免震建築物の耐風設計指針 正誤表

箇所		誤		正		
6				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			表 6 等価荷重振幅による簡易評価(B1 試験体)		
	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク	等価荷重振幅(対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク
	0.33ty未満 (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)	換算係数 α*=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	0.4τ _d 未満(0.36τ _γ 未満) (0.2±0.05MPa, 0.2±0.1 MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τα 未満 (0.72τ、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 t _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 α*=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。 換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ _y 以上に対		0.9τ _d 未満(0.81τ,未満) (0.2±0.2MPa, 0.3±0.15MPa, 0.4±0.2MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τα未満 (1.62τ,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
	(0.3±0.3MPa)	応。 繰返し変形による加振振幅幅は 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。 これ以上の条件では使用しない。	ランク外	1.2τ _d 未満(1.08τ _y 未満) (0.3±0.3MPa)	換算係数 α [※] =0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4τα 未満 (2.16τ、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。	ランク ε
	(0.4±0.4MPa)	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。	7 7 7 7 1		残留変形を考慮する必要がある。	- 1. H
	※α:風荷重動的成分	子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。		1.2元以上(1.08元以上) (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
					□ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □	100%時)をま
				【主な修正箇所】 ・指標とする特性値については τ ₇ :降伏応力度に加えて、τ ₄ :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 ₇ および τ ₄ の説明を追加。 ・表類に適用する試験体呼称を追記。		

免震建築物の耐風設計指針 正誤表

訂正箇所	麒			正		
P.78 表 13				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)			表 13 等価荷重振幅による簡易評価(B2 試験体)		
	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク
	0.33でy未満 (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τy未満に対 応。 繰返し変形による加振振幅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	0.4τ _d 未満(0.36τ _y 未満) (0.1±0.025MPa, 0.1±0.05MPa, 0.15±0.0375MPa)	換算係数 α [×] =0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τα 未満 (0.72τ ₂ 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
	0.8t _y 未満 (0.1±0.1MPa, 0.15±0.075MPa 0.2±0.05MPa, 0.2±0.1MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8ty未満に対 応。 繰返し変形による加振振幅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	0.9τ _d 未満(0.81τ _y 未満) (0.1±0.1MPa, 0.2±0.1MPa, 0.15±0.075MPa 0.15±0.15MPa)	換算係数 α [×] =0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τ _d 未満 (1.62τ, 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
	0.8ty以上 (0.15±0.15MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6τ _γ 以上に対 応。 繰返し変形によるによる加振振幅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	1.2τ _d 未満(1.08τ _y 未満)	換算係数 α [×] =0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4τα 未満 (2.16τ ₂ 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
	1.0で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	1.2元d以上(1.08元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
	※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ταは切片応力度(せん断ひずみ 100%時)を、τ₁ 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 τ₂:降伏応力度に加えて、τα: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、τ₂ および τα の説明を追加。					100%時)を表す。

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を以下のように修正。		
	等価荷重振幅 (対応実験)	繰返し変形性状	ランク	(対応実験)	繰返し変形性状	相当ランク
	0.33τ _y 未満 (0.04±0.02 MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τy 未満に対応。 繰返し変形による加振振幅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	0.4τ _d 未満(0.36τ _y 未満) (0.04±0.02 MPa, 0.04±0.04, 0.08±0.04MPa)	換算係数 α [×] =0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 0.8τα 未満 (0.72τ,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
	0.8 t _y 未満 (0.04±0.04, 0.08±0.04MPa 0.12±0.06MPa)	換算係数 α [∞] =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	0.9τ _d 未満(0.81τ,未満) (0.12±0.06MPa, 0.08±0.08MPa)	換算係数 a [×] =0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.8τd 未満 (1.62τ, 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	ランク b
	0.8 t y 以上 (0.08±0.08MPa)	換算係数 α*=0.5 を考慮すると動的成分荷重最大値 1.6τ _γ 以上に対応。 繰返し変形によるによる加振振幅幅の増加は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	1.2τ _d 未満(1.08τy未満)	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。 換算係数 $\alpha^{\times}=0.5$ を考慮すると動的成分荷重最大値 2.4τd 未満	ランクι
	1.1τ _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		(2.16r,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。	
				1.2τ _d 以上(1.08τ _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
					↓ 価な一定振幅の正弦波に置換する際の換算保数を表す。 応力度(せん断ひずみ 100%時)を、τ¸は降伏応力度(せん断ひずみ	100%時)を表す。
				・等価荷重振幅の係数を記・対応実験を整理。	では тy:降伏応力度に加えて、тa:切片応力度を追加。 「正、ランク c の等価荷重振幅を「未満」の表記に訂正。 見直し、他の高減衰積層ゴムの表現と統一。 び тa の説明を追加。	