

<Phase0:対象路線の設定>



・構成施設:駅構築物(地上,地下),高架橋,橋梁, トンネル,土構造物











トンネル

橋梁

<Phase1:地震危険度解析>





対象路線の地震リスク上位50

No.	震源名	マクニュ	PBA	年間発生確率	累積確率
		71-1	(gal)	× 10 °	× 10 °
1	(139.70, 35.60)	M7.0	355.8	0.021	0.021
2	(139.60, 35.60)	M7.0	355.8	0.021	0.042
:	:	:		:	:
18	(139.60, 35.60)	M6.5	293.7	0.047	0.432
19	1703,1923 関東	M8.0	293.7	1.277	1.709
20	(139.70, 35.70)	M6.5	293.7	0.047	1.756
:	:	:	:	:	:
39	(139.40, 35.70)	M7.0	246.7	0.021	2.444
40	立川断層帯	M7.4	246.7	0.430	2.873
41	(139.90, 35.50)	M7.0	246.6	0.021	2.895
:		:		:	:
50	(139.70, 35.70)	M6.0	229.4	0.106	3.369

PBA(Peak Bedrock Acceleration) :基盤最大加速度

出典:(独)防災科学技術研究所









高架区間のイベントツリーとフラジリティ曲線





橋梁(大破)

高架橋(倒壊)







システムコンポーネント



対象施設の重み(利用客の比率)





TYPE-II(補強前:曲げ破壊型)								
易度应	弾性応答加速度	復旧日数※						
損陽度	$\alpha_{R}(gal)$	(日)						
無被害	0	0						
小破	720	3						
中破	1188	10						
大破	1800	60						
TYPE-III(曲げ破壊型)								
IYPE-III ()	曲り 呶 壊 全/							
ТҮРЕ-Ш (曲い吸域空/ 補強後:曲げ破壊型	2) +通						
TYPE-II (TYPE-II (曲け吸壊空) 補強後:曲げ破壊型 こん性補強後:曲け]) (행壊型)						
TYPE-II (TYPE-I (TYPE-II (曲1000 補強後:曲げ破壊型 こん性補強後:曲け 弾性応答加速度	신) (破壊型) 復旧日数※						
TYPE-皿() TYPE-I() TYPE-I() 損傷度	曲(1-00-8至) 捕強後:曲げ破壊型 こん性補強後:曲け 弾性応答加速度 α _{.g} (gal)	2) 「破壊型) 復旧日数※ (日)						
TYPE-II() TYPE-I() TYPE-II() 損傷度 無被害	m17破壊空/ 補強後:曲げ破壊型 こん性補強後:曲け 弾性応答加速度 α _r (gal) 0	2) ¹ 破壊型) 復旧日数※ (日) 0						
TYPE-I(TYPE-I(TYPE-I(損傷度 無被害 小破	m17 破壊空/ 補強後:曲げ破壊型 <u>こん性補強後:曲け</u> 弾性応答加速度 α _(gal) 0 1296	2) ¹ 破壊型) 復旧日数※ (日) 0 3						
TYPE-I(TYPE-I(TYPE-I(損傷度 無被害 小破 中破	曲1 破壊型 補強後:曲げ破壊型 二人性補強後:曲け 弾性応答加速度 α _R (gal) 0 1296 2088	2) → 破壊型) → 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 数 ※ (日) 0 - 3 - 10						
TYPE-II() TYPE-I() 投傷度 無被害 小破 中破 大破	田1 破壊空) 端強後:曲げ破壊雪 <u>2ん性補強後:曲</u> け 弾性応答加速度 α _(gal) 0 1296 <u>2088</u> 3060	2) 破壊型) 使旧日数※ (日) 0 3 10 60						

地震動の増幅



基盤地震動波形(L1地震動)

①地震波⇒構造物の弾性応答倍率





基盤面における弾性加速度応答スペクトル

地表面における弾性加速度応答スペクトル

地盤種別に応じた地震加速度の増幅 弹性応答倍率 地盤增幅率 基盤 応答加速度 基盤 応答加速度 地表面 応答加速度 増幅率 地盤種別 地盤条件 地震動の 最大加速度 倍率 S $\alpha_{\rm G}/\alpha_{\rm B}$ $\alpha_{\rm R}(\rm{gal})$ $\alpha_{B}(gal)$ $\alpha_{\rm G}(\rm gal)$ 1.40 普通地盤 250 G3 137 250 1.825 350 G5 軟弱地盤 250 400 1.60

地震動の増幅を考慮した

対象施設の脆弱性評価

YPE-1(補強則:せん断吸環型)							
			普通地盤(G3)		軟弱地盤(G5)		
損傷度	弾性応答加速度 α _R (gal)	弾性応答倍率 S	増幅率 λ	基盤加速度 α _R /S/λ (gal)	増幅率 λ	基盤加速度 α _R /S/λ (gal)	
無被害	0	1.825	1.4	0	1.6	0	
大破	472	1.825	1.4	185	1.6	162	

TYPE-Ⅱ(補強前:曲げ破壊型)

			晋通地盤(G3)		軟弱地盤(G5)	
语库库	弹性応答加速度	弾性応答倍率	増幅率	基盤加速度	増幅率	基盤加速度
損陽度	α _R (gal)	S	λ	$\alpha_{\rm R}/S/\lambda$ (gal)	λ	$\alpha_{\rm R}/S/\lambda$ (gal)
無被害	0	1.825	1.4	0	1.6	0
小破	720	1.825	1.4	282	1.6	247
中破	1188	1.825	1.4	465	1.6	407
大破	1800	1.825	1.4	705	1.6	616

TYPE-II(曲げ破壊型)、TYPE-I(補強後:曲げ破壊型)、TYPE-II(じん性補強後:曲げ破壊型)

			百辺	型吧盤(GS)	軟羽吧盤(G5)	
揚旗南	弹性応答加速度	弾性応答倍率	増幅率	基盤加速度	増幅率	基盤加速度
損勝反	α _R (gal)	S	λ	$\alpha_{\rm R}/S/\lambda$ (gal)	λ	$\alpha_{\rm R}/S/\lambda$ (gal)
無被害	0	1.825	1.4	0	1.6	0
小破	1296	1.825	1.4	507	1.6	444
中破	2088	1.825	1.4	817	1.6	715
大破	3060	1 8 2 5	1.4	1108	1.6	1048

シミュレーションケース

ケース1:補強前									
ケ・	ケース2:TYPE-I せん断補強 渋谷のみ未補強								
ケ-	ース3 : T	YPF-I+	トん新補	治					
, -	-71 · T		トム、新雄	治 法 TYPE	-πι* 4	.性描辞			
	A4.1				. псл				
A線									
主要	駅・高架橋	地盤種別	ケース1	ケース2	ケース3	ケース4			
1	相模湖	普通(G3)	Ш	Ш	Ш	Ш			
2	矢部	普通(G3)	П	П	П	Ⅱ(補)			
3	新百合ヶ丘	普通(G3)	П	П	П	Ⅱ(補)			
4	狛江	普通(G3)	I	I (補)	I (補)	I (補)			
5	渋谷	普通(G3)	I	I	I (補)	I (補)			
B線									
主要	駅・高架橋	地盤種別	ケース1	ケース2	ケース3	ケース4			
6	八景島	軟弱(G5)	Π	Π	Π	Ш			
7	磯子	軟弱(G5)	I	I (補)	I (補)	I (補)			
8	横浜	軟弱(G5)	I	I (補)	I (補)	I (補)			
9	川崎	軟弱(G5)	I	I (補)	I (補)	I (補)			
10	旗の台	普通(G3)	I	I (補)	I (補)	I (補)			
11	恵比寿	普通(G3)	I	I (補)	I (補)	I (補)			
王要	駅・局架橋	地盤種別	<u>ケース1</u>	ケース2	ケース3	ケース4			
4	伯江	普通(G3)	1	I (補)	I (補)	I (補)			
12	都市大	普通(G3)	I	<u>I(補)</u>	<u>I(補)</u>	I (補)			
10	旗の台	晋通(G3)	1	I (補)	I (補)	I (補)			
13	大崎	普通(G3)	I	I (補)	I (補)	I (補)			



§ 応用分野:都市内/都市間鉄道路線の被害予測/防災対策提案

§ 具体的な展開分野: 耐震補強計画の立案, BCP対策, 地震後早期点検計画の立案, etc.



§ 展開分野: 市民/住民に対するリスクの説明と喚起, 企業stakeholderに対する視覚説明



500



400 400 基盤面 300 送谷駅 400 100 1 2 3 4 5 6 7 8 9 1011121314151617 对象路線識別番号

菊名駅

強震動シミュレーションによる震度分布 想定地震:関東地震(1923) 東急東横線における最大加速度分布





横浜上空より俯瞰

渋谷上空より俯瞰

最大加速度の円筒表示分布

事例2:**首都直下地震の震度表示**





東京湾北部地震(M7.3)

多摩直下地震(M7.3)

想定地震における震度分布

事例3:**長周期地震動の最大速度分布**



石油タンクのスロッシングによる火災 2003年十勝沖地震(NHKのHPより)



想定東海地震における応答速度分布 (固有周期:4,7,10秒)