# 要安全確認計画記載建築物の耐震診断結果の公表について

建築物の耐震改修の促進に関する法律第9条の規定に基づき、次のとおり公表します。

#### (1) 公表一覧

- 国道1号
- 主要地方道清水停車場線
- 県道入江富士見線
- 主要地方道山脇大谷線
- 市道丸子池田線
- 主要地方道中島南安倍線
- 市道中町長谷通線
- 主要地方道井川湖御幸線
- 県道藤枝静岡線
- (2) 附表 1 耐震診断の方法の名称と安全性の評価
- (3) 附表2 記号の説明

静岡市都市局建築部建築安全推進課

## (1) 公表一覧

NI-	前面道路名	建築物の名称	建築物の位置	建築物の用途	耐震診断		耐震診断 構造耐力上主要な部分の の方法 地震に対する		耐震改修等の予定		備考
No	<b>削</b> 圆垣路石	建業物の石柳 	建業物の位置	连宋初07用远	の名		安全性の評価の結果	評価(Ⅰ,Ⅱ,Ⅲ)	内容	実施時期	υ <del>α</del> - σ
1	国道1号	中部電カパワーグリッド株式会社 清水営業所本館	静岡市清水区二の丸町301番地 外	事務所	2(5-	1)	I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =1.08	Ш			
2	国道1号	コープハイツニの丸	静岡市清水区二の丸町305番地 1	共同住宅	2(5- 充腹		I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =1.07 C <sub>TU</sub> ·S <sub>D</sub> =0.50	Ш			
3	国道1号	ハイツ元城	静岡市清水区元城町1385番地 1	店舗 事務所 共同住宅	2(3-	2)	I <sub>S</sub> =0.14 q=0.56	I			
4	主要地方道 清水停車場線	静岡県立清水東高等学校 管理教室棟	静岡市清水区秋吉町144番地3	高等学校	2(5-	1)	I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =1.6	Ш			
5	主要地方道 清水停車場線	静岡県立清水東高等学校 第1体育館	静岡市清水区秋吉町144番地3	高等学校	SRC造部分	2(5-5) 充腹材	$I_{S}/I_{SO}=2.3$ $C_{T} \cdot S_{D}=1.38$	Ш			
					S造部分	2(7)	I <sub>S</sub> =1.77 q=2.31	Ш			
6	県道 入江富士見線	明治安田生命 清水桜が丘営業所	静岡市清水区桜が丘町35番地 2	事務所	2(5-	3)	$I_{S}/I_{SO}=1.35$ $C_{TU} \cdot S_{D}=0.85$	Ш			
7	主要地方道 山脇大谷線	千代田消防署	静岡市葵区東千代田二丁目114 番地1 外	消防署	2(5-	3)	$I_{S}/I_{SO}$ =2.16 $C_{TU} \cdot S_{D}$ =1.33	Ш			
8	主要地方道 山脇大谷線		静岡市葵区古庄三丁目1350番 地5 外	展示場併用住宅	2(3-	2)	I <sub>S</sub> =0.07 q=0.29	I			
9	主要地方道 山脇大谷線	NTT 長沼ビル	静岡市葵区長沼二丁目10番地	電報電話局	2(5-	1)	$I_{\rm S}/I_{\rm SO}$ =1.56	Ш			
10	市道 丸子池田線	静岡南郵便局	静岡市駿河区有明町9番地1	郵便局舎	2(5-	3)	$I_{S}/I_{SO}=1.03$ $C_{TU} \cdot S_{D}=0.63$	Ш			
11	主要地方道 中島南安倍線	佐野ビル	静岡市駿河区中原933番地13	居宅 店舗	2(3-	2)	I <sub>S</sub> =0.34 q=1.35	П	検討中	検討中	
12	主要地方道 中島南安倍線	緑が丘ビル	静岡市駿河区緑が丘町805番地 132 外	店舗 事務所 共同住宅	2(5-	3)	$I_{S}/I_{SO} = 0.8 C_{TU} \cdot S_{D} = 0.52$	П	耐震改修	検討中	
13	主要地方道 中島南安倍線	静岡資材株式会社	静岡市葵区南安倍一丁目8番 地5 外	事務所	2(5-	3)	$I_{S}/I_{SO}=1.01$ $C_{TU} \cdot S_{D}=0.64$	Ш			
14	市道 中町長谷通線	新中町ビルパーキング	静岡市葵区追手町259番地6	立体駐車場	2(3-	2)	I <sub>S</sub> =0.34 q=1.35	П			
15	市道 中町長谷通線		静岡市葵区馬場町11番地2	店舗併用住宅	2(3-	2)	I <sub>S</sub> =0.05 q=0.21	I	検討中	検討中	
16	主要地方道 井川湖御幸線	静岡中央ビル	静岡市葵区追手町229番地16	事務所	2(5- 充腹		$I_{S}/I_{SO}=0.65$ $C_{T}\cdot S_{D}=0.20$	П	建替え	検討中	

NI.	<b>**</b> 本 *	24.95 km 小	<b>建筑物</b> 页片里	建筑地の田冷	耐震診断 の方法 の名称				構造耐力上主要な部分の 地震に対する	安全性の	耐震改修等の予定		備考
No	前面道路名	建築物の名称	建築物の位置	建築物の用途			地震に対する 安全性の評価の結果	評価(Ⅰ,Ⅱ,Ⅲ)	内容	実施時期			
17	主要地方道 井川湖御幸線	新中町ビル	静岡市葵区追手町259番地6	事務所 共同住宅	2(5-5) 充腹材		$I_{S}/I_{SO}$ =0.9 $C_{T} \cdot S_{D}$ =0.45	П					
18	主要地方道 井川湖御幸線	沢野ビル	静岡市葵区中町8番地 外	店舗 事務所	S造部分	2(3-2)	I <sub>S</sub> =0.34 q=1.36	П					
					SRC造部分	2(5-6) 充腹材	$I_{S}/I_{SO}$ =3.28 $C_{TU} \cdot S_{D}$ =2.00	Ш					
19	主要地方道 井川湖御幸線	金原仲町コーポラス	静岡市葵区中町10番地	店舗 共同住宅	2(5-	-3)	$I_{S}/I_{SO}$ =0.66 $C_{TU} \cdot S_{D}$ =0.41	П					
20	主要地方道 井川湖御幸線	静岡市立賤機南小学校 南校舎	静岡市葵区松富三丁目146番地 外	小学校	2(5-	-3)	$I_{S}/I_{SO}$ =1.76 $C_{TU} \cdot S_{D}$ =1.1	Ш					
21	県道 藤枝静岡線	チサンマンション本通	静岡市葵区本通三丁目23番地 1	共同住宅 店舗	2(5-6)		$I_{S}/I_{SO}$ =0.78 $C_{TU} \cdot S_{D}$ =0.37	II					
22	県道 藤枝静岡線	MBOビル	静岡市葵区本通二丁目3番地8	共同住宅	2(5-6) 非充腹材		$I_{S}/I_{SO}=0.47$ $C_{TU} \cdot S_{D}=0.28$	I	検討中	検討中			
23	県道 藤枝静岡線	中部電カパワーグリッド株式会社 静岡支社本館	静岡市葵区本通二丁目4番地1	事務所	2(5-3)		$I_{S}/I_{SO}=1.43$ $C_{TU} \cdot S_{D}=0.38$	Ш					
24	県道 藤枝静岡線	シャンボール本通	静岡市葵区本通二丁目1番地3	店舗 共同住宅	A棟	2(5-5) 充腹材	$I_{S}/I_{SO}$ =0.98 $C_{T} \cdot S_{D}$ =0.61	П					
					B棟	2(5-5) 充腹材	$I_{S}/I_{SO}$ =0.76 $C_{T} \cdot S_{D}$ =0.38	П					
25	県道 藤枝静岡線	荒井ビル	静岡市葵区本通一丁目3番地6	店舗 共同住宅	2(3-	-2)	I <sub>S</sub> =0.07 q=0.28	I	検討中	検討中			
26	県道 藤枝静岡線	ひきのビル	静岡市葵区本通一丁目3番地3	店舗 事務所	2(5-	-3)	$I_{S}/I_{SO}=0.35$ $C_{TU} \cdot S_{D}=0.21$	I					
27	県道 藤枝静岡線	静岡追手町ビル	静岡市葵区追手町45番地9	事務所	2(3-	-2)	I <sub>S</sub> =0.21 q=0.85	I					
28	県道 藤枝静岡線	松下工機	静岡市葵区本通五丁目1番地7	店舗 住宅	2(5-	-3)	I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =0.9 C <sub>TU</sub> *S <sub>D</sub> =0.31	П	検討中	検討中	_		
29	県道 藤枝静岡線	有限会社エヌ・ティービル	静岡市葵区本通六丁目1番地 11 外	店舗 事務所 共同住宅	2(5-	-3)	I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =0.43 C <sub>TU</sub> ·S <sub>D</sub> =0.28	I	検討中	検討中	_		
30	県道 藤枝静岡線	_	静岡市葵区本通八丁目4番地1	店舗 事務所 倉庫 住宅	2(5-	-3)	I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =0.48 C <sub>TU</sub> •S <sub>D</sub> =0.32	I			_		
31	県道 藤枝静岡線	株式会社東海電気工業所	静岡市葵区本通六丁目3番地4	事務所	2(5-	-3)	I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> =0.73 C <sub>TU</sub> •S <sub>D</sub> =0.44	П			_		

<sup>※</sup> 以下に示す構造耐力上主要な部分の地震に対する安全性については、震度6強から7に達する程度の大規模の地震に対する安全性を示す。 いずれの区分に該当する場合であっても、違法に建築されたものや劣化が放置されたものでない限りは、震度5強程度の中規模地震に対しては損傷が生ずるおそれは少なく、倒壊するおそれはない。 I. 地震の震動及び衝撃に対して倒壊し、又は崩壊する危険性が高い。 II. 地震の震動及び衝撃に対して倒壊し、又は崩壊する危険性がある。 III. 地震の震動及び衝撃に対して倒壊し、又は崩壊する危険性が低い。

<sup>※「</sup>構造耐力上主要な部分の地震に対する安全性の評価の結果」の欄に記載のIs/Isoに用いるIsoは、一律Z(地域指標)=1.0、U(用途指標)=1.0として算定した。

<sup>※「</sup>耐震診断の方法の名称」の欄に記載の数字は、附表の「耐震診断の方法の名称」の欄に記載の数字を示す。

### (2) 附表1 耐震診断の方法の名称と安全性の評価

※ 耐震診断の方法は、平成18年国土交通省告示第184号において定められており、それらのうちいずれかの方法を用いて診断を実施すればよい。なお、(1)公表一覧表に記載がない方法は、網掛けしている。

		構造耐力上主要な部分の地震に対する安全性						
	耐震診断の方法の名称	I	П	ш				
	1    辰沙町のガムの石 村	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が高い	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性がある	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が低い				
1(1)	指針第1第一号に定める建築物の耐震診断の方法	$I_W < 0.7$	$0.7 \le I_W < 1.0$	$1.0 \leq I_W$				
1(2)	指針第1第二号に定める建築物の耐震診断の方法	$I_{S} < 0.3$ 又は q $< 0.5$	左右以外の場合	$\begin{array}{c} 0.6 \leqq I_S  \text{fm} \\ 1.0 \leqq q \end{array}$				
1(3)	指針第1第三号に定める建築物の耐震診断の方法	-	基準に適合しない	基準に適合する				
2(1)	「公立学校施設に係る大規模地震対策関係法令及び地震防災対策関係法令の運用細目」(昭和55年7月23日付け文管助第217号文部大臣裁定)	I <sub>S</sub> < 0.3 又は q < 0.5	左右以外の場合	$0.6 \le I_S かつ$ $1.0 \le q$				
2(2)	一般財団法人日本建築防災協会による「木造住宅の耐震診断と補強方法」に定める「一般診断法」及び「精密診断法」(時刻歴応答計算による方法を除く。)	上部構造評点 < 0.7	0.7 ≦ 上部構造評点 < 1.0	1.0 ≦ 上部構造評点				
2(3-1)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄骨 造建築物の耐震診断指針」(1978年版)	$V_R/V_I < 0.5$	左右以外の場合	$1.0 < V_R/V_I$				
2(3-2)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄骨 造建築物の耐震診断指針」(1996年版、2011年版)	I <sub>S</sub> < 0.3 又は q < 0.5	左右以外の場合	$\begin{array}{c} 0.6 \leq I_S \text{ fivo} \\ 1.0 \leq q \end{array}$				
2(4-1)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄筋 コンクリート造建築物の耐震診断基準」に定める「第 1次診断法」により想定する地震動に対して所要の 耐震性を確保していることを確認する方法	_	_	$1.0 \le I_S/I_{S0}$				
2(4-2)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄骨 鉄筋コンクリート造建築物の耐震診断基準」に定め る「第1次診断法」により想定する地震動に対して所 要の耐震性を確保していることを確認する方法	_	_	$1.0 \leq I_S/I_{S0}$				

			構造耐力上主要な部分の地震に対する安全性					
	耐震診断の方法の名称		I	П	Ш			
	IIII 195 151 677 77 77 1111		大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が高い	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性がある	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が低い			
2(5-1)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄筋 ) コンクリート造建築物の耐震診断基準」に定める「第 2次診断法」及び「第3次診断法」(1977年版)		$I_{\rm S}/I_{\rm S0} < 0.5$	左右以外の場合	$1.0 \le I_S/I_{S0}$			
2(5-2)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄筋 コンクリート造建築物の耐震診断基準」に定める「第		I <sub>S</sub> /I <sub>SO</sub> < 0.5 又は C <sub>T</sub> ·S <sub>D</sub> < 0.15	左右以外の場合	$1.0 \le I_S/I_{S0}$ かつ $0.3 \le C_T \cdot S_D \le 1.25$			
	2次診断法」及び「第3次診断法」(	1990年版)	6 1 5 J 1 5.12		$1.25 < C_T \cdot S_D$			
2(5-3)	一般財団法人日本建築防災協会(コンクリート造建築物の耐震診断基 2次診断法」及び「第3次診断法」(: 年版)	[準]に定める「第	$I_{S}/I_{S0} < 0.5$ 又は $C_{TU} \cdot S_D < 0.15 \cdot Z \cdot G \cdot U$	左右以外の場合	$1.0 \le I_S/I_{S0}$ かつ $0.3 \cdot Z \cdot G \cdot U \le C_{TU} \cdot S_D$			
2(5-4)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄骨 鉄筋コンクリート造建築物の耐震診断基準」に定め る「第2次診断法」及び「第3次診断法」(1983年版)		$I_{\rm S}/I_{\rm S0} < 0.5$	左右以外の場合	$1.0 \leq I_{S}/I_{S0}$			
0/5 5\	一般財団法人日本建築防災協会による「既存鉄骨鉄筋コンクリート	鉄骨が充腹材 の場合	$I_S/I_{SO} < 0.5 \text{ Z/L} $ $C_T \cdot S_D < 0.125 \cdot Z \cdot G \cdot U$	左右以外の場合	$1.0 \le I_S/I_{S0}$ かつ $0.25 \cdot Z \cdot G \cdot U \le C_T \cdot S_D$			
2(5-5)	造建築物の耐震診断基準」に定める「第2次診断法」及び「第3次診断法」(1997年版)	鉄骨が非充腹 材の場合	$I_S/I_{SO} < 0.5$ 又は $C_T \cdot S_D < 0.14 \cdot Z \cdot G \cdot U$	左右以外の場合	$1.0 \le I_S/I_{S0}$ かつ $0.28 \cdot Z \cdot G \cdot U \le C_T \cdot S_D$			
0/5 6)	一般財団法人日本建築防災協会 による「既存鉄骨鉄筋コンクリート 造建築物の耐震診断基準」に定 める「第2次診断法」及び「第3次診 断法」(2009年版)	鉄骨が充腹材 の場合	$I_S/I_{S0} < 0.5$ 又は $C_{TU} \cdot S_D < 0.125 \cdot Z \cdot R_t \cdot G \cdot U$	左右以外の場合	$\begin{array}{c} 1.0 \leq I_{s}/I_{s0} \; \text{fin} \\ 0.25 \cdot Z \cdot R_{t} \cdot G \cdot U \leq C_{TU} \cdot S_{D} \end{array}$			
2(0-6)		鉄骨が非充腹 材の場合	$I_{S}/I_{S0} < 0.5$ 又は $C_{TU} \cdot S_{D} < 0.14 \cdot Z \cdot R_{t} \cdot G \cdot U$	左右以外の場合	$\begin{array}{c} 1.0 \leqq I_{S}/I_{S0}  \text{かつ} \\ 0.28 \cdot Z \cdot R_{t} \cdot G \cdot U \leqq C_{TU} \cdot S_{D} \end{array}$			
2(6)	一般財団法人建築保全センターによる「官庁施設 の総合耐震診断基準」		Qu/α·Qun < 0.5	$0.5 \leq \mathrm{Qu}/\alpha \cdot \mathrm{Qun} < 1.0$	$1.0 \leq \mathrm{Qu}/\alpha \cdot \mathrm{Qun}$ かつ $\mathrm{GI_S} < 1.0$			
			<b>4</b> -, - <b>4</b>		$1.0 \leq GI_S$			
2(7)	「屋内運動場等の耐震性能診断基準」		$I_{ m S} < 0.3$ 又は ${ m q} < 0.5$	左右以外の場合	$0.7 \le I_S $ かつ $1.0 \le q$			
2(8)	一般社団法人プレハブ建築協会に 業化住宅の耐震診断法」	こよる「木質系工	上部構造評点 < 0.7	0.7 ≦ 上部構造評点 < 1.0	1.0 ≦ 上部構造評点			

		構造耐力上主要な部分の地震に対する安全性						
	耐震診断の方法の名称	I	П	Ⅲ 大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が低い				
	「辰杉町の月本の石村	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が高い	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性がある					
2(9)	一般社団法人プレハブ建築協会による「鉄鋼系工 業化住宅の耐震診断法」	P/Q < 0.5	$0.5 \le P/Q < 1.0$	$1.0 \le P/Q$				
2(10-1)	一般社団法人プレハブ建築協会による「コンクリート系工業化住宅の耐震診断法」のうち大型コンクリートパネル造建築物に対する耐震診断の方法	m Qu/Qun < 0.5	$0.5 \leq \mathrm{Qu/Qun} < 1.0$	$1.0 \leq \mathrm{Qu/Qun}$				
		Qu/Qun < 0.5	$0.5 \leq Qu/Qun < 1.0$	1.0 ≦ Qu/Qun				
2(10-2)	一般社団法人プレハブ建築協会による「コンクリート系工業化住宅の耐震診断法」のうちリブ付中型コンクリートパネル造建築物に対する耐震診断の方法	換算壁量 < 基準壁量/2	基準壁量/2 ≦ 換算壁量 < 基準壁量	基準壁量 ≦ 換算壁量				
		換算壁枚数 < 基準壁枚数/2	基準壁枚数/2 ≦ 換算壁枚数 < 基準壁枚数	基準壁枚数 ≦ 換算壁枚数				
		Qu/Qun < 0.5	0.5 ≦ Qu/Qun < 1.0	1.0 ≦ Qu/Qun				
2(10-3)	一般社団法人プレハブ建築協会による「コンクリート系工業化住宅の耐震診断法」のうち臥梁付中型コンクリートパネル造建築物に対する耐震診断の方法	換算壁量 < 基準壁量/2	基準壁量/2 ≦ 換算壁量 < 基準壁量	基準壁量 ≦ 換算壁量				
		換算壁長 < 必要壁長/2	必要壁枚数/2 ≦ 換算壁長 < 必要壁長	必要壁長 ≦ 換算壁長				
2(11)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存壁式 プレキャスト鉄筋コンクリート造建築物の耐震診断 指針」に定める第1次診断法により想定する地震動 に対して所要の耐震性を確保していることを確認す る方法	_	_	$1.0 \leq I_{S}/I_{S0}$				
2(12)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存壁式 プレキャスト鉄筋コンクリート造建築物の耐震診断 指針」に定める第2次診断法	$I_{S}/I_{S0} < 0.5$ 又は $C_{TU} \cdot S_D < 0.15 \cdot Z \cdot G \cdot U$	左右以外の場合	$1.0 \leq I_S/I_{S0}$ かつ $0.3 \cdot Z \cdot G \cdot U \leq C_{TU} \cdot S_D$				

		構造耐力上主要な部分の地震に対する安全性					
	耐震診断の方法の名称	I	П	Ш			
	IIII 175 H2 H3 (\$273 174 \$2 H3)	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が高い	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性がある	大規模の地震の震動及び衝撃に対し て倒壊し、又は崩壊する危険性が低い			
2(13)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存壁式 鉄筋コンクリート造等の建築物の簡易耐震診断法			要件を全て満たす			
2(14)	一般財団法人日本建築防災協会による「既存ブロック塀等の耐震診断基準・耐震改修設計指針・同解説」に定める耐震診断基準	_	耐震診断基準に適合しない	耐震診断基準に適合する			
2(15)	建築物の構造耐力上主要な部分が昭和56年6月1日以降におけるある時点の建築基準法(昭和25年法律第201号)並びにこれに基づく命令及び条例の規定(構造耐力に係る部分(構造計算にあっては、地震に係る部分に限る。)に限る。)に適合するものであることを確認する方法		_	確認できる			

- I. 大規模の地震の震動及び衝撃に対して倒壊し、又は崩壊する危険性が高い。
- Ⅱ. 大規模の地震の震動及び衝撃に対して倒壊し、又は崩壊する危険性がある。
- Ⅲ. 大規模の地震の震動及び衝撃に対して倒壊し、又は崩壊する危険性が低い。
- (※)震度6強から7に達する程度の大規模の地震に対する安全性を示す。

いずれの区分に該当する場合であっても、違法に建築されたものや劣化が放置されたものでない限りは、 震度5強程度の中規模地震に対しては損傷が生ずるおそれは少なく、倒壊するおそれはない。

### (3) 附表2 記号の説明

記号	名称	説明
		・個々の既存建物が保有する耐震性能を数値で表した指標
т	構造耐震指標	・構造図面やコンクリート強度試験結果等をもとに、建物が保有する「強度」と「粘り強さ」、
$I_{S}$	傳	「建物形状のバランス」、「経年劣化」をそれぞれ評価して、構造計算により算定する
		・個々の建設年や構造計画等によって数値は変わる
т	構造耐震判定指標	・建物の耐震性能の有無を判定するための指標
$I_{S0}$	<b>件</b> 担	・全国基準では鉄筋コンクリート造や鉄骨造は一般的に0.6
	累積強度指標(C <sub>T</sub> )	・鉄筋コンクリート造の建物に一定の「強度(堅さ)」を確保するための指標
$C_{T} \cdot S_{D}$ $C_{TU} \cdot S_{D}$	終局限界における累積強度指標(C <sub>TU</sub> )	・建物の「粘り強さ」を過剰に評価すると(地震時の倒壊は免れても)外装材の脱落等が
10 1	形状指標(S <sub>D</sub> )	生じる危険性が大きくなるため、それを防止するために、一定の「強度(堅さ)」を確保
$V_R$	構造耐震指標	・個々の既存建物が保有する耐震性能を数値で表した指標
v <sub>R</sub>	<b>得足删</b> /表14保	・建物が倒壊するまでに吸収し得るエネルギー量の大きさを表した指標
V <sub>T</sub>	地震入力指標	・地震により建物に入ってくるエネルギーの大きさを表した指標
<b>,</b> 1	地辰八刀相保	・VR> VIの場合に、「耐震性あり」と判定される
q	保有水平耐力に係わる指標	・鉄骨造の建物に一定の「強度(堅さ)」を確保するための指標
		・建物が建っている地域における歴史地震の被害程度や地震活動度等に応じて国が定める
Z	地震地域係数(地域指標)	補正係数 (Z=0.7~1.0)
		・静岡はZ=1.0 (県構造設計指針によりZs=1.2に割り増し)
		・特殊な地盤で地震の揺れが増幅される恐れがある場合、建物に一定の耐震性能を割り増し
G	地盤指標	しておくための補正係数
		・「がけ地」や「局部的な高台」などの場合に割り増し
IJ	用途指標	・災害拠点や災害時要援護者が利用する建物で、地震後も継続利用の必要がある場合、
U		建物に一定の耐震性能を割り増ししておくための補正係数
Rt	振動特性係数	・地盤種別ごとに、建物の固有周期に対して、入力地震による建物の層せん断力を低減させる係数