅による簡易評価(B2 試験体) <table> <tr> <th>等価荷重振幅 (対応実験)</th><th>繰返し変形性状</th><th>相当ランク</th></tr> <tr> <td>0.4τ_d 未満(0.36τ_y 未満) (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τ_d 未満(0.72τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要は低い。</td><td>ランク a または b</td></tr> <tr> <td>0.9τ_d 未満(0.81τ_y 未満) (0.1±0.1MPa, 0.2±0.1MPa, 0.15±0.075MPa, 0.15±0.15MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_d 未満(1.62τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。</td><td>ランク b</td></tr> <tr> <td>1.2τ_d 未満(1.08τ_y 未満)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4τ_d 未満(2.16τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の可能性がある。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。</td><td>ランク c</td></tr> <tr> <td>1.2τ_d 以上(1.08τ_y 以上) (0.2±0.2MPa)</td><td>これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。</td><td>ランク外</td></tr> </table> ※α:風荷重動的成分を等価な一定振幅の正弦波に置換する際の換算係数を表す。 ※表中において τ_d は切片応力度(せん断ひずみ 100%時)を、τ_y は降伏応力度(せん断ひずみ 100%時)を表す。 【主な修正箇所】 - 指標とする特性値については τ_y:降伏応力度に加えて、τ_d:切片応力度を追加。 - 等価荷重振幅の係数を訂正、ランク c の等価荷重振幅を「未満」の表記に訂正。 - 対応実験を整理。 - 繰返し変形性状の表現を見直し、他の高減衰積層ゴムの表現と統一。 - 注記に α の説明、τ_y および τ_d の説明を追加。	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク	0.4 τ_d 未満(0.36 τ_y 未満) (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_d 未満(0.72 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要は低い。	ランク a または b	0.9 τ_d 未満(0.81 τ_y 未満) (0.1±0.1MPa, 0.2±0.1MPa, 0.15±0.075MPa, 0.15±0.15MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_d 未満(1.62 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク b	1.2 τ_d 未満(1.08 τ_y 未満)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4 τ_d 未満(2.16 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の可能性がある。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク c	1.2 τ_d 以上(1.08 τ_y 以上) (0.2±0.2MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外
等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク																														
0.33 τ_y 未満 (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は小さい。 残留変形は非常に小さい。	ランク a または b																														
0.8 τ_y 未満 (0.1±0.1MPa, 0.15±0.075MPa, 0.2±0.05MPa, 0.2±0.1MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 7℃以下。	ランク b																														
0.8 τ_y 以上 (0.15±0.15MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6 τ_y 以上に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は小さい。	ランク c																														
1.0 τ_y 以上 (0.2±0.2MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外																														
等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク																														
0.4 τ_d 未満(0.36 τ_y 未満) (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_d 未満(0.72 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要は低い。	ランク a または b																														
0.9 τ_d 未満(0.81 τ_y 未満) (0.1±0.1MPa, 0.2±0.1MPa, 0.15±0.075MPa, 0.15±0.15MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_d 未満(1.62 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク b																														
1.2 τ_d 未満(1.08 τ_y 未満)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4 τ_d 未満(2.16 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の可能性がある。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク c																														
1.2 τ_d 以上(1.08 τ_y 以上) (0.2±0.2MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外																														

免震建築物の耐風設計指針 正誤表

訂正箇所	誤	正																														
P.79 表 14	表 14 等価荷重振幅による簡易評価(B3 試験体) <table border="1"> <thead> <tr> <th>等価荷重振幅 (対応実験)</th><th>繰返し変形性状</th><th>ランク</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0.33τ_y 未満 (0.04±0.02 MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの変化は小さい。</td><td>ランク a または b</td></tr> <tr> <td>0.8τ_y 未満 (0.04±0.04, 0.08±0.04MPa 0.12±0.06MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 4℃以下。</td><td>ランク b</td></tr> <tr> <td>0.8τ_y 以上 (0.08±0.08MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6τ_y 以上に 対応。 繰返し変形による加振振幅の増加は 1.06 倍程度。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は 6℃以下。</td><td>ランク c</td></tr> <tr> <td>1.1τ_y 以上 (0.12±0.12MPa)</td><td>これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。</td><td>ランク外</td></tr> </tbody> </table>	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク	0.33 τ_y 未満 (0.04±0.02 MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの変化は小さい。	ランク a または b	0.8 τ_y 未満 (0.04±0.04, 0.08±0.04MPa 0.12±0.06MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 4℃以下。	ランク b	0.8 τ_y 以上 (0.08±0.08MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6 τ_y 以上に 対応。 繰返し変形による加振振幅の増加は 1.06 倍程度。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は 6℃以下。	ランク c	1.1 τ_y 以上 (0.12±0.12MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外	表 14 を以下のように修正。 表 14 等価荷重振幅による簡易評価(B3 試験体) <table border="1"> <thead> <tr> <th>等価荷重振幅 (対応実験)</th><th>繰返し変形性状</th><th>相当ランク</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0.4τ_d 未満(0.36τ_y 未満) (0.04±0.02 MPa, 0.04±0.04, 0.08±0.04MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τ_d 未満 (0.72τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要性は低い。</td><td>ランク a または b</td></tr> <tr> <td>0.9τ_d 未満(0.81τ_y 未満) (0.12±0.06MPa, 0.08±0.08MPa)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ_d 未満 (1.62τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね 性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。</td><td>ランク b</td></tr> <tr> <td>1.2τ_d 未満(1.08τ_y 未満)</td><td>換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4τ_d 未満 (2.16τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の可能性がある。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴 う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。</td><td>ランク c</td></tr> <tr> <td>1.2τ_d 以上(1.08τ_y 以上) (0.12±0.12MPa)</td><td>これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。</td><td>ランク外</td></tr> </tbody> </table> ※α:風荷重動的成分を等価な一定振幅の正弦波に置換する際の換算係数を表す。 ※表中において τ_d は切片応力度(せん断ひずみ 100%時)を、τ_y は降伏応力度(せん断ひずみ 100%時)を表す。 【主な修正箇所】 - 指標とする特性値については τ_y:降伏応力度に加えて、τ_d:切片応力度を追加。 - 等価荷重振幅の係数を訂正、ランク c の等価荷重振幅を「未満」の表記に訂正。 - 対応実験を整理。 - 繰返し変形性状の表現を見直し、他の高減衰積層ゴムの表現と統一。 - 注記に α の説明、τ_y および τ_d の説明を追加。	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク	0.4 τ_d 未満(0.36 τ_y 未満) (0.04±0.02 MPa, 0.04±0.04, 0.08±0.04MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_d 未満 (0.72 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要性は低い。	ランク a または b	0.9 τ_d 未満(0.81 τ_y 未満) (0.12±0.06MPa, 0.08±0.08MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_d 未満 (1.62 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね 性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク b	1.2 τ_d 未満(1.08 τ_y 未満)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4 τ_d 未満 (2.16 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の可能性がある。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴 う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク c	1.2 τ_d 以上(1.08 τ_y 以上) (0.12±0.12MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外
等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク																														
0.33 τ_y 未満 (0.04±0.02 MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの変化は小さい。	ランク a または b																														
0.8 τ_y 未満 (0.04±0.04, 0.08±0.04MPa 0.12±0.06MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_y 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅の増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴム温度の上昇は 4℃以下。	ランク b																														
0.8 τ_y 以上 (0.08±0.08MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6 τ_y 以上に 対応。 繰返し変形による加振振幅の増加は 1.06 倍程度。 繰返し変形による積層ゴム温度の変化は 6℃以下。	ランク c																														
1.1 τ_y 以上 (0.12±0.12MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による加振振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外																														
等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク																														
0.4 τ_d 未満(0.36 τ_y 未満) (0.04±0.02 MPa, 0.04±0.04, 0.08±0.04MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8 τ_d 未満 (0.72 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形による積層ゴムの温度上昇はほとんどない。 残留変形は小さく、考慮する必要性は低い。	ランク a または b																														
0.9 τ_d 未満(0.81 τ_y 未満) (0.12±0.06MPa, 0.08±0.08MPa)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8 τ_d 未満 (1.62 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形による振幅増加はほとんどない。 繰返し変形により積層ゴムの温度上昇が生じ始めるが、ばね 性能変化への影響はほとんどない。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク b																														
1.2 τ_d 未満(1.08 τ_y 未満)	換算係数 $\alpha^*=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4 τ_d 未満 (2.16 τ_y 未満)に対応。 繰返し変形により振幅増加の可能性がある。 積層ゴムの温度上昇による影響が生じ、ばね性能の低下に伴 う振幅増加の可能性がある。 残留変形を考慮する必要がある。	ランク c																														
1.2 τ_d 以上(1.08 τ_y 以上) (0.12±0.12MPa)	これ以上の条件では使用しない。 繰返し変形による温度上昇が著しい。 繰返し変形による振幅増大が著しく不安定な挙動を示す。	ランク外																														

免震建築物の耐風設計指針(2023) 正誤表

訂正 箇所	誤	正
12 頁図 3.2(1)	(図中キャプション) $W_{LC} = \gamma W_D$ $\gamma = 0.35D/B$ かつ $\gamma \leq 0.2$	$W_{LC} = \gamma W_D$ $\gamma = 0.35D/B$ かつ $\gamma \geq 0.2$