H4-CA-186-R00



浜岡原子力発電所

地震動の顕著な増幅を考慮する地震動評価について (補足説明資料②(地震動の顕著な増幅を考慮しない 地震動評価について(概要)))

2020年5月7日

- 1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・・p.2~
- 2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ····・p.31~
- 3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)・・・・・p.54~

地震動の顕著な増幅を考慮しない地震動評価の詳細(震源モデル・震源断層パラメータ・地震動評価手法・地震動評価結果等)については以下を参照。 ・内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない):第671回審査会合資料1-1, 1-2 ・プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない):第841回審査会合資料1-1, 1-2 ・海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない):第532回審査会合資料1-1, 1-3 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・・p.2~
 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・・p.31~
 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・・p.54~
 まとめ(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・.p.80~

○内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層による地震については、「御前崎海脚西部の断層帯による地震」と「A-17断層による地震」の応答スペクトルが大きく、敷地への影響も大きいことから、これらの地震を内陸地殻内地震の検討 用地震に選定している。



※2 図中の太実線は地表トレースを、太点線は地表トレース(拡張部分)を表す。

<1 内陸地設内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 基本震源モデルの設定

(御前崎海脚西部の断層帯による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

第671回

資料1-1 p.73一部修正



・下線(____)は、一部修正箇所を示す。

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定

(御前崎海脚西部の断層帯による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

・不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の枠を追加。

第671回

資料1-1 p.82一部修正

<1 内陸地設内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮(重畳)の考え方

(御前崎海脚西部の断層帯による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))





不確かさの考慮(重畳)の考え方

- ○「認識論的な不確かさに分類されるもの」について、それぞれは独立して不確かさを考慮し、「偶発的な不確かさに分類されるもの」とは 重畳させて不確かさを考慮することを原則とする。
- "①アスペリティの位置"、"②破壊開始点"は、「偶発的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの不確かさは基本震源 モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め考慮する。
- "③アスペリティの応力降下量"、"④破壊伝播速度"、"⑤断層傾斜角"、"⑥アスペリティの数"は、「認識論的な不確かさに分類され るもの」と考えられるため、これらの不確かさは基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して、それぞれ考慮する。

第671回

資料1-1 p.83一部修正

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)>

不確かさの考慮のまとめ
(御前崎海脚西部の断層帯による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

:基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮したパラメータ

:不確かさを考慮したパラメータ

| 検討用地震の | 雪 酒 新 届 | 地震発生 | | 震発生層 | | 破读伝播 | アスペリティ | アスペリティ | | |
|--|----------------|------|------------------------|---|-----------------------------|-------|--------|----------------|----------------------------|--|
| (地震動の顕著な) 増幅を考慮しない) | 長さ*1 | 上端 | 下端 | 断層傾斜角※2 | 応力降下量 | 速度 | の数 | の位置 | 破壞開始点 | |
| 基本震源モデル <u>(地</u> 震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 46.5km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.72β | 2つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| アスペリティの応力降 下量の不確かさを考 慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 46.5km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) ×1.5倍 | 0.72β | 2つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| 破壊伝播速度の不 確かさを考慮した震 源モデル(地震動の 顕著な増幅を考慮し ない) | 46.5km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.87β | 2つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| 断層傾斜角の不確 かさを考慮した震源モ デル <u>(地震動の顕著 な増幅を考慮しな</u> い) | 46.5km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6-8km) 西25°(8km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.72β | 2つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| アスペリティの数の不確かさを考慮した震源モデル <u>(地震動の</u> 顕著な増幅を考慮したしい。 | 46.5km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.72β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |

※1 震源断層上端の長さを表す。

※2 方位は、震源断層面の傾斜方向を表す。



<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)>
基本震源モデルの設定

(A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



<1 内陸地設内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定 (A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

第671回 資料1-1 p.123一部修正



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定 (A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)))



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮(重畳)の考え方 (A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

13



不確かさの考慮(重畳)の考え方

- ○「認識論的な不確かさに分類されるもの」について、それぞれは独立して不確かさを考慮し、「偶発的な不確かさに分類されるもの」とは 重畳させて不確かさを考慮することを原則とする。
- ○"①アスペリティの位置"、"②破壊開始点"は、「偶発的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの不確かさは基本震源 モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め考慮する。
- "③アスペリティの応力降下量"、"④破壊伝播速度"、"⑤断層傾斜角"は、「認識論的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの不確かさは基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して、それぞれ考慮する。
- ○A-17断層は、地表に痕跡はないものの、断層を地表に投影すると敷地の近くにあることを踏まえ、「認識論的な不確かさに分類されるもの」と考えられる"③アスペリティの応力降下量"、"④破壊伝播速度"、"⑤断層傾斜角"について、"③アスペリティの応力降下量と ④破壊伝播速度"、"③アスペリティの応力降下量と⑤断層傾斜角"、"④破壊伝播速度と⑤断層傾斜角"の不確かさの組合せを考慮する。

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮のまとめ

(A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

: 基本震源モデル (地震動の顕著な増幅を考慮しない) に予め不確かさを考慮したパラメータ

:不確かさを考慮したパラメータ

| 検討用地震の震源モデル (地震動の顕著か増幅 | 震源断層 | | 地震発生層 | 新屋厢约6%2 | アスペリティの | 破壊 | アスペ | アスペリティ | 破壞開始占 | |
|--|--------|------|--------------------------------------|----------------------------|-----------------------------|-------|-----|----------------|----------------------------|--|
| を考慮しない) | 長さ**1 | 上端下端 | | 四間頃科月~~~ | 応力降下量 | 速度 | の数 | の位置 | 1923年192日元 | |
| 基本震源モデル <u>(地震動の</u> 顕著な増幅を考慮しない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.72β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| アスペリティの応力降下量の不 確かさを考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅を考 慮しない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) ×1.5倍 | 0.72β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| 破壊伝播速度の不確かさを 考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.87β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| 断層傾斜角の不確かさを考 慮した震源モデル(地震動の 顕著な増幅を考慮しない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) ただし、20km下限 | 西25° | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.72β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| アスペリティの応力降下量と破 壊伝播速度の不確かさの組 合せを考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅を考 慮しない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) | 西60°(6km以浅) 西35°(6km以深) | 強震動予測 レシピ(2017) ×1.5倍 | 0.87β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| アスペリティの応力降下量と断 層傾斜角の不確かさの組合 せを考慮した震源モデル <u>(地</u> 震動の顕著な増幅を考慮し ない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) ただし、20km下限 | 西25° | 強震動予測 レシピ(2017) ×1.5倍 | 0.72β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |
| 破壊伝播速度と断層傾斜角 の不確かさの組合せを考慮し た震源モデル (地震動の顕 著な増幅を考慮しない) | 21.7km | 5km | プレート境界面 (内閣府(2012)) ただし、20km下限 | 西25° | 強震動予測 レシピ(2017) | 0.87β | 1つ | 敷地に近い 位置に配置 | 破壊の伝播方 向が敷地へ向 かうよう配置 | |

※1 震源断層上端の長さを表す。※2 方位は、震源断層面の傾斜方向を表す。

<1 内陸地設内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 地震動評価手法(評価方針)

○検討用地震毎に、応答スペクトルに基づく地震動評価及び断層モデルを用いた手法による地震動評価を行う。



・応答スペクトルに基づく地震動評価は主に巨視的断層パラメータによる影響を、断層モデルを用いた手法による地震動評価は主に微視的断層 パラメータによる影響を確認することができるため、これらの特徴等を踏まえて、検討用地震毎に地震動評価を行う。

※1: 一次元地下構造モデルは、地震観測記録を用いて推定した地盤モデルに基づく地盤増幅率、敷地の観測記録(2009年駿河湾の地震の観測記録、Coda波部H/Vスペクトル及び微動アレイ 観測による分散曲線)との比較・検討を行い、その妥当性を確認している(第194回審査会合資料1参照)。

※2: 統計的グリーン関数法と波数積分法によるハイブリッド合成法を用いるに当たっては、適切な要素地震が得られている海洋プレート内地震の基本震源モデルを対象として、経験的グリーン関数法 と波数積分法によるハイブリッド合成法に基づく地震動評価結果との比較・検討を行い、評価手法の代表性を確認している(第253回審査会合資料2-1参照)。



○ 応答スペクトルに基づく地震動評価で用いるNoda et al.(2002)は、国内で観測された地震観測記録に基づき、下表のとおり、極近距離、近距離、中距離、遠距離毎に地震規模Mjと等価震源距離Xeqに応じてコントロールポイントを定めている。

<Noda et al.(2002)の回帰式の作成に用いた地震諸元(左図■)> <Noda et al.(2002)の回帰式の適用性確認に用いた地震諸元(左図□)> ・地震規模Mj:5.5≦ Mj ≦7.0 ・地震規模Mj:5.4≦ Mj ≦8.1

・等価震源距離Xeq:28km≦ Xeq ≦202km

・等価震源距離Xeq:14km≦ Xeq ≦216km

- また、極近距離よりさらに近い地震についても検討が行われているが(左図■■)、旧原子力安全委員会の「応答スペクトルに基づく地震動評価」に関する専門家との意見交換会において、東京電力(2009b)では、「極近距離よりさらに近い地震に関しては観測データも少なく、また、コントロールポイントも設けられていない。これらより、今後スペクトルの適用性や改良に関する検討等が必要と考えられる。」としている。
- Noda et al.(2002)の適用性検討に用いられた記録の分布によると、地震規模Mjが大きく、等価震源距離Xeqが短い(震源が敷地に近い)記録は分布していない(左図灰色の範囲)。
- ⇒ Noda et al.(2002)の適用性の検討にあたっては、検討用地震毎の諸元(地震規模Mj及び等価震源距離Xeq)と極近距離を比較し、極近距離との乖離が大きい場合は、適用範囲外とする。



<Noda et al.(2002)の適用性> (東京電力(2009b)に適用性検討記録がない範囲を重ね描き)

| <noda al.(2002<="" et="" th=""><th>2)のコントロールポイント</th><th>(東京電力(2009a)による)</th></noda> | 2)のコントロールポイント | (東京電力(2009a)による) |
|---|---------------|------------------|
|---|---------------|------------------|

| | | | | - > 1 | > | 10 4 5 | | = 0 | (() | |
|-------------|-----|------|----------|----------|------------|----------|------------|----------|------------|--------------------|
| | | | | | | | | | | |
| | м | Xeq | Α | В | С | D | E | F | G | Н |
| | IVI | (km) | $T_A(s)$ | $T_B(s)$ | $T_{C}(s)$ | $T_D(s)$ | $T_{E}(s)$ | $T_F(s)$ | $T_{G}(s)$ | T _H (s) |
| | | | 0.02 | 0.09 | 0.13 | 0.30 | 0.60 | 1.00 | 2.00 | 5.00 |
| | 8.5 | 40 | 1.62 | 18.44 | 27.32 | 47.87 | 68.05 | 64.66 | 53.52 | 40.06 |
| 振다. | 8 | 25 | 1.69 | 20.05 | 28.96 | 48.22 | 67.80 | 65.25 | 52.51 | 38.35 |
| 悭狚歫醀 | 7 | 12 | 1.40 | 17.20 | 24.84 | 33.86 | 43.42 | 36.42 | 25.15 | 17.85 |
| | 6 | 6 | 1.04 | 12.82 | 18.51 | 21.84 | 23.17 | 17.41 | 9.64 | 3.88 |
| | 8.5 | 80 | 0.73 | 7.36 | 11.43 | 22.92 | 34.79 | 32.58 | 27.60 | 21.96 |
| 、 丘 叩 古井 | 8 | 50 | 0.67 | 7.45 | 11.17 | 20.05 | 28.65 | 27.06 | 22.70 | 17.19 |
| 迎此離 | 7 | 20 | 0.78 | 9.44 | 13.64 | 19.10 | 24.83 | 20.69 | 14.46 | 10.37 |
| | 6 | 8 | 0.77 | 9.45 | 13.65 | 16.23 | 17.18 | 12.73 | 7.16 | 2.89 |
| | 8.5 | 160 | 0.26 | 2.22 | 3.67 | 9.45 | 15.17 | 14.83 | 13.64 | 12.26 |
| ᆂᄪᇔ | 8 | 100 | 0.32 | 3.08 | 4.86 | 10.27 | 16.04 | 14.96 | 12.73 | 10.37 |
| 甲距離 | 7 | 50 | 0.23 | 2.65 | 4.01 | 6.02 | 7.64 | 6.68 | 4.87 | 3.64 |
| | 6 | 25 | 0.21 | 2.49 | 3.60 | 4.54 | 4.84 | 3.98 | 2.07 | 0.86 |
| | 8.5 | 200 | 0.18 | 1.44 | 2.43 | 6.87 | 11.17 | 11.17 | 10.67 | 10.04 |
| 法明神 | 8 | 200 | 0.10 | 0.80 | 1.35 | 3.82 | 6.21 | 6.21 | 5.93 | 5.58 |
| 迷此稱 | 7 | 125 | 0.046 | 0.43 | 0.70 | 1.34 | 1.81 | 1.59 | 1.26 | 1.05 |
| | 6 | 78 | 0.041 | 0.45 | 0.65 | 0.95 | 1.03 | 0.80 | 0.49 | 0.22 |

※耐専スペクトルとNoda et al.(2002)は同じ距離減衰式である。

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価

第671回 資料1-1 p.152一部修正

(Noda et al.(2002)以外の距離減衰式の適用性検討(概要))

○ Noda et al.(2002)の適用範囲外と判断した震源モデル(御前崎海脚西部の断層帯による地震の基本震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮しない)</u>、断層傾斜角の不確かさを考慮した震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮した</u>震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮した</u>震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮した</u>震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮しない)</u>、A-17断層による地震の断層傾斜角の不確かさを考慮した震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮しない)</u>) については、下表に示すNoda et al.(2002)以外のNGA等の距離減衰式の適用性検討を行い、適用範囲内と判断した距離減衰式を用いて、応答スペクトルに基づく評価を行う。

| <noda al.(2002)<="" et="" th=""><th>以外の各種距離減衰式の概要></th></noda> | 以外の各種距離減衰式の概要> |
|---|----------------|
|---|----------------|

| | データベース諸元 | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------|-----------------------|--|-----------------------|---|-------------------------|--|--|--|--|
| 距離減衰式 | 対象地震 | 地震種別 | Mwの範囲 | 断層最短距離 の範囲 | 地盤条件・種別 | 地盤補正 | | | | |
| Kanno et al.(2006) | 主に国内 | | 5.5~8.2 | 500km以内 | 100≦Vs30 ^{%2} ≦1400m/s | Vs30 ^{※2} による | | | | |
| Zhao et al.(2006) | 主に国内 | 内陸地殻内 | 5.0~8.3 | 300km以内 | Hard Rock(Vs30 ^{%2} > 1100m/s) ∼Soft Soil(Vs30 ^{%2} =200m/s) | 地盤種別による | | | | |
| 内山・翠川(2006) | 日本周辺 | プレート間 海洋プレート内 | 5.5~8.3 | 300km以内 | 150≦Vs30 ^{%2} ≦750m/s Vs30 ^{%2} =500m/s程度の工学的基盤 | _ | | | | |
| 片岡・他(2006) | 日本周辺 | | 4.9~8.2 | 250km以内 | I種、II種、II種地盤及び 工学的基盤(Vs30 ^{※2} =720m/s(平均値)) | 地盤種別による | | | | |
| Abrahamson et al.(2014) | | | 3.0~8.5 | 300km以内 | 180≦Vs30 ^{%2} ≦1500m/s ^{%3} | Vs30 ^{※2} による | | | | |
| Boore et al.(2014) | | | 3.0~8.5(横ずれ断層) 3.0~8.5(逆断層) 3.3~7.0(正断層) | 400km以内 ^{※1} | 150≦Vs30 ^{%2} ≦1500m/s ^{%3} | Vs30 ^{%2} (こよる | | | | |
| Campbell and Bozorgnia(2014) | 国内外 | 内陸地殻内 | 3.3~8.5(横ずれ断層) 3.3~8.0(逆断層) 3.3~7.0(正断層) | 300km以内 | 150≦Vs30 ^{%2} ≦1500m/s ^{%3} | Vs30 ^{%2} による | | | | |
| Chiou and Youngs(2014) | | | 3.5~8.5(横ずれ断層) 3.5~8.0(逆断層) 3.5~8.0(正断層) | 300km以内 | 180≦Vs30 ^{%2} ≦1500m/s ^{%3} | Vs30 ^{※2} による | | | | |
| Idriss(2014) | | | 5.0~8.0 | 150km以内 | 450≦Vs30 ^{%2} ≦2000m/s ^{%3} | Vs30 ^{※2} による | | | | |

※1 断層の地表投影面からの最短距離の範囲を記載。※2 Vs30:表層30mのS波速度の平均値(浜岡原子力発電所はVs30=759m/s) ※3 Gregor et al.(2014)による。

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価

(各距離減衰式の適用性検討)

<検討用地震の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)におけるNoda et al.(2002)の適用性検討(まとめ)>

| 地震 | 御前崎海脚西部の断層帯による地震 | | | | | | | | | A-17断層による地震 | | | | |
|--|---------------------------|---|----------------|----------------------|--|---------------------------|-------------------------|---|---|----------------------------|----------------------------|----------------------------|----------------------------|--|
| 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 基本 (地震) を考 | 断層傾斜角の不確かさを 考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅 を考慮しない) アスペリティの数の不確かさ を考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅 を考慮しない) | | | 基本震源モデル (地震動の顕著な増幅 を考慮しない) | | | 断層傾斜 考慮し (地震動 を考) | 新層傾斜角の不確かさを 考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅 を考慮しない) | | | | | |
| Mjの算出 | 武村 (1990) [※] | 武村 松田 (1990) ^{※1} (1975) ^{※2} | | ∫) ^{※1} | 松田 (1975) ^{※2} | 武村 (1990) [※] | ×1 | 松田 (1975) ^{※2} | 武村 (1990) ³ | ×1 | 松田 (1975) ^{※2} | 武村 (1990) ^{※1} | 松田 (1975) ^{※2} | |
| Mj | 7.4 | 7.6 | 7.6 | ; | 7.6 | 7.4 | | 7.6 | 7.2 | | 7.1 | 7.5 | 7.1 | |
| 等価震源距離 <u>Xeq</u> (km) | 12.8 | 12.8 | 12.9 | 9 | 12.9 | 12.7 | | 12.7 | 11.3 | | 11.3 | 12.7 | 12.7 | |
| Noda et al.(2002) の適用性 | 0 | 0 × | | | × | 0 | | × | 0 | | 0 | × | 0 | |
| ○:適用範囲内 ×:適用範囲外 | | | | | | | | | | | | | | |
| <検討用地震の震源音 | モデル <u>(</u> ± | し震動の顕著 | は増幅をす | ち慮し | <u>_ない)</u> におい | けるNoda | et a | al.(2002)以 | 外の距离 | 節減す | 表式※4の適用 | <u> </u> | (まとめ)> | |
| 地震 御前 | | | | | 前崎海脚西部の断層帯による地震 | | | | A-17断層による地震 | | | | | |
| 震源モデル 基本震源 (地震動の顕著な増幅 (地震動の顕 を考慮しない) を考慮しな | | デル <u>青な増幅</u> ハ) | デル な増幅 い | | 確かさを デル な増幅) た考慮した震源 な増幅 を考慮しなし を考慮しなし | | 不確かさ モデル な増幅 い | 断層傾斜角の不 考慮した震源 (地震動の顕著 を考慮しない | | 、確かさを モデル 皆な増幅 ハ) | | | | |
| Mw ^{%3} | | 6.8 | | | 7.0 | | 6.8 | | | 6.9 | | | | |
| 断層最短距離Xsh (km) 10.0 | | | | 9.8 | | 10.0 | | | 5.8 | | | | | |

Noda et al.(2002)以外の 距離減衰式^{※4}の適用性

×:適用範囲外 ○:適用範囲内

※1 武村(1990):震源断層面積から地震モーメントを介して武村(1990)でMjを設定。※2 松田(1975):活断層長さから松田(1975)でMjを設定。※3 MwはKanamori(1977)で設定。

 \bigcirc

※4. Noda et al.(2002)以外の距離減衰式とは、Kanno et al.(2006)、Zhao et al.(2006)、内山・翠川(2006)、片岡・他(2006)、Abrahamson et al.(2014)、Boore et al.(2014)、 Campbell and Bozorgnia(2014)、Chiou and Youngs(2014)及びIdriss(2014)をいう。

・各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮)の適用性検討の詳細は、第641回審査会合資料1-1参照。

 \bigcirc

 \bigcirc

18

 \bigcirc

第671回

資料1-1 p.163一部修正



- Boore et al.(2014)、Campbell and Bozorgnia(2014)、Chiou and Youngs(2014)及びIdriss(2014)をいう。
- ・武村(1990):震源断層面積から地震モーメントを介し武村(1990)でMjを設定。
- ・Xeqは、等価震源距離(km)を、Xshは、断層最短距離(km)を表す。
- ・各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の地震動評価結果の詳細は第671回審査会合資料1-1参照。

く応答スペクトルに基づく地震動評価結果>

(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震))



- ・武村(1990):震源断層面積から地震モーメントを介し武村(1990)でMiを設定。
- ・松田(1975):活断層長さから松田(1975)でMjを設定。
- ・Xeqは、等価震源距離(km)を、Xshは、断層最短距離(km)を表す。
- ・各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の地震動評価結果の詳細は、第671回審査会合資料1-1参照。

<応答スペクトルに基づく地震動評価結果>

(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(A-17断層による地震))

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果

(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震及びA-17断層による地震))



- ・ 御前崎海脚西部の断層帯による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(Noda et al.(2002)以外の距離減衰式に基づく地震動評価結果
- ---・A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(Noda et al.(2002)に基づく地震動評価結果):松田(1975)
- -・- A-17断層による地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(Noda et al.(2002)以外の距離減衰式に基づく地震動評価結果:



- ・Noda et al.(2002)以外の距離減衰式とは、Kanno et al.(2006)、Zhao et al.(2006)、内山・翠川(2006)、片岡・他(2006)、Abrahamson et al.(2014)、 Boore et al.(2014)、Campbell and Bozorgnia(2014)、Chiou and Youngs(2014)及びldriss(2014)をいう。
- ・武村(1990):震源断層面積から地震モーメントを介し武村(1990)でMjを設定。
- ・松田(1975):活断層長さから松田(1975)でMjを設定。

<応答スペクトルに基づく地震動評価結果>

(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震及びA-17断層による地震))



<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価 (地震動評価に用いる一次元地下構造モデル)

○地震動評価に用いる一次元地下構造モデルは、地下構造調査により得られた詳細な地下構造データ等に基づき設定し、敷地の観測記録の再現 検討等を踏まえてその妥当性を確認している(第194回審査会合資料1参照)。

<速度構造>

- ・T.P.-14m~T.P.-2050mでは、S波速度及びP波速度の両方が得られる浅部及び大深度ボーリング調査のPS検層結果(ダウンホール法)に基づき、S波速度及び P波速度を設定する。
- ・T.P.-2050m以深について、P波速度は屈折法地震探査結果(海陸統合)に基づき設定し、S波速度は、T.P.-5050m以浅では各調査結果に基づき算定したVp - Vs関係式(Vs=0.68Vp-580(m/s))を、T.P.-5050m以深ではObana et al.(2004)によるVp-Vs関係式(Vp/Vs=1.78)を用いて、P波速度から推定する。 <密度>
- ・各調査結果との対応が良いGardner et al.(1974)のVp-ρ関係式 (p=0.31Vp^{0.25}(g/cm³)) を用いて、P波速度から推定する。

<Q值>

・統計的グリーン関数法(短周期の地震動評価):100f^{0.7%1}、波数積分法(長周期の地震動評価):Qs=Vs/10、Qp=2Qs^{※2}



・統計的グリーン関数法には地震基盤以浅の地下構造を、 波数積分法には全層の地下構造を用いる。

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.



○ 断層モデルを用いた手法による地震動評価は、一次元地下構造モデルの妥当性を確認した統計的グリーン関数法(短周期領域)と波数積 分法(長周期領域)によるハイブリッド合成法を用いる。

 ○統計的グリーン関数法は、Boore(1983)による要素地震及び入倉・他(1997)^{※1}による波形合成に基づく。放射特性係数は、Kamae and Irikura(1992)により、0.5Hz以下をAki and Richards(1980)による理論値、5Hz以上をBoore and Boatwright(1984)による等方的な値 (0.445)とし、その間は対数軸上で線形補間した値とする。

○ 波数積分法は、Hisada(1994)に基づく。すべり速度時間関数は、強震動予測レシピ(2017)に基づき中村・宮武(2000)を用いる。

※1 入倉・他(1997)による波形合成では、強震動予測レシピ(2017)によるライズタイム^{※2}を用いる。ただし、新規制基準適合性審査以前より検討用地震としている御前崎海脚西部の断層帯による地震は、当時と同様の Brune(1970)のライズタイム^{※3}を用いる(御前崎海脚西部の断層帯による地震について、Brune(1970)のライズタイムは、強震動予測レシピ(2017)のライズタイムより短いことを確認している)。

※2 強震動予測レシピ(2017)によるライズタイムtr=0.5・W/Vr(W=W_a(アスペリティの幅)、W=W_b(背景領域の幅)、Vr:破壊伝播速度)。W_a=S_a^{0.5}、S_a:アスペリティの面積、W_b=S/L、S及びL:震源断層の面 積及び長さ。内閣府(2013)首都直下地震モデル検討会で用いられているライズタイムもtr=0.5・W/Vrで設定されている。

※3 Brune(1970)によるライズタイムtr= μ D/(2βΔσ) (μ : 剛性率、D=D_a(アスペリティのすべり量)、D=D_b(背景領域のすべり量)、β: S波速度、Δσ=Δσ_a(アスペリティの応力降下量)、Δσ =σ_b(背景領域の実効応力))



 ・要素地震、統計的グリーン関数法による地震動評価における代表波の選定、マッチング フィルター及び接続周期については、第671回審査会合資料1-1参照。
 ・下線()は、一部修正箇所を示す。





・各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の地震動評価結果の詳細は、第671回審査会合資料1-1参照。

・下線(____)は、一部修正箇所を示す。



・各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の地震動評価結果の詳細は、第671回審査会合資料1-1参照。

<1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価結果

(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震及びA-17断層による地震))



(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震及びA-17断層による地震))

27

第671回 資料1-1 p.224一部修正 <1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較 (応答スペクトル(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震)))



<応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較(応答スペクトル)> (全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(御前崎海脚西部の断層帯による地震)) <1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較 (応答スペクトル(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) (A-17断層による地震)))



<応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較(応答スペクトル)> (全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) (A-17断層による地震))



- 1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ·····p.2~
- 2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ·····p.31~
- 3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)・・・・・p.54~
- 4 まとめ(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・・p.80~



<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 基本震源モデルの設定

設定された強震断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの地震)) ※1に基づき、破壊開始点を追加※2して設定。

【震源断層パラメータ】

○地震規模

【設定方針】

・内閣府(2012)に基づき、南海トラフで想定される最大クラスの地震としてMw9.0として設定。

○ 内閣府(2012)により、南海トラフで想定される最大クラスの地震として

- 断層位置・震源深さ・断層傾斜角(プレート境界面)
 - ・地下構造調査結果等に基づき設定された内閣府(2012)によるプレート境界面。
- ○強震動生成域の数・位置
 - ・内閣府(2012)に基づき、過去の地震の震度分布との比較・検討により、強震動生成域の位置等の妥当性が検証された中央防災会議 (2003b)による強震断層モデル(中央防災会議モデル(既往地 震))に基づき設定。
- ○強震動生成域の応力降下量
 - ・内閣府(2012)に基づき、34~46MPa程度として設定。
- ○破壊伝播速度
 - ・内閣府(2012)に基づき、Vr=0.72Vs(Vs:S波速度)として設定。
- ○破壞開始点
 - ・破壊の伝播方向が敷地へ向かうよう複数設定。
- ※1:内閣府(2012)により南海トラフで想定される最大クラスの地震として設定された 強震断層モデル(基本ケース)。
- ※2:内閣府(2012)により設定されている紀伊半島の南の破壊開始点(破壊開始 点1)に加え、敷地の北西方向及び北東方向にそれぞれ破壊開始点2及び 破壊開始点3を新たに設定。
- ・黒字の丸数字はプレート間地震の強震動生成域のNo.を表す。
- ・震源モデルの形状の詳細は、深さコンターについて第841回審査会合資料1-2補足説明資料④、詳細な断面図 (東西21断面、南北77断面)について第841回審査会合資料1-2補足説明資料⑤参照。



・下線 (____) は、一部修正箇所を示す。 Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.



・下線()は、一部修正箇所を示す。

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定


<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

36

第841回 資料1-1 p.116一部修正

| 不確かさを考慮する断層パラ | <u>メータ</u> | |
|--|---|---|
| 基本震源モデル <u>(地震動の顕著</u> な増幅を考慮しない) に予め | ① 破壞開始点 ② 地震規模(Mw9.0) | <凡例> 緑字・認識論的な不確かさに分類されるもの |
| 不確かさを考慮したパラメータ | ③ 強震動生成域の応力降下量 | (事前の調査や経験則等から設定できるもの) |
| | ④ 強震動生成域の位置※ | 紫字 : 偶発的な不確かさに分類されるもの (事前の調査や経験則等から設定が困難なもの) |
| 基本震源モデル <u>(地震動の顕著</u> な増幅を考慮しない)に対して 不確かさを考慮したパラメータ | ⑤ 地震規模(Mw9.1)⑥ 小はWC R の みまたしたいけい | 茶字:基本的には認識論的な不確かさに分類されると |
| | ⑥ 分岐断層の強震動励起特性 ② 古味地却古地素。素冻しておます。 | 考えられるか、偶発的な小唯かさの要素も有して いると考えられるもの |
| | ⑦内陸地殻内地震の震源として考慮9る 活断層への破壊伝播 | |

※ 中央防災会議(2001b,2003b)等において、強震動生成域の位置は、過去の地震の震度分布との比較・検討により、その妥当性が検証されており、過去の地震においても、その類似性は確認 されているため、基本的には認識論的な不確かさに分類されると考えられるが、将来の地震において、過去の地震と同じ位置に強震動生成域が想定されるとは言い切れないことから、偶発的な 不確かさの要素も有していると考えられる。

不確かさの考慮(重畳)の考え方

○「認識論的な不確かさに分類されるもの」について、それぞれは独立して不確かさを考慮し、「偶発的な不確かさに分類されるもの」とは重畳させて 不確かさを考慮することを原則とする。

○一方、プレート間地震の基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は、内閣府モデル(最大クラスの地震)に基づき設定しており、 内閣府モデル(最大クラスの地震)には、「認識論的な不確かさに分類されるもの」である"②地震規模(Mw9.0)"及び"③強震動生成域の 応力降下量"の不確かさが考慮されている。プレート間地震は敷地への影響が最も大きいことを踏まえて、基本震源モデル(地震動の顕著な増 幅を考慮しない)には、「認識論的な不確かさに分類されるもの」と考えられるものの、"②地震規模(Mw9.0)"及び"③強震動生成域の応力 降下量"の不確かさを予め考慮することとし、さらに、「偶発的な不確かさに分類されるもの」である"①破壊開始点"の不確かさも予め考慮する。

○ "④強震動生成域の位置"は、基本的には「認識論的な不確かさに分類される」と考えられるため、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して不確かさを考慮することとする。さらに、 "④強震動生成域の位置"は、偶発的な不確かさの要素も有しており、また、この不確かさを考慮した震源モデルは全周期帯にわたり基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)よりも地震動レベルが大きく、敷地への影響が大きいことを踏まえ、不確かさの考慮におけるベースモデルとして扱うこととし、「認識論的な不確かさに分類されるもの」と考えられる"⑤地震規模(Mw9.1)"、"⑥分岐断層の強震動励起特性"、"⑦内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層への破壊伝播"との不確かさの組合せも考慮する。

| パラメータ | 不確かさの考慮 |
|-------------------------|--|
| 破博問 检占 | ・破壊開始点は、事前の調査や経験則等から設定が困難であり、 <mark>偶発的な不確かさに分類される</mark> と考えられる。 |
| 收场用知品 | <u>⇒基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮</u> |
| | ・南海トラフ沿いの地震については、大地震の繰り返しの発生履歴(地震規模等)が詳しく調べられており、地震が発生する領域が明らかとなって |
| | いるここから、地震規模は <u>認識調的な个唯かこに刀規される</u> と考えられる。 |
| 地震規模 | <u>→参本度源モナル(地震期の戦者な増幅を考慮しない)にすめ个唯かでで考慮(MW9.0)</u> (認識論的な不確かさに分類されるものの、プレート問地震の基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の基となる内関府モデル |
| | (最大クラスの地震)に予め不確かさが考慮されているため、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮) |
| | ⇒強震動生成域の位置の不確かさを考慮した震源モデルに対して不確かさを考慮(Mw9.1) |
| | (震源域を浅部へ拡大し、すべり量を大きくすることで、地震規模をMw9.1としたケースを考慮) |
| | ・中央防災会議(2001b,2003b)等において、強震動生成域の応力降下量は、過去の地震の震度分布との比較・検討により、その妥当性が検証 されており、経験的なスケーリング則からも設定が可能であることから、認識論的な不確かさに分類されると考えられる。 |
| 強震動生成域の 広ち略て号 | ⇒基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮 |
| 心力阵下里 | (認識論的な不確かさに分類されるものの、プレート間地震の基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の基となる内閣府モデル |
| | (最大クラスの地震)に予め不確かさが考慮されているため、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮) |
| | ・中央防災会議(2001b,2003b)等において、強震動生成域の位置は、過去の地震の震度分布との比較・検討により、その妥当性が検証されてお り、過去の地震においても、その類似性は確認されているため、基本的には認識論的な不確かさに分類されると考えられるが、原来の地震におい |
| | して、過去の地震においても、この頻繁性は確認されているため、 <u>本本時には認識論時な行催がでに力気で</u> れると考えられるが、特末の地震において、 て、過去の地震と全く同じ位置に強震動生成域が想定されるとは言い切れないことから、 偶発的な不確かさの要素も有している と考えられる。 |
| 強震動生成域の | ⇒基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して不確かさを考慮 |
| 位置 | <u>⇒さらに不確かさの組合せも考慮</u> |
| | (偶発的な不確かさの要素も有しており、また、この不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は全周期帯にわたり基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)よりも地震動レベルが大きく、敷地への影響が大きいことを踏まえ、不確かさの考慮におけ、 |
| | るベースモデルとして扱うこととし、不確かさの組合せも考慮) |
| | ・分岐断層の地震時挙動に関する検討(浅部超低周波地震、断層すべり、巨大プレート間地震の震源過程解析等)から、プレート境界面の破 |
| 分岐断層の | 壊に伴って受動的に分岐断層が破壊しても、強震動励起に及ぼす影響は小さいと考えられることから、分岐断層の強震動励起特性は認識論的 |
| 強震動励起特性 | <u> な 小唯か こに ガ 親 こ 礼 ②</u> こ ち んりれる。 |
| | → 強度動主成域の位値の不確かでで考慮した度源でデル(地度動の顧者な増幅で考慮しない)に対して不確かでで考慮 |
| カ味地型ウギョク | ・ノレート現界面の破壊か外稼険起帯のトラノ側斜面の付加体内に分布する分岐断増に伝播する沽動の繰り返しにより、外稼隆起帯等の顕者な 地形的真まりが形成されており、防側のより古い付加休内に分布し、顕著が地形的真まりとの関連が認められたい内防地熱内地震の電源として |
| 内陸地殻内地震の 震源として考慮する | 老属する活断層にプレート境界面の破壊が伝播する可能性は低いと考えられることから、内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層への破壊 |
| 活断層への破壊伝播 | 伝播は認識論的な不確かさに分類されると考えられる。 |
| | <u>⇒強震動生成域の位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して不確かさを考慮</u> |

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定

| | | | 顕著な増幅を考慮し | ない)に予め不確 | なかさを考慮したパラメータ |
|--|--|--|------------------|----------|------------------------|
| 検討用地震の震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 地震発生形態 | 強震動生成域の位置 | 強震動生成域の 応力降下量 | 地震規模 | 破壞開始点 |
| 基本震源モデル <u>(地震動の</u> 顕著な増幅を考慮しない) | プレート間地震の 震源断層が破壊 | 中央防災会議(2003b)による強震 断層モデル(過去地震)の強震 動生成域の位置を踏まえて設定 | 34~46MPa程度 | Mw9.0 | 破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう配置 |
| 強震動生成域の位置の不確 かさを考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅を考 慮しない) | プレート間地震の 震源断層が破壊 | 敷地下方に設定 | 34~46MPa程度 | Mw9.0 | 破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう配置 |
| 強震動生成域の位置と地震 規模の不確かさの組合せを 考慮した震源モデル(地震 動の顕著な増幅を考慮しない) | プレート間地震の 震源断層が破壊 | 敷地下方に設定 | 34~46MPa程度 | Mw9.1 | 破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう配置 |
| 強震動生成域の位置と分岐 断層の強震動励起特性に係 る不確かさの組合せを考慮し た震源モデル(地震動の顕 著な増幅を考慮しない) | プレート間地震の震源断層の 破壊に伴い、受動的に分岐 断層が破壊し、分岐断層が 強震動を発生させると想定*1 | 敷地下方に設定 | 34~46MPa程度 | Mw9.0 | 破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう配置 |
| 強震動生成域の位置と内陸 地殻内地震の震源として考 慮する活断層への破壊伝播 に係る不確かさの組合せを考 慮した震源モデル(地震動の 顕著な増幅を考慮しない) | プレート間地震の震源断層の 破壊が、内陸地殻内地震の 震源として考慮する活断層に 伝播するケースを想定 ^{※2} | 敷地下方に設定 | 34~46MPa程度 | Mw9.0 | 破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう配置 |

※1 強震動予測レシピ(2017)を参考に強震動生成域(アスペリティ)を有するモデルとして、強震動励起特性が内陸地殻内地震と同程度になるよう震源モデルを設定する。

※2 内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層(御前崎海脚西部の断層帯、A-17断層)の震源モデル及び震源断層パラメータは、内陸地殻内地震の地震動評価において各不確かさを考慮していることを踏まえ、 保守的な評価となるよう、不確かさを考慮した震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考慮しない)</u>(御前崎海脚西部の断層帯による地震)及び不確かさの組合せを考慮した震源モデル<u>(地震動の顕著な増幅を考 慮しない)</u>(A-17断層による地震)を用いる。

・破壊伝播速度(第284回審査会合資料2-2-1 p.11~)及び破壊開始点(第284回審査会合資料2-2-1 p.33~)について、基本震源モデルにおける設定値の代表性を確認。

・fmaxの影響検討(第284回審査会合資料2-2-1 p.38 ~)を実施。

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 地震動評価手法(評価方針)

○検討用地震毎に、応答スペクトルに基づく地震動評価及び断層モデルを用いた手法による地震動評価を行う。



※1:一次元地下構造モデルは、地震観測記録を用いて推定した地盤モデルに基づく地盤増幅率、敷地の観測記録(2009年駿河湾の地震の観測記録、Coda波部H/Vスペクトル及び微動アレイ 観測による分散曲線)との比較・検討を行い、その妥当性を確認している(第194回審査会合資料1参照)。

※2:統計的グリーン関数法と波数積分法によるハイブリッド合成法を用いるに当たっては、適切な要素地震が得られている海洋プレート内地震の基本震源モデルを対象として、経験的グリーン関数法 と波数積分法によるハイブリッド合成法に基づく地震動評価結果との比較・検討を行い、評価手法の代表性を確認している(第253回審査会合資料2-1参照)。

41

- ・基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)
- ・強震動生成域の位置の不確かさを考慮した震源モデル(直下ケース①、直下ケース②)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)
- ・強震動生成域の位置(直下ケース①、直下ケース②)と地震規模の不確かさの組合せを考慮した震源モデル(地震動の顕著な 増幅を考慮しない)

【応答スペクトルに基づく地震動評価の評価方針】

- ○基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)、強震動生成域の位置の不確かさを考慮した震源モデル(直下ケース ①、直下ケース②)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)及び強震動生成域の位置(直下ケース①、直下ケース②)と地震 規模の不確かさの組合せを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は、岩盤における観測記録に基づいて提 案された距離減衰式で、解放基盤表面における水平方向及び鉛直方向の地震動の応答スペクトルを評価することができるNoda et al.(2002)の方法を用いて応答スペクトルに基づく地震動評価を行う。
- ○上記の検討用地震の各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は、駿河湾域、東海域、南海域及び日向灘域で設定されている。そこで、①駿河湾域+東海域+南海域+日向灘域に加え、②駿河湾域+東海域+南海域、③駿河湾域+東海域、④東海域、⑤駿河湾域の各ケースについても、地震規模と等価震源距離を算出し、Noda et al.(2002)の適用性検討を行った上で、地震動評価を行い、それらのうち、敷地への影響が最も大きい評価結果を、その震源モデルの応答スペクトルに基づく地震動評価結果として採用する。
- ○ここで、強震動生成域の位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)のうち、直下ケース①は、 内閣府(2012)に基づき、基本震源モデルの強震動生成域を、各領域内で東側に(敷地に近づくように)移動して設定している。 それに対し、直下ケース②は、直下ケース①において敷地に最も近い東海SMGA①を更に東側(敷地直下)に移動して設定しており、この強震動生成域は2つの領域(駿河湾域と東海域)にまたがっているため、直下ケース②はこの2つの領域(③駿河 湾域+東海域)を最小の評価対象領域とする。

・強震動生成域の位置(直下ケース①、直下ケース②)と分岐断層の強震動励起特性に係る不確かさの組合せを考慮した震源 モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)

・強震動生成域の位置(直下ケース①、直下ケース②)と内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層への破壊伝播に係る不確かさの組合せを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)

【応答スペクトルに基づく地震動評価の評価方針】

- 強震動生成域の位置(直下ケース①、直下ケース②)と分岐断層の強震動励起特性に係る不確かさの組合せを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は、プレート境界面の破壊に伴い、受動的に分岐断層が破壊しても、強震動励起に及ぼす影響が小さいと考えられるものの、分岐断層が強震動を励起すると想定している(第841回審査会合資料1 1 p.156~参照)。
- ○また、強震動生成域の位置(直下ケース①、直下ケース②)と内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層への破壊伝播に 係る不確かさの組合せを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は、プレート境界面の破壊が外縁隆起帯の トラフ側斜面の付加体内に分布する分岐断層に伝播する活動の繰り返しにより、外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが形成さ れており、陸側のより古い付加体内に分布し、顕著な地形的高まりとの関連が認められない内陸地殻内地震の震源として考慮す る活断層にプレート境界面の破壊が伝播する可能性は低いと考えられるが、プレート間地震の震源断層の破壊が内陸地殻内地 震の震源として考慮する活断層に伝播すると想定している(第841回審査会合資料1-1 p.168~参照)。

○ Noda et al.(2002)等の距離減衰式の作成・検証に用いられた地震のデータベースには、上記の破壊過程で生じた地震は含まれ ないと考えられ、これらの震源モデルについては、応答スペクトルに基づく地震動評価ではなく、この破壊過程がより適切に反映でき ると考えられる断層モデルを用いた手法による地震動評価を行う。

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価 (評価方針)

第841回 資料1-1 p.211一部修正

丘岡原子力登電所

200

140°

100

138



・黒字の丸数字はプレート間地震の強震動生成域のNo.を表す。 ・各震源モデルの拡大図は、第841回審査会合資料1-1参照。

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

43

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価 (評価方針(地震規模の算出方法))

 ○地震規模Mjについては、武村(1990)において「気象庁マグニチュードないしはそれとほぼ同等のマグニチュードと考えられる」と されている佐藤(1989)の地震規模Mと地震モーメントM₀との関係式(M=(log(M₀×10⁷)-16.2)/1.5、各領域区分の地震 モーメントM₀は、震源断層パラメータに示された領域毎の地震モーメントM₀を足し合せて算出)に基づいて算出する。
 ○ただし、2011年東北地方太平洋沖地震の強震観測記録において距離減衰式から求められるMwは8.2~8.3程度であり、 全体の断層運動により求められる地震の規模Mw9.0に比べて小さいとされていること、Noda et al.(2002)の適用範囲の 地震の最大規模がMj8.5であることを踏まえ、佐藤(1989)に基づき算出した地震規模がMj8.5を超える震源モデルは、M j8.5としてNoda et al.(2002)の方法による地震動評価を行う。



第841回

資料1-1 p.212一部修正

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果 (適用性検討結果のまとめ)

| | く応答スペクトルに基づく地 | 也震動評価結 | 適用範囲外 | | |
|--|--------------------|------------|-------------------|---------------------------|----------------------------|
| 震源モデル <u>(地震動の顕著</u> な増幅を考慮しない) | 領域区分 | 地震規模 Mj | 等価震源距離 Xeq(km) | Noda et al. (2002)の適用性 | |
| | ①駿河湾域+東海域+南海域+日向灘域 | 8.5 | 130.1 | 0 | |
| | ②駿河湾域+東海域+南海域 | 8.5 | 124.6 | 0 | |
| 基本震源モデル <u>(地震動の</u> 顕著な増幅を考慮しない) | ③駿河湾域+東海域 | 8.5 | 64.2 | 0 | |
| | ④東海域 | 8.5 | 67.7 | 0 | |
| | ⑤駿河湾域 | 7.9 | 41.2 | 0 | |
| | ①駿河湾域+東海域+南海域+日向灘域 | 8.5 | 105.7 | 0 | |
| 強震動生成域の位置の不 確かさを考慮した震源モデル | ②駿河湾域+東海域+南海域 | 8.5 | 101.2 | 0 | |
| (直下ケース①) (地震動 | ③駿河湾域+東海域 | 8.5 | 51.4 | 0 | |
| <u>の頭者な増幅を考慮しな</u> い) | ④東海域 | 8.5 | 51.9 | 0 | |
| | 5.駿河湾域 | 7.9 | 45.3 | 0 | |
| 強震動生成域の位置の不 | ①駿河湾域+東海域+南海域+日向灘域 | 8.5 | 96.8 | 0 | |
| (直下ケース②) (<u>地震動</u> | ②駿河湾域+東海域+南海域 | 8.5 | 92.7 | 0 | |
| <u>の顕著な増幅を考慮しな</u> い) [※] | ③駿河湾域+東海域 | 8.5 | 47.0 | 0 | |
| 強震動生成の位置(直下 ケース①)と地震規模の不 確かさの組合せを考慮した震 源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | ①駿河湾域+東海域+南海域+日向灘域 | 8.5 | 112.6 | 0 | |
| | ②駿河湾域+東海域+南海域 | 8.5 | 108.0 | 0 | |
| | ③駿河湾域+東海域 | 8.5 | 55.9 | 0 | |
| | ④東海域 | 8.5 | 56.8 | 0 | ※強震動生成 |
| | ⑤駿河湾域 | 8.0 | 45.0 | 0 | 領域区分とし |
| 強震動生成の位置(直下 ケース②)と地震規模の不 確かさの組合せを考慮した震 源モデル(地震動の顕著な 増幅を考慮しない)※ | ①駿河湾域+東海域+南海域+日向灘域 | 8.5 | 103.6 | 0 | 各領が きいた |
| | ②駿河湾域+東海域+南海域 | 8.5 | 99.4 | 0 | ・各震源モデ |
| | ③駿河湾域+東海域 | 8.5 | 51.4 | 0 | 適用性検討 |

※強震動生成域が2つの領域(駿河湾域と東海域)にまたがっており、2つの領域(③駿河湾域+東海域)を最小の 領域区分とした震源モデル

各領域区分の比較の結果、地震動レベルが最も大 きいもの。

各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮)の 適用性検討の詳細は、第841回審査会合資料1-1 参照。



<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果 (全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



・破壊開始点の不確かさ、強震動生成域の位置と分岐断層の強震動励起特性に係る不確かさの組合せ、強震動生成域の位置と内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層への破壊伝播に係る 不確かさの組合せは、断層モデルを用いた手法による地震動評価を重視する。

Xeqは、等価震源距離(km)を表す。

・各震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の地震動評価結果の詳細は、第841回審査会合資料1-1参照。

<応答スペクトル(Noda et al.(2002))に基づく地震動評価結果>

47

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価 (地震動評価に用いる一次元地下構造モデル)

○地震動評価に用いる一次元地下構造モデルは、地下構造調査により得られた詳細な地下構造データ等に基づき設定し、敷地の観測記録の再現 検討等を踏まえてその妥当性を確認している(第194回審査会合資料1参照)。

<速度構造>

- ・T.P.-14m~T.P.-2050mでは、S波速度及びP波速度の両方が得られる浅部及び大深度ボーリング調査のPS検層結果(ダウンホール法)に基づき、S波速度及び P波速度を設定する。
- ・T.P.-2050m以深について、P波速度は屈折法地震探査結果(海陸統合)に基づき設定し、S波速度は、T.P.-5050m以浅では各調査結果に基づき算定したVp – Vs関係式(Vs=0.68Vp-580(m/s))を、T.P.-5050m以深ではObana et al.(2004)によるVp-Vs関係式(Vp/Vs=1.78)を用いて、P波速度から推定する。
 <密度>
- ・各調査結果との対応が良いGardner et al.(1974)のVp-p関係式(p=0.31Vp^{0.25}(g/cm³))を用いて、P波速度から推定する。

<Q值>

・統計的グリーン関数法(短周期の地震動評価):100f^{0.7%1}、波数積分法(長周期の地震動評価):Qs=Vs/10、Qp=2Qs^{※2}

| ※1 中央防災会議(2001 | a)、※2 | 原子力安全基 | 基盤機構(200 | 7)、新色・山中 | (2013)。 | | _ | 解 | 放基盤表面 | | 速度(m/s) | | |
|--------------------|-------|-----------|-------------|-------------|---------------------------|-------|-----|----------|----------------|----------|-------------|-------------------------|-----------|
| 解放基盤表面 ▽ | 層 | 標高 (m) | Vs (m/s) | Vp (m/s) | ρ (g/cm ³) | Vp/Vs | | | . ج م | 0 2000 | 4000 | 6000 8 | 000 |
| 1 | 1 | -14 | 740 | 2000 | 2.07 | 2.70 |] ↑ | | | | × | | |
| 用税し | 2 | -32 | 790 | 2030 | 2.08 | 2.57 | | | 地震基盤面 | | <u>k.</u> , | | |
| る的 | 3 | -62 | 830 | 2070 | 2.09 | 2.49 | | | -5000- | <u> </u> | <u>\</u> | | _ |
| 地グ | 4 | -92 | 910 | 2140 | 2.11 | 2.35 | | | | | i | (参考) | 亚杏红田 |
| ト リー 横 ー | 5 | -192 | 960 | 2180 | 2.12 | 2.27 | | | | | | | 木旦和木 |
| 造之 | 6 | -354 | 1100 | 2110 | 2.10 | 1.92 | | 用波 | | | | + : T.P2050 設定に用い | m以深の ネ |
| (関 | 7 | -493 | 1230 | 2320 | 2.15 | 1.89 | | い致る積 | -10000 | | | | 2 |
| 也 奴 震法 | 8 | -739 | 1420 | 2790 | 2.25 | 1.96 | | 地分 | Ē | | l J | ₽ P波速度 | |
| 基で | 9 | -1094 | 1590 | 3060 | 2.31 | 1.92 | | ト法 | し、 し、 し、 | | | ¥. | |
| 盤 | 10 | -2050 | 2150 | 3990 | 2.46 | 1.86 | | 造 | 15000 | | L | <u> </u> | |
| 浅 ↓ | 11 | -3550 | 2470 | 4470 | 2.53 | 1.81 | | | -15000 | | | N. | 1 |
| 地震基盤面 | 12 | -5050 | 2720 | 4830 | 2.58 | 1.78 | | 至 | | | | N. | |
| | 13 | -8240 | 2880 | 5130 | 2.62 | 1.78 | | Ū. | | | | | |
| | 14 | -11400 | 3060 | 5450 | 2.66 | 1.78 | | | -20000 | | | | - |
| | 15 | -14600 | 3540 | 6300 | 2.76 | 1.78 | | | | | | N. | |
| | 16 | -17800 | 3990 | 7100 | 2.85 | 1.78 | | | | | | <u>\</u> | |
| | 17 | -23100 | 4390 | 7810 | 2.91 | 1.78 | 」↓ | | | | | | |
| | - | | - | | | | - • | | -25000 | L | | | |

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

・下線()は、一部修正箇所を示す。



○ 断層モデルを用いた手法による地震動評価は、一次元地下構造モデルの妥当性を確認した統計的グリーン関数法(短周期領域)と波数積 分法(長周期領域)によるハイブリッド合成法を用いる。

 ○ 統計的グリーン関数法は、Boore(1983)による要素地震及び入倉・他(1997)による波形合成^{※1}に基づく。放射特性係数は、Kamae and Irikura(1992)により、0.5Hz以下をAki and Richards(1980)による理論値、5Hz以上をBoore and Boatwright(1984)による等方的な値 (0.445)とし、その間は対数軸上で線形補間した値とする。
 ○ 波数積分法は、Hisada(1994)に基づく。すべり速度時間関数は、一般的に用いられる三角形関数^{※3}(震源断層パラメータに基づく)を用いる。

- ※1 入倉・他(1997)による波形合成では、強震動予測レシピ(2017)によるライズタイム※2を用いる。
- ※2 強震動予測レジピ(2017)によるライズタイムtr=0.5・W/Vr (W=W_a(強震動生成域及びアスペリティの幅)、W=W_b(背景領域の幅)、Vr:破壊伝播速度)。プレート間地震について、W_a=S_a^{0.5}、S_a:各強震動 生成域の面積、W_b=S_b^{0.5}、S_b:各領域の背景領域の面積。分岐断層について、W_a=S_a^{0.5}、S_a:各アスペリティの面積、W_b=S/L、S及びL:各セグメントの震源断層の面積及び長さ。内閣府(2012)南海トラフの巨 大地震モデル検討会で用いられているライズタイムもtr=0.5・W/Vrで設定されている。
- ・プレート間地震の小断層の分割について、統計的グリーン関数法では10km四方(分割なし)とし、波数積分法では3×3分割としている。 プレート間地震の小断層の分割の妥当性確認については、第284回審査会合資料2-2-1 p.21~参照。
- ・内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層について、断層モデルを用いた手法は第671回審査会合資料1-1参照。



 ・要素地震、統計的グリーン関数法による地震動評価における代表波の選定、マッチング フィルター及び接続周期については、第841回審査会合資料1-1参照。
 Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.
 ・下線(___)は、一部修正箇所を示す。

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)>断層モデルを用いた手法による地震動評価

第841回 資料1-1 p.238一部修正

(分岐断層及び内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層との連動ケースの地震動評価手法)

○強震動生成域の位置と分岐断層の強震動励起特性に係る不確かさの組合せの考慮において、プレート間地震の震源断層の破壊が分岐断層へ伝播することを想定しており、この破壊過程がより適切に反映されるように、一体計算で地震動評価を行う。
 ○具体的には、分岐断層を含むプレート間地震の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)を一体として設定し、プレート間地震の震源断層の破壊を分岐断層に連続的に伝播させて破壊時刻を算出し、各要素のグリーン関数を合成する方法とする(通常の統計的グリーン関数法と波数積分法によるハイブリッド合成法と同じ)(一体計算)。
 ○また、強震動生成域の位置と内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層への破壊伝播に係る不確かさの組合せの考慮についても、上記と同様、プレート間地震の震源断層の破壊が内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層へ

伝播することを想定しており、一体計算の方法で断層モデルを用いた手法による地震動評価を行う。



<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価結果 (全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

51

<2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較 (応答スペクトル(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)))



<応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較(応答スペクトル)> (全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



- 1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ·····p.2~
- 2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ·····p.31~

3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)・・・・p.54~

4 まとめ (地震動の顕著な増幅を考慮しない) ・・・・・p.80~

・下線(____)は、一部修正箇所を示す。

○沈み込んだ浅い海洋プレート内地震「敷地下方の想定スラブ内地震」と沈み込む海洋プレート内地震「御前崎沖の想定沈み込む海洋プレート内 地震」の震源モデルについて、Noda et al.(2002) による地震動評価結果(応答スペクトル)の比較により、施設の主要周期帯を含む周期2秒 以下では「敷地下方の想定スラブ内地震」の方が大きい。

/=+/ --- \

⇒「敷地下方の想定スラブ内地震」を検討用地震として選定する。

| | 敷地下方の想定スラブ内地震 (沈み込んだ浅い海洋プレート内地震) | 御前崎沖の想定沈み込む海洋プレート内地震 (沈み込む海洋プレート内地震) |
|---------------------------------------|---|---|
| 断層位置 | 敷地下方※1 | トラフ軸沿いの敷地に最も近い位置*1 |
| 地震規模 | M7.0 ^{%2} | M7.4 ^{%3} |
| Noda et al.(2002) による 応答スペクトルの補正係数 | 4 つの沈み込んだ海洋プレート内地震の観測記録 (2009年駿河湾の地震を含む) | 2004年紀伊半島南東沖の地震の観測記録 |

※1:海洋プレート内地震の断層位置を予め特定することは困難と考え、安全評価上、断層位置を敷地に近づけることを前提とする。

※2:フィリピン海プレート(領域1:南海トラフ沿い)で発生した沈み込んだ海洋プレート内地震の最大規模の他、当該プレートと特徴が類似した海洋プレートで発生した地震の最大規模や地震発生層の地域性を考慮した地震規模の想定を踏まえて、M7.0を用いる。

※3:フィリピン海プレート(領域1:南海トラフ沿い)で沈み込む海洋プレート内地震の最大の値にあたる2004年紀伊半島南東沖の地震のM7.4を用いる。





※4:周期2秒以上の長周期成分で「御前崎沖の想定沈み込む海洋プレート内地震」の方が大きくなっている要因分析は第482回審査会合資料2-1 p.4~参照。当該資料で 示したとおり、長周期が卓越する検討用地震については、御前崎沖の想定沈み込む海洋プレート内地震やプレート間地震等の地震動評価結果を含めて、今後説明する。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 基本震源モデルの設定

第532回 資料1-1 p.14[—]部修正



資料1-1 p.4~参照。

56

・下線(____)は、一部修正箇所を示す。・箱書きを一部削除。・図のフォーマットを統一。

基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)

○地震モーメントのスケーリングを考慮して、2009年駿河湾の地震の震源特性を反映。震源断層は敷地下方に想定。強震動生成域は2009年駿 河湾の地震に基づき2つとし、面積が大きい方の強震動生成域を敷地直下で震源断層の上端に設定。破壊開始点は破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう複数設定。

基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め考慮した不確かさ(①断層位置+②強震動生成域の位置+③破壊開始点)



第532回

資料1-1 p.42一部修正

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定



断層位置の不確かさ考慮 64ページ

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

・下線(____)は、一部修正箇所を示す。

・不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の枠を追加。58 ・図のフォーマットを統一。 <3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮(重畳)の考え方



不確かさの考慮(重畳)の考え方

- ○「認識論的な不確かさに分類されるもの」について、それぞれ独立して不確かさを考慮し、「偶発的な不確かさに分類されるもの」と重 置させて不確かさを考慮することを原則とする。
- "①断層位置"、"②強震動生成域の位置"、"③破壊開始点"は、「偶発的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの 不確かさは基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め考慮する。
- "④短周期レベル"、"⑤強震動生成域の数"、"⑥断層傾斜角"、"⑦地震規模"、"⑧震源深さ"は、「認識論的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの不確かさは基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して、それぞれ考慮する。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮のまとめ

:基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮したパラメータ
 :不確かさを考慮したパラメータ

| 基本震源モデル(地震動 の顕着な増幅を落慮しな い) 23km M7.0 45° 2つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (正配置 (断層位置①) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 短周期レベルの不確かさを 考慮した震源モデル(地 震動の顕着な増幅を落慮した 意源低のの数の 不確かさを考慮した 意源に配置 23km M7.0 45° 2つ 沈み込んだ深い 海洋ブレート内地震 の震源特性を反映 敷地下方 (正配置 (断層位置①) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向か よう配置 強震動生成以の数の 不確かさを考慮した 震源モデル(地震動の顕 者な増幅を考慮しな)? 23km M7.0 45° 1つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (正配置 (断層位置①) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 断層傾斜角の不確かさを考 慮した震源モデル(地震動の顕 著な増幅を考慮しな!)? 23km M7.0 20° (低角) 90° (高角) 2つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (正配置) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 地震現現ですでかさを考 慮した震源モデル(地震 意した震源モデル(地震 電源な増幅を考慮した 震源部層の 23km M7.4 45° 2つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 電源スもの不確かさを考 慮した震源ですでかさを考 23km M7.4 45° 2つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 | 検討用地震の震源モデル (地震動の顕著な増幅 を考慮しない) | 震源 深さ | 地震 規模 | 断層 傾斜角 | 強震動生成 域の数 | 短周期レベル | 断層位置 | 強震動生成域 の位置 | 破壞開始点 |
|---|--|----------|----------|--------------------|--------------|----------------------------------|------------------------|----------------|----------------------------|
| 短周期レベルの不確かさを 考慮した震源モデル(地 震動の顕著な増幅を考慮した 度源断層の 23km M7.0 45° 20 次み込んだ深い 海洋ブレート内地震 の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 上端に配置 (断層位置1) 定配置 (断層位置1) 定配置 (断層位置1) 定部 2000 上端に配置 度源断層の 上端に配置 が敷地へ向かう よう配置 23km M7.0 20° (低角) 90° (高角) 20 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 上端に配置 (断層位置1) た配置 (断層位置1) た配置 度源断層の 上端に配置 が敷地へ向かう よう配置 2009年駿河湾の 上端に配置 (断層位置1) た配置 (断層位置1) た配置 23km M7.4 45° 20 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の 2009年駿河湾の 地震の震源特性を反映 2009年駿河湾の | 基本震源モデル <u>(地震動</u> の顕著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 45° | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置 (断層位置①) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 強震動生成域の数の 不確かさを考慮した 震源モデル(141震動の顕 著な増幅を考慮しない) 23km M7.0 45° 10 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (に配置 (断層位置①) 敷調防層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 断層傾斜角の不確かさを 考慮した震源モデル(141震動の顕著な増幅を考慮しない) 23km M7.0 20° (低角) 90° (高角) 20 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (に配置 (断層位置①) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 地震規模の不確かさを考慮した震源モデル(141震 動の顕著な増幅を考慮) 23km M7.4 45° 20 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (に配置 (断層位置①) 慶源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 か影地へ向かう よう配置 電源深さの不確かさを考慮した ない) 23km M7.4 45° 20 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (広間置 (断層位置①) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 か影地へ向かう よう配置 | 短周期レベルの不確かさを 考慮した震源モデル <u>(地</u> 震動の顕著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 45° | 2つ | 沈み込んだ深い 海洋プレート内地震 の震源特性を反映 | 敷地下方 に配置 (断層位置①) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 断層傾斜角の不確かさを 考慮した震源モデル(地震 23km M7.0 20° (低角) 90° (高角) 2 つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (に配置 (断層位置1)) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 地震規模の不確かさを考 慮した震源モデル(地震 動の顕著な増幅を考慮し ない). 23km M7.4 45° 2 つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (に配置 (断層位置1)) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 震源深さの不確かさを考 度の不確かさを考 ない). 23km M7.4 45° 2 つ 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 敷地下方 (断層位置1) 震源断層の 上端に配置 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 | 強震動生成域の数の 不確かさを考慮した 震源モデル(地震動の顕 著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 45° | 1つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置 (断層位置①) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 地震規模の不確かさを考慮した震源モデル(地震 23km M7.4 45° A5° 2009年駿河湾の 加速の震源特性を 反映 に配置 (断層位置 1) アン・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ | 断層傾斜角の不確かさを 考慮した震源モデル <u>(地</u> 震動の顕著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 20°(低角) 90°(高角) | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置 (断層位置①) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 震源深さの不確かさを考えるという。 2009年駿河湾の 敷地下方 破壊の伝播方向 | 地震規模の不確かさを考 慮した震源モデル(地震 動の顕著な増幅を考慮し ない) | 23km | M7.4 | 45° | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置 (断層位置①) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| | 震源深さの不確かさを考 慮した震源モデル <u>(地震動の顕著な増幅を考慮し</u> ない) | 13.8km | M7.0 | 45° | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置 (断層位置①) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.



<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層位置の不確かさを考慮した震源モデルの設定概要



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

第532回

資料1-1 p.52,70一部修正

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定 (断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)

基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)

○地震モーメントのスケーリングを考慮して、2009年駿河湾の地震の震源特性を反映。震源断層は敷地下方に想定。強震動生成域は2009年駿 河湾の地震に基づき2つとし、面積が大きい方の強震動生成域を敷地直下で震源断層の上端に設定。破壊開始点は破壊の伝播方向が敷地 へ向かうよう複数設定。

基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め考慮した不確かさ(①断層位置+②強震動生成域の位置+③破壊開始点)

断層位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)

○断層位置の不確かさの考慮として、強震動生成域1と強震動生成域2の地震波が敷地に同時に到達するように断層位置を配置したケースを考慮する。

<u>基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) + 不確かさ①'(断層位置)</u>

不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)



※基本震源モデルに基づく場合と同じ震源モデル

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

63

第532回

資料1-1 p.48一部修正

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさを考慮した震源モデルの設定 (断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

・下線(____)は、一部修正箇所を示す。

・不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の枠を追加。
 ・図のフォーマットを統一。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮(重畳)の考え方 (断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)



不確かさの考慮(重畳)の考え方

- ○「認識論的な不確かさに分類されるもの」について、それぞれは独立して不確かさを考慮し、「偶発的な不確かさに分類されるもの」とは 重畳させて不確かさを考慮することを原則とする。
- "① '断層位置"、"②強震動生成域の位置"、"③破壊開始点"は、「偶発的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの 不確かさは断層位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め考慮する。
- "④短周期レベル"、"⑤強震動生成域の数"、"⑥断層傾斜角"、"⑦地震規模"、"⑧震源深さ"は、「認識論的な不確かさに分類されるもの」と考えられるため、これらの不確かさは断層位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して、それぞれ考慮する。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 不確かさの考慮のまとめ (断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)

Imma : 断層位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に予め不確かさを考慮したパラメータ
 Imma : 不確かさを考慮したパラメータ

| 検討用地震の震源モデル (地震動の顕著な増幅 を考慮しない) | 震源 深さ | 地震 規模 | 断層 傾斜角 | 強震動生成 域の数 短周期レベル | | 断層位置 | 強震動生成域 の位置 | 破壞開始点 |
|---|----------|----------|--------------------|---------------------|----------------------------------|---------------------------|----------------|----------------------------|
| 断層位置の不確かさを 考慮した震源モデル <u>(地</u> 震動の顕著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 45° | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置* (断層位置① ´) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 短周期レベルの不確かさを 考慮した震源モデル(地 震動の顕著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 45° | 2つ | 沈み込んだ深い 海洋プレート内地震 の震源特性を反映 | 敷地下方 に配置* (断層位置① ´) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 強震動生成域の数の不確 かさを考慮した震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 23km | M7.0 | 45° | 1つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置* (断層位置① ´) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 断層傾斜角の不確かさを 考慮した震源モデル <u>(地</u> 震動の顕著な増幅を考慮しない) | 23km | M7.0 | 20°(低角) 90°(高角) | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置* (断層位置① ´) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 地震規模の不確かさを考 慮した震源モデル(地震 動の顕著な増幅を考慮し ない) | 23km | M7.4 | 45° | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置* (断層位置① ´) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |
| 震源深さの不確かさを考 慮した震源モデル <u>(地震動の顕著な増幅を考慮し</u> ない) | 13.8km | M7.0 | 45° | 2つ | 2009年駿河湾の 地震の震源特性を 反映 | 敷地下方 に配置※ (断層位置① ′) | 震源断層の 上端に配置 | 破壊の伝播方向 が敷地へ向かう よう配置 |

※SMGA1とSMGA2の地震波が敷地に同時に到来するよう配置



<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 地震動評価手法(評価方針)

○検討用地震毎に、応答スペクトルに基づく地震動評価及び断層モデルを用いた手法による地震動評価を行う。



※1: データベースに海洋プレート内地震が含まれる4つの距離減衰式(Kanno et al.(2006)、Zhao et al.(2006)、内山・翠川(2006)、片岡・他(2006))のうち、断層モデルを用いた手法による地 震動評価結果に最も近い結果となる距離減衰式は、片岡・他(2006)で短周期レベルを入力値とする方法。 短周期レベルの入力値は、短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(基本震源モデル及び断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の値を用いる。

※2: 一次元地下構造モデルは、地震観測記録を用いて推定した地盤モデルに基づく地盤増幅率、敷地の観測記録(2009年駿河湾の地震の観測記録、Coda波部H/Vスペクトル及び微動アレイ 観測による分散曲線)との比較・検討を行い、その妥当性を確認している(第194回審査会合資料1参照)。

※3: 統計的グリーン関数法と波数積分法によるハイブリッド合成法を用いるに当たっては、適切な要素地震が得られている海洋プレート内地震の基本震源モデルを対象として、経験的グリーン関数法 と波数積分法によるハイブリッド合成法に基づく地震動評価結果との比較・検討を行い、評価手法の代表性を確認している(第253回審査会合資料2-1参照)。



| ○ 応答スペクトルに基づく地震動評価で用いるNoda et al.(2002)は、国内で観測された地震観測記録に基づき、下表のとおり、極近距離、近距離、中距離、遠距離毎に地震規模Mjと等価震源距離Xeqに応じてコントロールポイントを定めている。 |
|---|
| <noda al.(2002)の回帰式の作成に用いた地震諸元(左図■)="" et=""> ・地震規模Mj: 5.5≦ Mj ≦7.0 ・特価震源距離Xeq: 28km≦ Xeq ≦202km <p< td=""></p<></noda> |
| ○ また、極近距離よりさらに近い地震についても検討が行われているが(左図■■)、旧原子力安全委員会の「応答スペクトルに基づく地震動評価」に関する専門家との意見交換会において、東京電力(2009b)では、「極近距離よりさらに近い地震に関しては観測データも少なく、また、コントロールポイントも設けられていない。これらより、今後スペクトルの適用性や改良に関する検討等が必要と考えられる。」としている。 |
| ○ Noda et al.(2002)の適用性検討に用いられた記録の分布によると、地震規模Miが大きく、等価震源距離Xegが短い(震源が敷地に近い)記 |

⇒ Noda et al.(2002)の適用性の検討にあたっては、検討用地震毎の諸元(地震規模Mj及び等価震源距離Xeq)と極近距離を比較し、極近 距離との乖離が大きい場合は、適用範囲外とする。



(東京電力(2009b)に適用性検討記録がない範囲を重ね描き)

録は分布していない(左図灰色の範囲)。

| <noda (東京電力(2009a)に。<="" al.(2002)のコントロールポイント="" et="" th=""></noda> |
|--|
|--|

| | | | | - > 1 | > | 10 4 5 | L | = 0 | (() | |
|-------------|-----|------|----------|----------|------------|----------|------------|--------------------|------------|----------------|
| | | | | コント | ロール | ホイン | トの座 | 票 _P Sγ(| (cm/s) | |
| | м | Xeq | Α | В | С | D | E | F | G | Н |
| | IVI | (km) | $T_A(s)$ | $T_B(s)$ | $T_{C}(s)$ | $T_D(s)$ | $T_{E}(s)$ | $T_F(s)$ | $T_{G}(s)$ | $T_{\rm H}(s)$ |
| | | | 0.02 | 0.09 | 0.13 | 0.30 | 0.60 | 1.00 | 2.00 | 5.00 |
| | 8.5 | 40 | 1.62 | 18.44 | 27.32 | 47.87 | 68.05 | 64.66 | 53.52 | 40.06 |
| 振다. 대 명의 위위 | 8 | 25 | 1.69 | 20.05 | 28.96 | 48.22 | 67.80 | 65.25 | 52.51 | 38.35 |
| 悭狚歫醀 | 7 | 12 | 1.40 | 17.20 | 24.84 | 33.86 | 43.42 | 36.42 | 25.15 | 17.85 |
| | 6 | 6 | 1.04 | 12.82 | 18.51 | 21.84 | 23.17 | 17.41 | 9.64 | 3.88 |
| | 8.5 | 80 | 0.73 | 7.36 | 11.43 | 22.92 | 34.79 | 32.58 | 27.60 | 21.96 |
| 、 丘 叩 古井 | 8 | 50 | 0.67 | 7.45 | 11.17 | 20.05 | 28.65 | 27.06 | 22.70 | 17.19 |
| 迎此離 | 7 | 20 | 0.78 | 9.44 | 13.64 | 19.10 | 24.83 | 20.69 | 14.46 | 10.37 |
| | 6 | 8 | 0.77 | 9.45 | 13.65 | 16.23 | 17.18 | 12.73 | 7.16 | 2.89 |
| | 8.5 | 160 | 0.26 | 2.22 | 3.67 | 9.45 | 15.17 | 14.83 | 13.64 | 12.26 |
| ᆎᅋᇔ | 8 | 100 | 0.32 | 3.08 | 4.86 | 10.27 | 16.04 | 14.96 | 12.73 | 10.37 |
| 甲距離 | 7 | 50 | 0.23 | 2.65 | 4.01 | 6.02 | 7.64 | 6.68 | 4.87 | 3.64 |
| | 6 | 25 | 0.21 | 2.49 | 3.60 | 4.54 | 4.84 | 3.98 | 2.07 | 0.86 |
| | 8.5 | 200 | 0.18 | 1.44 | 2.43 | 6.87 | 11.17 | 11.17 | 10.67 | 10.04 |
| 遠距離 | 8 | 200 | 0.10 | 0.80 | 1.35 | 3.82 | 6.21 | 6.21 | 5.93 | 5.58 |
| | 7 | 125 | 0.046 | 0.43 | 0.70 | 1.34 | 1.81 | 1.59 | 1.26 | 1.05 |
| | 6 | 78 | 0.041 | 0.45 | 0.65 | 0.95 | 1.03 | 0.80 | 0.49 | 0. 22 |

※耐専スペクトルとNoda et al.(2002)は同じ距離減衰式である。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価 (Noda et al.(2002)以外の距離減衰式の適用性検討(概要))

- ○短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(基本震源モデル及び断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)については、沈み込んだ深い海洋プレート内地震の震源特性を反映しており、この震源特性を反映するための観測記録(補正係数)は得られていないため、断層モデルを用いた手法による地震動評価を重視することとするが、短周期レベルを入力値とする片岡・他(2006)の方法を用いる。
- ○片岡・他(2006)の適用性の検討にあたっては、短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(基本震源モデル及び断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の諸元(Mw及び断層最短距離Xsh)と片岡・他(2006)の距離減衰式の作成に用いられた地震の諸元を比較し、乖離が大きい場合は、適用範囲外とする。

| <片岡・他(2006)の概要> | | | | | | | | |
|-----------------|---|--|--|--|--|--|--|--|
| 対象地震 | 日本周辺 | | | | | | | |
| 地震種別 | 内陸地殻内 プレート間 海洋プレート内 | | | | | | | |
| Mwの範囲 | 4.9~8.2 | | | | | | | |
| 断層最短距離の範囲 | 250km以内 | | | | | | | |
| 地盤条件・種別 | I 種、Ⅱ 種、Ⅲ種地盤及び 工学的基盤(Vs30 [※] =720m/s(平均値)) | | | | | | | |
| 地盤補正 | 地盤種別による | | | | | | | |

※ Vs30:表層30mのS波速度の平均値(浜岡原子力発電所は Vs30=759m/s)



<片岡・他(2006)の距離減衰式の作成に用いられた地震の諸元> (片岡・他(2006)による)

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価

(地震規模の設定)

 ○ フィリピン海プレート(南海トラフ沿い)で発生した沈み込んだ海洋プレート内地震の最大規模、当該プレートと特徴が類似した海洋プレートで発生した 地震の最大規模、地震発生層の地域性を考慮した地震規模の想定を踏まえて、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の地震規 模M7.0を考慮する。地震規模の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)以外の震源モデルも、同様にM7.0とする。
 ○ 上記以外で発生した地震及びプレートの特徴を検討した結果、2004年紀伊半島南東沖の地震(M7.4)を踏まえるとともに、台湾南西部(遷移 帯)で発生した地震(M6.9,M7.2)、1769年日向・豊後の地震(M7.4)等を確認し、地震規模の不確かさとして、M7.4を考慮する。



第482回

資料2-1 p.81一部修正
<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価

(各距離減衰式の適用性検討)

<検討用地震の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)におけるNoda et al.(2002)の適用性検討(まとめ)>

| | 基本震源モデルに基づく | | | | | | | | |
|--|---|---|---|---|---|---|--|--|--|
| 震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 基本震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 強震動生成域の数の 不確かさを考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 断層傾斜角の不確か さ(20°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 断層傾斜角の不確か さ (90°) を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 地震規模の不確かさ を考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 震源深さの不確かさを 考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | | | |
| Мј | 7.0 | 7.0 | 7.0 | 7.0 | 7.4 | 7.0 | | | |
| 等価震源距離Xeq (km) | 28.1 | 28.6 | 26.6 | 29.2 | 31.2 | 19.0 | | | |
| Noda et al.(2002)の適用性 | 0 | 0 0 | | 0 | 0 | 0 | | | |
| | | | 断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく | | | | | | |
| | | 迷斤月 | 層位置の不確かさを考 | 慮した震源モデルに基 | づく | | | | |
| 震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 基本震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 断原 強震動生成域の数の 不確かさを考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 習位置の不確かさを考 断層傾斜角の不確か さ(20°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 慮した震源モデルに基 断層傾斜角の不確か さ(90°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | づく 地震規模の不確かさ を考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | 震源深さの不確かさを 考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) | | | |
| 震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) Mj | 基本震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 | 断原 強震動生成域の数の 不確かさを考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 | 習位置の不確かさを考 断層傾斜角の不確か さ(20°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 | 慮した震源モデルに基 断層傾斜角の不確か さ(90°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 | づく 地震規模の不確かさ を考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.4 | 震源深さの不確かさを 考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 | | | |
| 震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) Mj 等価震源距離Xeq (km) | 基本震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 28.5 | 断展 強震動生成域の数の 不確かさを考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 28.6 | 菅位置の不確かさを考 断層傾斜角の不確か さ(20°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 27.1 | 慮した震源モデルに基 断層傾斜角の不確か さ(90°)を考慮した 震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 31.1 | づく 地震規模の不確かさ を考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.4 35.1 | 震源深さの不確かさを 考慮した震源モデル (地震動の顕著な 増幅を考慮しない) 7.0 21.0 | | | |

<短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) における片岡・他(2006)の適用性検討(まとめ)>

| 震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 基本震源モデルに基づく (地震動の顕著な増幅を 考慮しない) | 断層位置の不確かさを考慮した 震源モデルに基づく (地震動の顕著な増幅を | | | | |
|--------------------------------|--------------------------------------|--|--|--|--|--|
| Mw | 6.9 | <u>6.9</u> | | | | |
| 断層最短距離Xsh (km) | 23.0 | 23.0 | | | | |
| 片岡・他(2006)の適用性 | 0 | 0 | | | | |

○:適用範囲内 ×:適用範囲外



----基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) (Noda et al. (2002)に基づく地震動評価結果) (Mj7.0, Xeq28.1)

- ー 短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(基本震源モデル及び断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(片岡・他(2006)で短周期レベルを入力値とする方法による地震動評価結果)(Mw6.9, Xsh23.0
- ──断層傾斜角の不確かさ(20°)を考慮したモデル(基本震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(Noda et al.(2002)に基づく地震動評価結果)(Mi7.0, Xeq26.6)

- 断層位置の不確かさを考慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(Noda et al.(2002)に基づく地震動評価結果)(Mi7.0, Xeg28.5)
- —— 断層傾斜角の不確かさ(90°)を考慮したモデル(断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)、独震動の顕著な増幅を考慮しない)、(Noda et al.(2002)に基づく地震動評価結果)、(Mj7.0, Xeg31.1)
- ——震源深さの不確かさを考慮した震源モデル(断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)<u>(地震動の顕著な増幅を考慮しない)(Noda et al(2002)に基づく地震動評価結果)(Mj7.0, Xeg21.0)</u>



- ・短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく) (地震動の顕著な増幅を考慮しない)の応答スペクトルを修正。詳細は次ページ参照。
- ·Xeqは、等価震源距離(km)、Xshは、断層最短距離(km)を表す。
 - ・下線(_____)は、一部修正箇所を示す。
 ・第532回審査会合資料1-1 p.84,100の結果と合わせて掲載。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果

(短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

 ○ 第532回審査会合資料1-1(海洋プレート内地震の地震動評価について(コメント回答))で提示した「短周期レベルの不確かさを考慮した 震源モデル(断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)」の片岡・他(2006)に基づく地震動 評価結果について、片岡・他(2006)では、海溝性地震の距離減衰式と内陸地震の距離減衰式を作成しており、当該モデルの地震動評価を、 海溝性地震の距離減衰式を用いて行うべきところ、内陸地震の距離減衰式を用いて行っていた。
 ○ 片岡・他(2006)の海溝性地震の距離減衰式に基づく地震動レベルは、断層モデルを用いた手法による地震動レベルと概ね整合している。



<応答スペクトル(片岡・他(2006)で短周期レベルを入力値とする方法)に基づく地震動評価結果(正誤比較)> (短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(断層位置の不確かさを考慮した震源モデルに基づく)(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

・Xshは、断層最短距離(km)を表す。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価 (地震動評価に用いる一次元地下構造モデル)

○地震動評価に用いる一次元地下構造モデルは、地下構造調査により得られた詳細な地下構造データ等に基づき設定し、敷地の観測記録の再現 検討等を踏まえてその妥当性を確認している(第194回審査会合資料1参照)。

<速度構造>

- ・T.P.-14m~T.P.-2050mでは、S波速度及びP波速度の両方が得られる浅部及び大深度ボーリング調査のPS検層結果(ダウンホール法)に基づき、S波速度及び P波速度を設定する。
- ・T.P.-2050m以深について、P波速度は屈折法地震探査結果(海陸統合)に基づき設定し、S波速度は、T.P.-5050m以浅では各調査結果に基づき算定したVp – Vs関係式(Vs=0.68Vp-580(m/s))を、T.P.-5050m以深ではObana et al.(2004)によるVp-Vs関係式(Vp/Vs=1.78)を用いて、P波速度から推定する。
 (Complete al.(2004)によるVp-Vs関係式(Vp/Vs=1.78)を用いて、P波速度から推定する。
- ・各調査結果との対応が良いGardner et al.(1974)のVp-p関係式(p=0.31Vp^{0.25}(g/cm³))を用いて、P波速度から推定する。

<Q值>

・統計的グリーン関数法(短周期の地震動評価):100f^{0.7%1}、波数積分法(長周期の地震動評価):Qs=Vs/10、Qp=2Qs^{※2}

| ₩1 中中世纪《今洋/2001a》 ₩2 百乙中央会甘船继持(2007) 新舟,山中(2012) | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|--|----------|----------|----------------------|--------|----------|--|--------|---|---------|-----------|-----------|
| ※1 甲央防炎会議(2001 | a), x 2 / | 原于刀女王室 ———————————————————————————————————— | S協協(200) | /)、新巴・山中 | (2013)。 | | - | 解放基盤表 | 面 | | 速度(m/s) | | |
| 解放基盤表面 | 層 | 標高 | Vs | Vp | ρ | Vp/Vs | | | _V _ ^ | 2000 | 4000 | 6000 | 3000 H |
| | , LI | (m) | (m/s) | (m/s) | (g/cm ³) | vp/ v3 | | | - | رو می ^ر کر | | | |
| | 1 | -14 | 740 | 2000 | 2.07 | 2.70 | _ ↑ | | | <u>`۸</u> | | | |
| 用税し | 2 | -32 | 790 | 2030 | 2.08 | 2.57 | | 地震基礎 | 留面 | L, | 1 | | |
| る的 | 3 | -62 | 830 | 2070 | 2.09 | 2.49 | | | -50% | | | | |
| 地グ | 4 | -92 | 910 | 2140 | 2.11 | 2.35 | | | | | | (参考) | ~~~~ |
| ト リー 構 ー | 5 | -192 | 960 | 2180 | 2.12 | 2.27 | 1 | | | | | 田田法地震 | 休且枯未) |
| 造ン | 6 | -354 | 1100 | 2110 | 2.10 | 1.92 | | 用波 | | 1 | | : T.P2050 | 加以深の |
| (関 | 7 | -493 | 1230 | 2320 | 2.15 | 1.89 | | ハ 叙 ろ 積 | -10000 | | | | 1/20 |
| | 8 | -739 | 1420 | 2790 | 2.25 | 1.96 | ť | 也分 | | 3版速度 ~~~ | | P波速度 | |
| 基で | 9 | -1094 | 1590 | 3060 | 2.31 | 1.92 | 1 - | | | | | | |
| 盤 | 10 | -2050 | 2150 | 3990 | 2.46 | 1.86 | | ·用·C □□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□□ | | L | _ | <u></u> | |
| 以 ↓ ▽ | 11 | -3550 | 2470 | 4470 | 2.53 | 1.81 | | | -15000 | | | - V | - |
| 地震基盤面 | 12 | -5050 | 2720 | 4830 | 2.58 | 1.78 | | | | | | | |
| | 13 | -8240 | 2880 | 5130 | 2.62 | 1.78 | 1 1 | | | | 5 | ١ | |
| | 14 | -11400 | 3060 | 5450 | 2.66 | 1.78 | 1 | | -20000 | | | | _ |
| | 15 | -14600 | 3540 | 6300 | 2.76 | 1.78 | 1 | | | | | N. | |
| | 16 | -17800 | 3990 | 7100 | 2.85 | 1.78 | 1 | | | | | N. | |
| | 17 | -23100 | 4390 | 7810 | 2.91 | 1.78 | 1 | | | | | 1-5 | |
| | L | | 1 | 1 | 1 | | - V | | 25000 | | | | |

・下線()は、一部修正箇所を示す。

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価 (断層モデルを用いた手法)

- ○断層モデルを用いた手法による地震動評価は、一次元地下構造モデルの妥当性を確認した統計的グリーン関数法(短周期領域)と波数積 分法(長周期領域)によるハイブリッド合成法を用いる。
 ○統計的グリーン関数法は、Boore(1983)による要素地震及び入倉・他(1997)による波形合成※1に基づく。放射特性係数は、Kamae and Irikura(1992)により、0.5Hz以下をAki and Richards(1980)による理論値、5Hz以上をBoore and Boatwright(1984)による等方的な値 (0.445)とし、その間は対数軸上で線形補間した値とする。
 ○波数積分法は、Hisada(1994)に基づく。すべり速度時間関数は、一般的に用いられる三角形関数※2(震源断層パラメータに基づく)を用いる。
- ※1 入倉・他(1997)による波形合成では、2009年駿河湾の地震のシミュレーション(第253回審査会合資料2-2 p.2~参照)を踏まえたライズタイム(0.3秒)を用いる。



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.



Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

・下線(____)は、一部修正箇所を示す。

77

<3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較 (応答スペクトル(全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)))



<応答スペクトルに基づく地震動評価結果と断層モデルを用いた手法による地震動評価結果との比較(応答スペクトル)> (全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



- 1 内陸地殻内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ·····p.2~
- 2 プレート間地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない) ·····p.31~
- 3 海洋プレート内地震の地震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)・・・・・p.54~
- 4 まとめ(地震動の顕著な増幅を考慮しない)

•••••p.80~

<4 まとめ(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 応答スペクトルに基づく地震動評価結果 (全ての地震タイプの全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



<各検討用地震の応答スペクトルに基づく地震動評価結果> (全ての地震タイプの全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

> ・内陸地殻内地震は、Noda et al.(2002)及びNGA等の距離減衰式に基づき評価。 ・プレート間地震は、Noda et al.(2002)に基づき評価し、強震動生成域の応力降下量の不確かさの影響を反映した評価も実施。 ・海洋プレート内地震は、Noda et al.(2002)及び片岡・他(2006)に基づき、2009年駿河湾の地震の観測記録を用いて補正。

<4 まとめ(地震動の顕著な増幅を考慮しない)> 断層モデルを用いた手法による地震動評価結果 (全ての地震タイプの全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))



<各検討用地震の断層モデルを用いた手法による地震動評価結果(応答スペクトル)> (全ての地震タイプの全ての震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

参考文献

・参考文献は、本資料参照。



